



REALIZZAZIONE DELL'INTERVENTO NP1

NUOVO PRONTO SOCCORSO DEL P.O. GIOVANNI PAOLO II DI OLBIA

CUP B95F20002610002 - CIG 8929016918

COMUNE DI OLBIA - PROVINCIA DI SASSARI

Elaborati Testuali
TABULATI DI CALCOLO

G.02 REL_TAB

scala:

Quote: (ml) riferite al livello del mare

Misurazioni: Metri lineari (ml)

PROGETTO ESECUTIVO

Art. 23 comma 8, D.Lgs. n. 50/16

Emissione - Luglio 2023

VISTO:

Il progettista : _____

Il committente: _____

Il direttore Tecnico: _____

Coordinatore della sicurezza in fase di progettazione:

Ing. Dario Solmona

Coordinatore della sicurezza in fase di esecuzione:

Coordinamento e progettazione generale :

Arch. Sandra Deiana
Arch. Giovanni Antonio Spano
Ing. Dario Solmona
Dott. Geol. Roberto Tola
Ing. Massimiliano Deiana
Ing. Simone Meli
Ing. Cristina Azzena
Arch. Pian. Daniele Romeo
Arch. Giorgia Marongiu
Arch. Pian. Marco Careddu

A1 Engineering srl
(Capogruppo mandataria)

mythos 
(Mandante)



www.A1E.it

rev.	data	descrizione	dis.	contr.	approv.
0	07/2023	Prima Emissione	Ing. Meli	Arch. G.A.Spano	Arch. G.A.Spano
1	09/2023	Rev01	Ing. Meli	Arch. G.A.Spano	Arch. G.A.Spano
2					
3					
4					
5					

N.commissa		A1Engineering srl Architectural & Engineering Solution www.A1E..it	Licenze Bentley Microstation V8i 17e5b004-b1e1-4e6d-8b15-068a:1262b3f 8986b63-1db4-4e10-932e-f98c:616eb8e Autodesk Revit 2009 346-87929677 Autodesk AutoCad2008 345-74323673	Autodesk Architecture2008 346-87929578 345-78590980 Autodesk AutoCadLT2008 346-41690767 346-41690668 Acca Primus Unico 83011949-2072S Acca CertusPRO Unico 85072462-2015N
UNI EN ISO 9001:2015 - 41367/21/S ISO14001:2015 - n. EMS-8631/S BS OHSAS 18001:2007 - n. HS-4370	CERTIFIED MANAGEMENT SYSTEM ISO 9001 - ISO 14001 BS OHSAS 18001	Administrative office Via Delle Felci - 07026 Olbia (OT) - Italy +39 0789 22706 email info@a1e.it fax +39 0789 099856	Registered office Località Geovillage - Circonvallazione Nord Tower 4 - 07026 Olbia (OT) - Sardinia - Italy +39 0789 66897 email segreteria@a1e.it PI 02280950904 - num rea SS-162738	Branch office Via Villa Severini 54 - 00191 Roma - Italy email estero@a1e.it

**Comune di Olbia
Provincia di Sassari**

TABULATI DI CALCOLO
(Tomo 1 di 1)

OGGETTO: Realizzazione dell'intervento NP1 "Nuovo locale Pronto Soccorso del P.O. Giovanni Paolo II di Olbia"

COMMITTENTE: ARES Sardegna

Olbia, 31/08/2023

Il Progettista

(...)

Il Direttore dei Lavori

Il Collaudatore

(...)

(...)

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	
Provincia	
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	C _{Erid} [%]	Stz	R _{ck} [N/mm ²]	R _{cm} [N/mm ²]	%R _{ck}	γ _c	Caratteristiche calcestruzzo armato				
											f _{cd} [N/mm ²]	f _{ctd} [N/mm ²]	f _{cfm} [N/mm ²]	N	n Ac
C28/35_B450C - (C28/35)															
001	25 000	0,000010	32 588	13 578	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002
C25/30_B450C - (C25/30)															
003	25 000	0,000010	31 447	13 103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E · C _{Erid}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm}	Resistenza media cubica.
%R_{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck} .
γ_c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	Stz	LMT	f _{yk} [N/mm ²]	f _{tk} [N/mm ²]	f _{yd} [N/mm ²]	f _{td} [N/mm ²]	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7}	Caratteristiche acciaio		
																	NCnt	Cnt	
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																			
002	78 500	0,000010	210 000	80 769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT	Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk}	Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd}	Resistenza di calcolo
f_{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ_{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ_{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Materiale	SL	Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali	
		Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00
C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$ [N/mm ²]
-----------	----	----------------------	--

LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
 $\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

N _{TRN}	γ_T [N/m ³]	γ_{Ts} [N/m ³]	K1			ϕ [°]	C _u [N/mm ²]	c' [N/mm ²]	E _d [N/mm ²]	E _{cu} [N/mm ²]	A _{S-B}	ST_P
			K _{1X} [N/cm ²]	K _{1Y} [N/cm ²]	K _{1Z} [N/cm ²]							
Granito arenizzato												
T001	16 530	20 200	60	60	200	30	0,000	0,000	60	0	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
 γ_T Peso specifico del terreno.
 γ_{Ts} Peso specifico saturo del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
 ϕ Angolo di attrito del terreno.
C_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P [SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

SEZIONI ASTE

N _{id}	Tp	Label	Dimensioni									v	A	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta_{Ipr}$ [°]
			B [cm]	H [cm]	Sp _w [cm]	L _w [cm]	Sp _{f,0} [cm]	L _{f,0} [cm]	Sp _{f,1} [cm]	L _{f,1} [cm]	L _{f,2} [cm]			L _{f,3} [cm]	A _{X,T} [cm ²]	A _{Y,T} [cm ²]	I _X [cm ⁴]	I _T [cm ⁴]	I _Y [cm ⁴]	
001		25x60	25	60	-	-	-	-	-	-	-	4	1 500	1 250	1 250	450 000	229 688	78 125	0	0,00
002		30x50	30	50	-	-	-	-	-	-	-	4	1 500	1 250	1 250	312 500	279 270	112 500	0	0,00
003		25x50	25	50	-	-	-	-	-	-	-	4	1 250	1 042	1 042	260 417	178 906	65 104	0	0,00
004		40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	4	1 600	1 333	1 333	213 333	359 936	213 333	0	0,00
005		100x50	100	50	-	-	-	-	-	-	-	4	5 000	4 167	4 167	1 041 667	2 862 500	4 166 667	0	0,00
006		123x50	123	50	-	-	-	-	-	-	-	4	6 150	5 125	5 125	1 281 250	3 803 775	7 753 612	0	0,00
007		120x50	120	50	-	-	-	-	-	-	-	4	6 000	5 000	5 000	1 250 000	3 675 000	7 200 000	0	0,00
008		160x50	160	50	-	-	-	-	-	-	-	4	8 000	6 667	6 667	1 666 667	6 666 667	17 066 667	0	0,00
009		150x50	150	50	-	-	-	-	-	-	-	4	7 500	6 250	6 250	1 562 500	6 250 000	14 062 500	0	0,00
010		25x40	25	40	-	-	-	-	-	-	-	4	1 000	833	833	133 333	126 525	52 083	0	0,00
011		25x70	25	70	-	-	-	-	-	-	-	4	1 750	1 458	1 458	714 583	364 583	91 146	0	0,00
012		30x30	30	30	-	-	-	-	-	-	-	4	900	750	750	67 500	113 886	67 500	0	0,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della sezione.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
Sp_{f,0} Spessore ala 0.
L_{f,0} Lunghezza ala 0.
Sp_{f,1} Spessore ala 1.
L_{f,1} Lunghezza ala 1.
L_{f,2} Lunghezza ala 2.
L_{f,3} Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
 $\Delta\Theta_{Ipr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Predalles H 40 cm	Locali Pubblici	Pp solaio predalles 40	5 000	incidenza tramezzi. sottofondo, intonaco e pav	4 150	.	3 000	432

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Tipologie di carico		
					ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Locali Pubblici	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0005	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0009	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.

F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

CDC Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

ψ₀ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Locali Pubblici	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	0,80	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,75
03	1,00	0,80	1,50	0,00
04	1,00	0,80	1,50	0,75
05	1,00	0,80	0,00	1,50
06	1,00	0,80	1,05	0,00
07	1,00	0,80	1,05	1,50
08	1,30	0,80	0,00	0,00
09	1,30	0,80	0,00	0,75
10	1,30	0,80	1,50	0,00
11	1,30	0,80	1,50	0,75
12	1,30	0,80	0,00	1,50
13	1,30	0,80	1,05	0,00
14	1,30	0,80	1,05	1,50
15	1,00	1,50	0,00	0,00
16	1,00	1,50	0,00	0,75
17	1,00	1,50	1,50	0,00
18	1,00	1,50	1,50	0,75
19	1,00	1,50	0,00	1,50
20	1,00	1,50	1,05	0,00
21	1,00	1,50	1,05	1,50
22	1,30	1,50	0,00	0,00
23	1,30	1,50	0,00	0,75
24	1,30	1,50	1,50	0,00
25	1,30	1,50	1,50	0,75
26	1,30	1,50	0,00	1,50
27	1,30	1,50	1,05	0,00
28	1,30	1,50	1,05	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb}

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Locali Pubblici

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Locali Pubblici	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb}

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Locali Pubblici	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
		CC 02= Permanenti NON Strutturali	CC 03= Locali Pubblici	CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$$\alpha = \alpha_i + 0,3 \cdot \alpha_{ii} + 0,3 \cdot \alpha_{iii}$$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i , α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare $\alpha_x, \alpha_y, \alpha_z, \alpha_{ex}, \alpha_{ey}$ sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 2) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 9) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 10) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 11) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 12) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 34) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 36) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 38) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 40) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 42) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 44) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 46) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 48) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) -N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e -Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 27) N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Locali Pubblici	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	1,00	0,50
02	1,00	1,00	0,70	1,00

LEGENDA:

- IdComb** Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Locali Pubblici
 CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente

IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Locali Pubblici	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,70	0,00
02	1,00	1,00	0,60	0,20
03	1,00	1,00	0,60	0,00

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Locali Pubblici
 CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Locali Pubblici	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,00

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Locali Pubblici
 CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)

Combinazioni di carico per geotecnica (Cedimenti)		
псМВ	Comb	λ
001	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
002	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1	1,00
003	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7	1,00
004	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2	1,00
005	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6	1,00
006	SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6	1,00

LEGENDA:

псМВ Numero identificativo della Combinazione di Carico.
Comb Descrizione della Combinazione di Carico.
λ Moltiplicatore delle azioni orizzontali (λ=1 se tutte le azioni applicate sono in equilibrio con la reazione del terreno; λ<1 se la reazione del terreno è in grado di equilibrare solo un'aliquota delle azioni esterne).

COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento)

Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)		
псМВ	Comb	λ
001	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
002	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
003	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
004	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
005	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
006	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
007	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
008	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
009	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
010	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
011	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
012	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
013	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
014	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
015	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
016	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
017	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
018	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
019	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
020	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
021	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
022	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
023	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
024	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5	1,00
025	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
026	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
027	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05	1,00
028	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Locali Pubblici * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
029	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx	1,00

Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)

n _{CMB}	Comb	λ
070	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) - 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
071	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) + 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
072	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) - 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
073	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) + 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
074	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) - 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
075	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) + 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
076	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy + ECy) - 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
077	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
078	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
079	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
080	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
081	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
082	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
083	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
084	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
085	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
086	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (Sx + ECx)	1,00
087	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
088	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (Sx - ECx)	1,00
089	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
090	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx + ECx)	1,00
091	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00
092	Sisma allo SLU: +1.00*Carico Permanente +1.00*Permanenti NON Strutturali +0.60*Locali Pubblici +0.00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0.3 * (-Sx - ECx)	1,00

LEGENDA:

- n_{CMB}** Numero identificativo della Combinazione di Carico.
Comb Descrizione della Combinazione di Carico.
λ Moltiplicatore delle azioni orizzontali (λ=1 se tutte le azioni applicate sono in equilibrio con la reazione del terreno; λ<1 se la reazione del terreno è in grado di equilibrare solo un'aliquota delle azioni esterne).

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{Temp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	ND	ca	X Y	- -	S	N	A	NO	SI	5

LEGENDA:

- Ang** Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
 Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti - [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
 Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
 Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Temp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]

a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.

RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.

NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q ₀	K _R	α _u /α ₁	k _w
X	-	1,500	3,150	-	1,05	-
Y	-	1,500	3,150	-	1,05	-
Z	-	1,000	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q₀ Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α₁ Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	F _v	T [*] _c	T _B	T _c	T _D
			S _s	C _c						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	60	0,0254	1,000	1,000	2,685	0,577	0,299	0,100	0,299	1,702
SLD	101	0,0314	1,000	1,000	2,730	0,653	0,307	0,102	0,307	1,726
SLV	949	0,0599	1,000	1,000	2,976	0,983	0,371	0,124	0,371	1,840
SLC	1950	0,0707	1,000	1,000	3,061	1,099	0,393	0,131	0,393	1,883

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_s Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_c Coefficienti di Amplificazione di T_c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F₀ Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_v Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^{*}_c Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_c Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
4	50	100	40.914300	9.473041	33	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
 Categoria topografica.
 T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
 T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{Ed,SLU}
	[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[N-s ² /m]	[%]	[N]
X	1 411 391	841 759	841 601	841 759	841 601	99,98	712 382
Y	1 411 391	841 759	841 666	841 759	841 666	99,99	402 752
Z	1 411 391	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.

Dir	M _{Str} [N-s ² /m]	M _{SLU} [N-s ² /m]	M _{Ecc,SLU} [N-s ² /m]	M _{SLD} [N-s ² /m]	M _{Ecc,SLD} [N-s ² /m]	%T.M _{Ecc} [%]	ΣV _{Ed,SLU} [N]
M _{SLU}	Massa eccitabile allo SLU.						
M _{Ecc,SLU}	Massa Eccitata dal sisma allo SLU.						
M _{SLD}	Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.						
M _{Ecc,SLD}	Massa Eccitata dal sisma allo SLD.						
%T.M _{Ecc}	Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.						
ΣV _{Ed,SLU}	Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.						

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N-s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,903	0,478	0,000	1,075	0,0222	0,00	1
SLU-Y	0,903	0,478	0,000	-916,272	-18,9291	99,74	839 555
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,903	0,286	0,000	1,075	0,0222	0,00	1
SLD-Y	0,903	0,286	0,000	-916,272	-18,9291	99,74	839 555
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,286	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,286	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,511	0,846	0,000	-912,772	-6,0272	98,98	833 153
SLU-Y	0,511	0,846	0,000	-1,360	-0,0090	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,511	0,506	0,000	-912,772	-6,0272	98,98	833 153
SLD-Y	0,511	0,506	0,000	-1,360	-0,0090	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,506	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,506	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,645	0,670	0,000	79,195	0,8336	0,75	6 272
SLU-Y	0,645	0,670	0,000	-3,138	-0,0330	0,00	10
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,645	0,401	0,000	79,195	0,8336	0,75	6 272
SLD-Y	0,645	0,401	0,000	-3,138	-0,0330	0,00	10
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,401	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,401	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,251	1,165	0,000	-4,049	-0,0064	0,00	16
SLU-Y	0,251	1,165	0,000	30,624	0,0487	0,11	938
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,251	0,841	0,000	-4,049	-0,0064	0,00	16
SLD-Y	0,251	0,841	0,000	30,624	0,0487	0,11	938
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,251	1,165	0,000	-4,259	-0,0068	0,00	18
SLU-Y	0,251	1,165	0,000	-28,955	-0,0461	0,10	838
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,251	0,841	0,000	-4,259	-0,0068	0,00	18
SLD-Y	0,251	0,841	0,000	-28,955	-0,0461	0,10	838
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,248	1,165	0,000	23,961	0,0374	0,07	574
SLU-Y	0,248	1,165	0,000	-1,762	-0,0028	0,00	3
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,248	0,841	0,000	23,961	0,0374	0,07	574
SLD-Y	0,248	0,841	0,000	-1,762	-0,0028	0,00	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,248	1,165	0,000	-23,054	-0,0360	0,06	531
SLU-Y	0,248	1,165	0,000	-1,434	-0,0022	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,248	0,841	0,000	-23,054	-0,0360	0,06	531
SLD-Y	0,248	0,841	0,000	-1,434	-0,0022	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,247	1,165	0,000	-20,591	-0,0319	0,05	424
SLU-Y	0,247	1,165	0,000	-0,847	-0,0013	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,247	0,841	0,000	-20,591	-0,0319	0,05	424
SLD-Y	0,247	0,841	0,000	-0,847	-0,0013	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,247	1,165	0,000	19,783	0,0306	0,05	391
SLU-Y	0,247	1,165	0,000	-0,765	-0,0012	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,247	0,841	0,000	19,783	0,0306	0,05	391
SLD-Y	0,247	0,841	0,000	-0,765	-0,0012	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,248	1,165	0,000	-7,127	-0,0111	0,01	51
SLU-Y	0,248	1,165	0,000	-9,741	-0,0151	0,01	95
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,248	0,841	0,000	-7,127	-0,0111	0,01	51
SLD-Y	0,248	0,841	0,000	-9,741	-0,0151	0,01	95
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,248	1,165	0,000	-7,010	-0,0109	0,01	49
SLU-Y	0,248	1,165	0,000	8,909	0,0139	0,01	79
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,248	0,841	0,000	-7,010	-0,0109	0,01	49
SLD-Y	0,248	0,841	0,000	8,909	0,0139	0,01	79
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,113	1,118	0,000	-8,275	-0,0027	0,01	68
SLU-Y	0,113	1,118	0,000	6,672	0,0022	0,01	45
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,113	0,841	0,000	-8,275	-0,0027	0,01	68
SLD-Y	0,113	0,841	0,000	6,672	0,0022	0,01	45
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,114	1,119	0,000	7,210	0,0024	0,01	52
SLU-Y	0,114	1,119	0,000	7,608	0,0025	0,01	58
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,114	0,841	0,000	7,210	0,0024	0,01	52
SLD-Y	0,114	0,841	0,000	7,608	0,0025	0,01	58
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,841	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,083	0,975	0,000	1,030	0,0002	0,00	1
SLU-Y	0,083	0,975	0,000	4,668	0,0008	0,00	22
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,083	0,739	0,000	1,030	0,0002	0,00	1
SLD-Y	0,083	0,739	0,000	4,668	0,0008	0,00	22
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,739	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,739	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,072	0,923	0,000	0,129	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,072	0,923	0,000	4,118	0,0005	0,00	17
SLU-Z	0,000	0,000	0,194	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,072	0,681	0,000	0,129	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,072	0,681	0,000	4,118	0,0005	0,00	17
SLD-Z	0,000	0,000	0,074	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,681	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,681	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,194	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
------	---	------------------	------------------	---	----	------	------------------

LEGENDA:

Sptr	Spettro di risposta considerato.
T	Periodo del Modo di vibrazione.
a_{g,o}	Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
a_{g,v}	Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
Γ	Coefficiente di partecipazione.
CM	Coefficiente modale del modo di vibrazione.
%M.M	Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
M_{Ecc}	Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
SLU-X	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
SLU-Y	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
SLU-Z	Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
SLD-X	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
SLD-Y	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
SLD-Z	Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
Elast-X	Spettro Elastico per sisma in direzione X.
Elast-Y	Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
Elast-Z	Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

LIVELLI O PIANI

Id _{Lv}	Descrizione	Z _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	Q _{ex,lv} [m]	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st} [m]	G _{SLU} [m]	G _{SLD} [m]	R _{SLU} [m]
							M _{L,Str}	M _{L,SLU}	M _{L,SLD}					
							[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]					
01	Piano Terra	0,00	4,80	4,80	NO	NO	955 454	841 761	841 761	X Y	57,61 15,43	57,62 15,45	57,62 15,45	57,54 16,26
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	455 938	455 938	455 938	X Y	58,12 20,14	58,12 20,14	58,12 20,14	- -

LEGENDA:

Id_{Lv}	Numero identificativo del livello o piano.
Z_{Lv}	Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
Q_{ex,lv}	Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
PR	Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido. In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Rd_{Temp}	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4; [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
M_{L,Str}	Massa del piano valutata in condizioni statiche.
M_{L,SLU}	Massa del piano valutata allo SLU.
M_{L,SLD}	Massa del piano valutata allo SLD.
G_{st}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
G_{SLU}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
G_{SLD}	Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
R_{SLU}	Coordinate del baricentro delle rigidzze, valutate per SLU.

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

Elementi	GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA	
	C [mm]	Note
Travi	35	(1)
Travi Winkler	35	(1)
Pilastri	35	(1)
Solai	25	(1)

LEGENDA:

Elementi	Elementi in CA presenti nella struttura.
C	Valore del copriferro utilizzato ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, da intendersi come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il filo esterno della staffa ed il corrispondente bordo della sezione.
Note	(1) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna; (2) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento e l'asse dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee, l'armatura principale e secondaria è ipotizzata come disposta sullo stesso livello; (3) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee si assume che l'armatura secondaria sia disposta esternamente all'armatura principale.

NODI

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z [m]	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	θ	
				[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	78,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92						
	Z	4,80						
00002	X	78,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71						
	Z	4,80						
00003	X	71,28	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	

Nodi

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _e	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00004	X	71,28	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00005	X	46,13	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00006	X	46,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00007	X	50,47	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00008	X	50,47	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00009	X	66,93	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00010	X	66,93	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00011	X	71,07	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	8,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00012	X	71,07	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,24		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00013	X	46,33	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	8,24		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00014	X	46,33	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	8,24		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00015	X	71,43	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00016	X	50,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00017	X	45,98	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00018	X	50,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00019	X	67,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00020	X	38,85	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00021	X	38,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00022	X	35,30	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00023	X	35,30	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00024	X	35,30	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00025	X	38,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00026	X	78,60	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00027	X	71,43	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00028	X	71,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00029	X	45,78	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	

Nodi

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	Re	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00030	X	78,55	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00031	X	78,55	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00032	X	71,28	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00033	X	35,30	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00034	X	63,73	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00035	X	53,67	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00036	X	60,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00037	X	67,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00038	X	60,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00039	X	60,38	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00040	X	53,67	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00041	X	75,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00042	X	38,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00043	X	71,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	25,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00044	X	42,40	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00045	X	75,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00046	X	42,40	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00047	X	78,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	16,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00048	X	57,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00049	X	63,73	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	20,71		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00050	X	63,73	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00051	X	35,23	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	16,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00052	X	57,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00053	X	53,67	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	10,92		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00054	X	57,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00055	X	45,78	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	25,19		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00056	X	74,55	nessuno	-	-	-	-	NO

Nodi

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _e	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00057	X	42,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,38		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00058	X	45,98	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00059	X	53,67	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00060	X	50,32	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00061	X	74,55	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00062	X	71,63	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	25,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00063	X	42,85	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00064	X	45,78	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	25,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00065	X	35,23	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	16,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00066	X	38,85	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00067	X	60,38	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00068	X	63,73	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00069	X	57,03	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00070	X	53,67	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	4,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00071	X	50,32	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00072	X	53,67	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00073	X	57,03	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00074	X	60,38	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00075	X	63,73	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00076	X	67,08	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00077	X	75,25	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00078	X	75,25	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00079	X	63,73	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00080	X	67,08	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00081	X	60,38	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00082	X	57,03	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	

Nodi

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _e	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00083	X	78,63	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	16,19		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00084	X	42,40	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	10,92		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00085	X	42,40	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	20,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00086	X	46,13	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00087	X	42,30	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00088	X	42,30	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,73		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00089	X	46,13	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,73		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00090	X	71,28	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,73		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00091	X	75,25	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,73		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00092	X	75,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	27,73		-	-	-	-	
	Z	4,80		-	-	-	-	
00093	X	78,60	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00094	X	38,80	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	27,38		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	

LEGENDA:

- Id_{Nd}** Identificativo del nodo.
X, Y, Z Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
V. ex Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
R_s, R_e Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: R_s indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R_e indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
S, Θ Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre Θ indica i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Travi in elevazione			Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz	Fin.	Clc Fnd	
	[m]				[*ssdc]								[m]	[m]	[m]			
Piano Terra																		
Travata: Trave 1-7																		
Trave 1-7	5,43	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 14	5,79	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6																		
Trave 1-2	2,90	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 40	3,20	4,65	4,65	NO	-
Trave 2-3	3,05	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 40	00 54	3,35	4,65	4,65	NO	-
Trave 3-4	3,05	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 54	00 38	3,35	4,65	4,65	NO	-
Trave 4-5	3,05	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 38	00 50	3,35	4,65	4,65	NO	-
Trave 5-6	2,90	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 50	00 10	3,20	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 6-8																		
Trave 6-8	5,43	002	■	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 12	5,79	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21																		
Trave 9-10	3,15	003	■	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 42	3,55	4,65	4,65	NO	-
Trave 10-11	3,15	003	■	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 42	00 46	3,55	4,65	4,65	NO	-
Trave 11-12	3,33	003	■	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 46	00 06	3,73	4,65	4,65	NO	-

Tabulati di calcolo

Id _{Tr}	L _{Li} [m]	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j [m]	Travi in elevazione			Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz [°ssdc]	Iniz.	Fin.								Q _{LLI}				
															Iniz. [m]	Fin. [m]			
Trave 12-13	3,75	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 18	4,20	4,70	4,70	NO	-	
Trave 13-14	2,90	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 18	00 53	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 14-15	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 53	00 52	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 15-16	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 52	00 39	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 16-17	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 39	00 34	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 17-18	2,90	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 19	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 18-19	3,75	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 19	00 04	4,20	4,70	4,70	NO	-	
Trave 19-20	3,57	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 45	3,97	4,65	4,65	NO	-	
Trave 20-21	2,90	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 45	00 01	3,30	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36									
Trave 24-25	3,15	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 21	3,55	4,65	4,65	NO	-	
Trave 25-26	3,15	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 21	00 44	3,55	4,70	4,70	NO	-	
Trave 26-27	3,03	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 44	00 17	3,58	4,70	4,70	NO	-	
Trave 27-28	3,79	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 17	00 16	4,34	4,65	4,65	NO	-	
Trave 28-29	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 35	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 29-30	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 35	00 48	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 30-31	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 48	00 36	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 31-32	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 36	00 49	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 32-33	2,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 49	00 37	3,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 33-34	3,80	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 37	00 15	4,35	4,65	4,65	NO	-	
Trave 34-35	3,27	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 41	3,82	4,70	4,70	NO	-	
Trave 35-36	2,90	001	▨	25x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 41	00 02	3,30	4,70	4,70	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 28-37									
Trave 28-37	5,95	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 55	6,38	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 33-38									
Trave 33-38	5,95	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 37	00 43	6,38	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 39-40-1a									
Trave 39-40	3,75	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 25	00 57	4,05	4,65	4,65	NO	-	
Trave 40-1a	2,78	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 57	00 29	2,93	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 2a-41-42									
Trave 2a-41	2,77	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 28	00 56	2,92	4,65	4,65	NO	-	
Trave 41-42	3,75	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 56	00 26	4,05	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 7-12									
Trave 7-12	2,34	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 06	2,68	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 8-19									
Trave 8-19	2,34	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 04	2,68	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 9-22-24									
Trave 9-22	4,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 51	5,28	4,65	4,65	NO	-	
Trave 22-24	4,19	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 51	00 22	4,52	4,65	4,65	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 12-27									
Trave 12-27	9,54	004	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 17	9,79	4,60	4,60	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 19-34									
Trave 19-34	9,54	004	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 15	9,79	4,60	4,60	NO	-	
Piano Terra										Travata: Trave 21-23-36-42									
Trave 21-23	4,95	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 47	5,28	4,65	4,65	NO	-	

Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	M _{tr}	AA / C / IS	N _d	N _d	Dis _{i-j}	Travi in elevazione				
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Q _{LLI}	Clc	Pr / Sc	
	[m]				[°ssdc]								[m]	[m]	[m]			
Trave 23-36	4,19	003	▨	25x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0047	0002	4,52	4,65	4,65	NO	-
Trave 36-42	6,39	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0002	0026	6,67	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 25-39													
Trave 25-39	6,39	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0021	0025	6,67	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a													
Trave 27-37	4,20	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0017	0055	4,48	4,65	4,65	NO	-
Trave 37-1a	2,04	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0055	0029	2,19	4,65	4,65	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a													
Trave 34-38	4,20	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0015	0043	4,48	4,65	4,65	NO	-
Trave 38-2a	2,04	002	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0043	0028	2,19	4,65	4,65	NO	-

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- L_{LI}** Lunghezza libera d'inflessione.
- Id_{Sz}** Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz** Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note** Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
- M_{tr}** Identificativo del materiale.
- AA/CIS** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- N_d** Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- N_d** Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}** Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI}** Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd** [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc** Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

TRAVI DI FONDAZIONE

Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		B _{beam}	M _{tr}	Id _{Ter}	AA	N _d	N _d	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.												Fin.
	[m]				[°ssdc]								[m]	[m]				
Fondazione					Travata: Trave 1-7													
Trave 1-7	5,43	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0007	0013	5,79	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6													
Trave 1-2	2,90	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0007	0070	3,20	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 2-3	3,05	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0070	0069	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 3-4	3,05	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0069	0067	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 4-5	3,05	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0067	0068	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 5-6	2,90	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0068	0009	3,20	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione					Travata: Trave 6-8													
Trave 6-8	5,43	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0009	0011	5,79	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21													
Trave 9-10	3,15	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0023	0066	3,55	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 10-11	3,15	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0066	0084	3,55	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 11-12	3,33	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0084	0005	3,73	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 12-13	3,75	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0005	0071	4,20	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 13-14	2,90	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0071	0072	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 14-15	2,95	005	▨	100x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0072	0073	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000

Id _{Tr}	L _L	Sezione				V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	N _d	N _f	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Travi di fondazione		
		Id _{Sz}	TP	Label	R _{tz}	Iniz.	Fin.									C _{ic Fnd}	C _{rid,v}	C _{rid,h}
	[m]				[°ssdc]								[m]	[m]				
14-15						S,S,S	S,S,S											
Trave 15-16	2,95	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0073	0074	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 16-17	2,95	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0074	0075	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 17-18	2,90	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0075	0076	3,35	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 18-19	3,74	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0076	0003	4,20	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 19-20	3,57	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0003	0077	3,97	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 20-21	2,90	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0077	0030	3,30	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36												
Trave 24-25	3,15	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0033	0020	3,55	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 25-26	3,15	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0020	0085	3,55	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 26-27	3,03	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0085	0058	3,58	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 27-28	3,79	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0058	0060	4,34	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 28-29	2,95	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0060	0059	3,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 30-29	2,95	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0082	0059	3,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 30-31	2,95	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0082	0081	3,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 31-32	2,95	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0081	0079	3,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 32-33	2,95	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0079	0080	3,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 33-34	3,80	006	▣	123x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0080	0027	4,35	-0,25	NO	0,358	1,000
Trave 34-35	3,27	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0027	0078	3,82	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 35-36	2,90	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0078	0031	3,30	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 39-43-40-44												
Trave 39-43	3,20	008	▣	160x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0094	0087	3,52	-0,25	NO	0,335	1,000
Trave 43-40	0,25	008	▣	160x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0087	0063	0,65	-0,25	NO	0,335	1,000
Trave 40-44	2,98	008	▣	160x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0063	0086	3,30	-0,25	NO	0,335	1,000
Fondazione						Travata: Trave 45-41-46-42												
Trave 45-41	2,97	009	▣	150x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0032	0061	3,29	-0,25	NO	0,340	1,000
Trave 41-46	0,40	009	▣	150x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0061	0091	0,78	-0,25	NO	0,340	1,000
Trave 46-42	3,05	009	▣	150x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0091	0093	3,37	-0,25	NO	0,340	1,000
Fondazione						Travata: Trave 7-12												
Trave 7-12	2,34	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0013	0005	2,68	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 8-19												
Trave 8-19	2,34	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0011	0003	2,68	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 9-22-24												
Trave 9-22	4,95	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0023	0065	5,28	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 22-24	4,19	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0065	0033	4,52	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 21-23-36-42												
Trave 21-23	4,95	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0030	0083	5,28	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 23-36	4,19	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0083	0031	4,52	-0,25	NO	0,379	1,000
Trave 36-42	6,39	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0031	0093	6,67	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 25-39												
Trave 25-39	6,39	005	▣	100x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0020	0094	6,67	-0,25	NO	0,379	1,000
Fondazione						Travata: Trave 27-37-44												
Trave 27-37	4,20	007	▣	120x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0058	0064	4,48	-0,25	NO	0,360	1,000
Trave 37-44	2,25	007	▣	120x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0064	0086	2,57	-0,25	NO	0,360	1,000
Fondazione						Travata: Trave 34-38-45												
Trave	4,20	007	▣	120x50	0,00	S,S,S; S,S,S	S,S,S; S,S,S	NO	003	T001	PCA	0027	0062	4,48	-0,25	NO	0,360	1,000

Id _{Tr}	L _L [m]	Sezione				V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	N _d	N _f	Dis _{i-j} [m]	Q _{LLI,i} [m]	Travi di fondazione		
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz [°ssdc]	Iniz.	Fin.									C _{lc Fnd}	C _{rid,v}	C _{rid,h}
34-38 Trave 38-45	2,25	007	▨	120x50	0,00	S;S;S S;S;S S;S;S	S;S;S S;S;S S;S;S	NO	003	T001	PCA	0062	0032	2,57	-0,25	NO	0,360	1,000

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- L_L** Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}** Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz** Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- B_{beam}** [SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione
- M_{trl}** Identificativo del materiale.
- Id_{Ter}** Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- N_d** Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- N_f** Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}** Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI,i}** Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflattersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- C_{lc Fnd}** [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- C_{rid,v}** Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
- C_{rid,h}** Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale

PILASTRI

N _{id}	Lv	L _L [m]	Sezione				V. Int.		M _{trl}	AA /C IS	Nod		Dis _{i-j} [m]	Q _{LLI}			C _{lc Fnd}	Pr/Sc
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz [°ssdc]	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.	Sup.		
001	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0007	0008	4,80	0,00	4,40	NO	-	
002	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0070	0040	4,80	0,00	4,40	NO	-	
003	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0069	0054	4,80	0,00	4,40	NO	-	
004	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0067	0038	4,80	0,00	4,40	NO	-	
005	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0068	0050	4,80	0,00	4,40	NO	-	
006	01	4,40	012	▨	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0009	0010	4,80	0,00	4,40	NO	-	
007	01	4,40	012	▨	30x30	45,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0013	0014	4,80	0,00	4,40	NO	-	
008	01	4,40	012	▨	30x30	45,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0011	0012	4,80	0,00	4,40	NO	-	
009	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0023	0024	4,80	0,00	4,40	NO	-	
010	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0066	0042	4,80	0,00	4,40	NO	-	
011	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0084	0046	4,80	0,00	4,40	NO	-	
12 (a)	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0005	0006	4,80	0,00	4,40	NO	-	
013	01	4,40	003	▨	25x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0071	0018	4,80	0,00	4,40	NO	-	
014	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0072	0053	4,80	0,00	4,40	NO	-	
015	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0073	0052	4,80	0,00	4,40	NO	-	
016	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0074	0039	4,80	0,00	4,40	NO	-	
17 (a)	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0075	0034	4,80	0,00	4,40	NO	-	
018	01	4,40	003	▨	25x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0076	0019	4,80	0,00	4,40	NO	-	
019	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0003	0004	4,80	0,00	4,40	NO	-	
020	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0077	0045	4,80	0,00	4,40	NO	-	
021	01	4,40	010	▨	25x40	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0030	0001	4,80	0,00	4,40	NO	-	
022	01	4,40	010	▨	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0065	0051	4,80	0,00	4,40	NO	-	
23 (a)	01	4,40	010	▨	25x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00 1	PC A	0083	0047	4,80	0,00	4,40	NO	-	

N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione			V. Int.			M _{tr}	AA / C / IS	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr / Sc
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]						[m]	[m]	[m]			
024	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0033	0022	4,80	0,00	4,40	NO	-
025	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0020	0021	4,80	0,00	4,40	NO	-
026	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0085	0044	4,80	0,00	4,40	NO	-
027	01	4,40	011	▣	25x70	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0058	0017	4,80	0,00	4,40	NO	-
028	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0060	0016	4,80	0,00	4,40	NO	-
029	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0059	0035	4,80	0,00	4,40	NO	-
030	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0082	0048	4,80	0,00	4,40	NO	-
031	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0081	0036	4,80	0,00	4,40	NO	-
032	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0079	0049	4,80	0,00	4,40	NO	-
033	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0080	0037	4,80	0,00	4,40	NO	-
34 (a)	01	4,40	011	▣	25x70	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0027	0015	4,80	0,00	4,40	NO	-
035	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0078	0041	4,80	0,00	4,40	NO	-
036	01	4,40	010	▣	25x40	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0031	0002	4,80	0,00	4,40	NO	-
037	01	4,40	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0064	0055	4,80	0,00	4,40	NO	-
038	01	4,40	012	▣	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0062	0043	4,80	0,00	4,40	NO	-
039	01	4,40	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0094	0025	4,80	0,00	4,40	NO	-
040	01	4,40	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0063	0057	4,80	0,00	4,40	NO	-
041	01	4,40	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0061	0056	4,80	0,00	4,40	NO	-
042	01	4,40	012	▣	30x30	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0093	0026	4,80	0,00	4,40	NO	-
043	01	4,80	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0087	0088	4,80	0,00	4,80	NO	-
044	01	4,80	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0086	0089	4,80	0,00	4,80	NO	-
45 (a)	01	4,80	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0032	0090	4,80	0,00	4,80	NO	-
046	01	4,80	012	▣	30x30	90,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	0011	A PC A	0091	0092	4,80	0,00	4,80	NO	-

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
- Lv** Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- L_{LI}** Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}** Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz** Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere "S" o "N" indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- M_{tr}** Identificativo del materiale.
- AA/CIS** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- Nod** Identificativo del nodo nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}** Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI}** Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd** [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc** Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

SOLAI E BALCONI

Id _{El} m	Vertici del solaio	A _{El}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt		PR	I
										N	b		
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
Piano Terra													
001	17-18-19-34-33-32-31	236,25	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	2	30	SI	0

Tabulati di calcolo

Id _{Elm}	Vertici del solaio	A _{El}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt		PR	I
										N	b		
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]		
002	-30-29-28-27-12-13-1 4-15-16 7-1-2-3-4-5-6-8-19-18 -17-16-15-14-13-12	142,20	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	1	30	SI	O
003	26-27-37-1a-40-39-25	42,68	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	1	30	SI	O
004	25-24-22-9-10-11-12- 27-26	100,92	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	2	30	SI	O
005	36-42-41-2a-38-34-35	42,63	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	1	30	SI	O
006	35-34-19-20-21-23-36	66,97	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	5	5	2	30	SI	O
007	27-28-37	7,13	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	4	4	0	0	SI	O
008	38-33-34	7,13	40,00	Solaio latero cementizio con pannelli prefabbricati	13	NO	40	4	4	0	0	SI	O

Fondazione
Piano Terra
Fondazione

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento strutturale.
- A_{El}** Superficie elemento.
- Sp** Spessore dell'elemento.
- B_{tr}** Larghezza dell'anima del travetto.
- TA** [SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
- B_{pg}** Larghezza della Pignatta.
- Sp_{s,sup}** Spessore della soletta superiore.
- Sp_{s,inf}** Spessore della soletta inferiore.
- PR** Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- I** [O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
- Rpt/n** Numero di rompitratta.
- Rpt/b** Larghezza rompitratta.

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Id _{sol}	X	Y	Z	V. ex	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi					
					R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z
					[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1																
001	40,6 3	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	40,6 3	27,3 8	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	40,6 3	10,9 2	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	40,6 3	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	47,9 2	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	47,9 2	22,8 3	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	47,9 2	10,9 2	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	47,9 2	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3																
001	62,8 5	10,9 2	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,8 5	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	62,8 5	4,19	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	62,8 5	10,9 2	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4																
001	73,8 4	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	73,8 4	27,3 8	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	73,8 4	10,9 2	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	73,8 4	20,7 1	4,80	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Id_{sol}** Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.
- V. ex** Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
- X, Y, Z** Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
- R_{s,x}, R_{s,y}, R_{s,z}** Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
- R_{θ,x}, R_{θ,y}, R_{θ,z}** Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre

Nodi - Calcolo dei Solai

Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi					
				V. ex	R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y
[m]	[m]	[m]	[m]	[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

S_z, Θ_x, Θ_y, Θ_z colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Id _{cmp}	L _{cmp}	Id _{sol}	Mtrl	Id _{nd,i}	Id _{nd,f}	V. Int _i	V. Int _f	Tp	Label	Solai - Sezioni di calcolo									
										B	H	t _w	L _{FP,i}	L _{FP,j}					
[cm]	[cm]								[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]						
Piano Terra										Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1					Braccetti Rigidi: NO				
Travetto 2-1	6,39	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	30	15					
Travetto 3-2	9,54	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	15	125					
Piano Terra										Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2					Braccetti Rigidi: NO				
Travetto 2-1	1,79	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/4	53	40	13	140	15					
Travetto 3-2	9,54	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	15	125					
Piano Terra										Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3					Braccetti Rigidi: NO				
Travetto 2-1	9,54	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	125	15					
Travetto 3-2	6,45	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	15	30					
Piano Terra										Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4					Braccetti Rigidi: NO				
Travetto 2-1	6,39	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	30	15					
Travetto 3-2	9,54	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	I	Is-53/13x40/5	53	40	13	15	125					

LEGENDA:

- Id_{cmp}** Identificativo della campata.
- L_{cmp}** Luce libera della campata.
- Id_{sol}** Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
- Mtrl** Identificativo del materiale.
- Id_{nd,i/j}** Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
- V. Int_{i/f}** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della campata, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli Assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli Assi 1, 2 e 3. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- B** Larghezza travetto.
- H** Altezza travetto.
- t_w** Spessore anima.
- L_{FP,i}** Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata.
- L_{FP,j}** Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
- BR** [SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

TC	C	CC	SR	Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)					
				F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
Nodo 00001									
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
Nodo 00002									
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1 598	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 327	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-959	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-138	0	0	0
Nodo 00008									
C	CR001	001	G	0	0	-2 834	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 352	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 700	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-245	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-997	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-827	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-598	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-86	0	0	0
Nodo 00010									
C	CR001	001	G	0	0	-997	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-827	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-598	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-86	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 834	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 352	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 700	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-245	0	0	0
Nodo 00012									
C	CR001	001	G	0	0	-772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-641	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-463	0	0	0

Tabulati di calcolo

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)									
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR004	004	G	0	0	-67	0	0	0
Nodo 00014									
C	CR001	001	G	0	0	-773	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-641	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-464	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-67	0	0	0
Nodo 00015									
C	CR001	001	G	0	0	-3 558	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 953	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 135	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-307	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-7 157	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-5 941	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-4 294	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-618	0	0	0
Nodo 00016									
C	CR001	001	G	0	0	-4 757	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 949	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 854	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-411	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 400	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 992	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 440	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 386	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 980	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 431	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-206	0	0	0
Nodo 00017									
C	CR001	001	G	0	0	-3 558	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 953	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 135	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-307	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-7 147	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-5 932	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-4 288	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-617	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-11	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-9	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-6	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-1	0	0	0
Nodo 00018									
C	CR001	001	G	0	0	-5 950	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-4 939	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-3 570	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-514	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 400	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 992	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 440	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 027	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 683	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 216	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-175	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 553	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 949	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 132	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-307	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 306	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 914	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 384	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-199	0	0	0
Nodo 00019									
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 386	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 980	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 431	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-206	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-5 965	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-4 951	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-515	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 306	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 914	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR003	003	G	0	0	-1 384	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-199	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 552	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 949	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 131	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-307	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 028	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 683	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 217	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-175	0	0	0
Nodo 00021									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1 598	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 327	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-959	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-138	0	0	0
Nodo 00022									
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
Nodo 00024									
C	CR001	001	G	0	0	-3 579	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 970	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 147	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-309	0	0	0
Nodo 00034									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 225	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 225	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
Nodo 00035									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00036									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00037									
C	CR001	001	G	0	0	-2 386	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 980	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 432	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-206	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 386	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 980	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 431	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-206	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)									
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00038									
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
Nodo 00039									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 225	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 224	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
Nodo 00040									
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
Nodo 00041									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 197	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 653	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 918	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-276	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 197	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 653	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 918	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-276	0	0	0
Nodo 00042									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00044									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1 789	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 485	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 074	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-155	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 982	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 475	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 789	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-258	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 396	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 648	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 637	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-380	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1 998	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 658	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
C	CR003	003	G	0	0	-1 199	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-173	0	0	0
Nodo 00045									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00046									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1 789	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 485	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 074	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-155	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 982	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 475	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 789	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-258	0	0	0
Nodo 00048									
C	CR001	001	G	0	0	-4 754	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 946	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 852	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-411	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00049									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
Nodo 00050									
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
Nodo 00052									
C	CR001	001	G	0	0	-4 754	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 946	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 852	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-411	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 212	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 666	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 927	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-278	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 225	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
Nodo 00053									
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-4 772	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-3 960	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2 863	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-412	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 225	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-3 224	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 676	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 935	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-279	0	0	0
Nodo 00054									
C	CR001	001	G	0	0	-2 406	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 997	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 444	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-208	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 418	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-2 007	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 451	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-209	0	0	0
Nodo 00056									
C	CR001	001	G	0	0	-2 398	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 990	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 439	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 398	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 990	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 439	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
Nodo 00057									
C	CR001	001	G	0	0	-2 398	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 990	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 439	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2 398	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-1 990	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-1 439	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-207	0	0	0
Nodo 00059									
C	CR005	001	G	0	0	-135 000	0	0	0
Nodo 00060									
C	CR005	001	G	0	0	-125 000	0	0	0
Nodo 00062									
C	CR005	001	G	0	0	-80 000	0	0	0
Nodo 00079									
C	CR005	001	G	0	0	-134 000	0	0	0
Nodo 00080									
C	CR005	001	G	0	0	-126 000	0	0	0
Nodo 00081									
C	CR005	001	G	0	0	-128 000	0	0	0
Nodo 00082									
C	CR005	001	G	0	0	-128 000	0	0	0
Nodo 00086									
C	CR005	001	G	0	0	-235 000	0	0	0
Nodo 00087									
C	CR005	001	G	0	0	-166 000	0	0	0
Nodo 00091									
C	CR005	001	G	0	0	-167 000	0	0	0

LEGENDA:

- TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
 CR001= SOLAIO: Predalles H 40 cm CR002= SOLAIO: Predalles H 40 cm (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Predalles H 40 cm (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: Predalles H 40 cm (carico neve) CR005= Forza concentrata
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
F_x, F_y, F_z Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
M_x, M_y, M_z Momenti relativi agli assi del sistema di riferimento.

CARICHI SULLE TRAVI

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
																[m]
Piano Terra																
				Travata: Trave 1-7							Trave: Trave 1-7			Peso proprio		-3 750
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-11 292	0	-	-	5,20	0	0	-11 005	0	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-9 372	0	-	-	5,20	0	0	-9 134	0	
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6 775	0	-	-	5,20	0	0	-6 603	0	
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-976	0	-	-	5,20	0	0	-951	0	
L	CR001	001	G	0,23	0	0	-11 005	0	-	-	0,00	0	0	-4 508	0	
L	CR002	002	G	0,23	0	0	-9 134	0	-	-	0,00	0	0	-3 742	0	
L	CR003	003	G	0,23	0	0	-6 603	0	-	-	0,00	0	0	-2 705	0	
L	CR004	004	G	0,23	0	0	-951	0	-	-	0,00	0	0	-389	0	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0	
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0	

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Carichi sulle travi			
												Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 1-2			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 2-3			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 3-4			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 4-5			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 5-6			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 6-8					Trave: Trave 6-8			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,23	0	0	-11 005	0	-	-	0,00	0	0	-4 508	0
L	CR002	002	G	0,23	0	0	-9 134	0	-	-	0,00	0	0	-3 742	0
L	CR003	003	G	0,23	0	0	-6 603	0	-	-	0,00	0	0	-2 705	0
L	CR004	004	G	0,23	0	0	-951	0	-	-	0,00	0	0	-390	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-11 292	0	-	-	5,20	0	0	-11 005	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-9 372	0	-	-	5,20	0	0	-9 134	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6 775	0	-	-	5,20	0	0	-6 603	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-976	0	-	-	5,20	0	0	-951	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 9-10			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 10-11			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 11-12			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 12-13			Peso proprio		-3 750		

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{X,i} /Q _{X,i} [N;N/m]	F _{Y,i} /Q _{Y,i} [N;N/m]	F _{Z,i} /Q _{Z,i} [N;N/m]	M _{X,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{Y,i} [N-m;N-m/m]	M _{Z,i} [N-m;N-m/m]	Dis _f [m]	Q _{X,f} [N/m]	Q _{Y,f} [N/m]	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,10	0	0	-6 064	0	-	-	0,00	0	0	-15 187	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-5 033	0	-	-	0,00	0	0	-12 605	0
L	CR003	003	G	0,10	0	0	-3 638	0	-	-	0,00	0	0	-9 112	0
L	CR004	004	G	0,10	0	0	-524	0	-	-	0,00	0	0	-1 312	0
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,10	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,10	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 13-14			Peso proprio		-3 125		
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 14-15			Peso proprio		-3 125		
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 15-16			Peso proprio		-3 125		
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 16-17			Peso proprio		-3 125		
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 17-18			Peso proprio		-3 125		
9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21															

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{X,i} /Q _{X,i} [N;N/m]	F _{Y,i} /Q _{Y,i} [N;N/m]	F _{Z,i} /Q _{Z,i} [N;N/m]	M _{X,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{Y,i} [N-m;N-m/m]	M _{Z,i} [N-m;N-m/m]	Dis _f [m]	Q _{X,f} [N/m]	Q _{Y,f} [N/m]	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16 123	0	-	-	0,00	0	0	-16 123	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 382	0	-	-	0,00	0	0	-13 382	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 674	0	-	-	0,00	0	0	-9 674	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 393	0	-	-	0,00	0	0	-1 393	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 18-19			Peso proprio			-3 750	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 187	0	-	-	0,10	0	0	-6 065	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-12 605	0	-	-	0,10	0	0	-5 034	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 112	0	-	-	0,10	0	0	-3 639	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 312	0	-	-	0,10	0	0	-524	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,10	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,10	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,10	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 19-20			Peso proprio			-3 125	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 20-21			Peso proprio			-3 125	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 24-25			Peso proprio			-3 125	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 25-26			Peso proprio			-3 750	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 26-27			Peso proprio			-3 750	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{X,i} /Q _{X,i} [N;N/m]	F _{Y,i} /Q _{Y,i} [N;N/m]	F _{Z,i} /Q _{Z,i} [N;N/m]	M _{X,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{Y,i} [N-m;N-m/m]	M _{Z,i} [N-m;N-m/m]	Dis _f [m]	Q _{X,f} [N/m]	Q _{Y,f} [N/m]	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,25	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,25	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,25	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,25	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	2,78	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	2,78	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	2,78	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	2,78	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 27-28			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8 401	0	-	-	0,40	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6 973	0	-	-	0,40	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-5 041	0	-	-	0,40	0	0	0	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-726	0	-	-	0,40	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,40	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,40	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,40	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 28-29			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 29-30			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 30-31			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 31-32			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 32-33			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 33-34			Peso proprio		-3 125		
L	CR001	001	G	0,40	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-8 401	0
L	CR002	002	G	0,40	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-6 973	0
L	CR003	003	G	0,40	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-5 041	0
L	CR004	004	G	0,40	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-726	0
L	CR002	002	G	0,40	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,40	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{X,i} /Q _{X,i} [N;N/m]	F _{Y,i} /Q _{Y,i} [N;N/m]	F _{Z,i} /Q _{Z,i} [N;N/m]	M _{X,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{Y,i} [N-m;N-m/m]	M _{Z,i} [N-m;N-m/m]	Dis _f [m]	Q _{X,f} [N/m]	Q _{Y,f} [N/m]	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
L	CR004	004	G	0,40	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 34-35			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	2,77	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	2,77	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	2,77	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	2,77	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	0,50	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	0,50	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	0,50	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	0,50	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 35-36			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-23 858	0	-	-	0,00	0	0	-23 858	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-19 802	0	-	-	0,00	0	0	-19 802	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-14 315	0	-	-	0,00	0	0	-14 315	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-2 061	0	-	-	0,00	0	0	-2 061	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 28-37					Trave: Trave 28-37			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,28	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-6 676	0
L	CR002	002	G	0,28	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-5 541	0
L	CR003	003	G	0,28	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-4 006	0
L	CR004	004	G	0,28	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-577	0
L	CR002	002	G	0,28	0	0	-622	0	-	-	0,33	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,28	0	0	-450	0	-	-	0,33	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,28	0	0	-65	0	-	-	0,33	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 33-38					Trave: Trave 33-38			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,29	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-6 676	0
L	CR002	002	G	0,29	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-5 541	0
L	CR003	003	G	0,29	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-4 006	0
L	CR004	004	G	0,29	0	0	0	0	-	-	0,33	0	0	-577	0
L	CR002	002	G	0,29	0	0	-623	0	-	-	0,33	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,29	0	0	-450	0	-	-	0,33	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,29	0	0	-65	0	-	-	0,33	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 39-40-1a					Trave: Trave 39-40			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	3,37	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	3,37	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	3,37	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	3,37	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	0,37	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	0,37	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	0,37	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	0,37	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,00	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 39-40-1a					Trave: Trave 40-1a			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	0,15	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	0,15	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	0,15	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	0,15	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,15	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,15	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,15	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 2a-41-42					Trave: Trave 2a-41			Peso proprio		-3 750		

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{X,i} /Q _{X,i} [N;N/m]	F _{Y,i} /Q _{Y,i} [N;N/m]	F _{Z,i} /Q _{Z,i} [N;N/m]	M _{X,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{Y,i} [N-m;N-m/m]	M _{Z,i} [N-m;N-m/m]	Dis _f [m]	Q _{X,f} [N/m]	Q _{Y,f} [N/m]	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
L	CR001	001	G	0,15	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,15	0	0	-13 267	0	-	-	0,00	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,15	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,15	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,15	0	0	-622	0	-	-	0,00	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,15	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,15	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 2a-41-42					Trave: Trave 41-42			Peso proprio		-3 750		
L	CR001	001	G	0,55	0	0	-15 984	0	-	-	0,00	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,55	0	0	-13 266	0	-	-	0,00	0	0	-13 266	0
L	CR003	003	G	0,55	0	0	-9 590	0	-	-	0,00	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,55	0	0	-1 381	0	-	-	0,00	0	0	-1 381	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-15 984	0	-	-	3,20	0	0	-15 984	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13 267	0	-	-	3,20	0	0	-13 267	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9 590	0	-	-	3,20	0	0	-9 590	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1 381	0	-	-	3,20	0	0	-1 381	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,00	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 7-12					Trave: Trave 7-12			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,00	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 8-19					Trave: Trave 8-19			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-22-24					Trave: Trave 9-22			Peso proprio		-3 125		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 9-22-24					Trave: Trave 22-24			Peso proprio		-3 125		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 12-27					Trave: Trave 12-27			Peso proprio		-4 000		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-830	0	-	-	0,00	0	0	-830	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-830	0	-	-	0,00	0	0	-830	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Piano Terra			Travata: Trave 19-34					Trave: Trave 19-34			Peso proprio		-4 000		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-830	0	-	-	0,00	0	0	-830	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-830	0	-	-	0,00	0	0	-830	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Piano Terra			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 21-23			Peso proprio		-3 125		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 23-36			Peso proprio		-3 125		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-519	0	-	-	0,00	0	0	-519	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,00	0	0	-54	0
Piano Terra			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 36-42			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,00	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 25-39					Trave: Trave 25-39			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,00	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 27-37-1a					Trave: Trave 27-37			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,36	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,36	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,36	0	0	-65	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,08	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,08	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,08	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 27-37-1a					Trave: Trave 37-1a			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-622	0	-	-	0,15	0	0	-622	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,15	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,15	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 34-38-2a					Trave: Trave 34-38			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,36	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,36	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,36	0	0	-65	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,08	0	0	-623	0

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i} /M _{T,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Carichi sulle travi	
														Q _{z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,08	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,08	0	0	-65	0
Piano Terra			Travata: Trave 34-38-2a					Trave: Trave 38-2a			Peso proprio		-3 750		
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-623	0	-	-	0,15	0	0	-623	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,15	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,15	0	0	-65	0
Fondazione			Travata: Trave 1-7					Trave: Trave 1-7			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 1-2			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 2-3			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 3-4			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 4-5			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					Trave: Trave 5-6			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 6-8					Trave: Trave 6-8			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 9-10			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 10-11			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 11-12			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 12-13			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 13-14			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 14-15			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 15-16			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 16-17			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 17-18			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 18-19			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 19-20			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 20-21			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 24-25			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 25-26			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 26-27			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 27-28			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 28-29			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 30-29			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 30-31			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 31-32			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 32-33			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 33-34			Peso proprio		-15 375		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 34-35			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					Trave: Trave 35-36			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 39-43-40-44					Trave: Trave 39-43			Peso proprio		-20 000		
Fondazione			Travata: Trave 39-43-40-44					Trave: Trave 43-40			Peso proprio		-20 000		
Fondazione			Travata: Trave 39-43-40-44					Trave: Trave 40-44			Peso proprio		-20 000		
Fondazione			Travata: Trave 45-41-46-42					Trave: Trave 45-41			Peso proprio		-18 750		
Fondazione			Travata: Trave 45-41-46-42					Trave: Trave 41-46			Peso proprio		-18 750		
Fondazione			Travata: Trave 45-41-46-42					Trave: Trave 46-42			Peso proprio		-18 750		
Fondazione			Travata: Trave 7-12					Trave: Trave 7-12			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 8-19					Trave: Trave 8-19			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-22-24					Trave: Trave 9-22			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 9-22-24					Trave: Trave 22-24			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 21-23			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 23-36			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 21-23-36-42					Trave: Trave 36-42			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 25-39					Trave: Trave 25-39			Peso proprio		-12 500		
Fondazione			Travata: Trave 27-37-44					Trave: Trave 27-37			Peso proprio		-15 000		
Fondazione			Travata: Trave 27-37-44					Trave: Trave 37-44			Peso proprio		-15 000		
Fondazione			Travata: Trave 34-38-45					Trave: Trave 34-38			Peso proprio		-15 000		
Fondazione			Travata: Trave 34-38-45					Trave: Trave 38-45			Peso proprio		-15 000		

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Carichi sulle travi	
														Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
C	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO: Predalles H 40 cm CR002= SOLAIO: Predalles H 40 cm (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Predalles H 40 cm (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: Predalles H 40 cm (carico neve)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis_i	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.														
M_{X,i}/M_{T,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."														
Dis_f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M_{T,f}	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."														
F_{X,i}/Q_{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."														
F_{Y,i}/Q_{Y,i}															
F_{Z,i}/Q_{Z,i}															
M_{Y,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."														
M_{Z,i}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."														
Q_{X,f}															
Q_{Y,f}															
Q_{Z,f}															
ΔT₁, ΔT₂, ΔT₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														

CARICHI SUI PILASTRI

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Carichi sui pilastri		
														Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
Piano Terra				Pilastro 001										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 002										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 003										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 004										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 005										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 006										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 007										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 008										Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 009										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 010										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 011										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 12 (a)										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 013										Peso proprio		-3 125
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 562	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 014										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 015										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 016										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 17 (a)										Peso proprio		-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
Piano Terra				Pilastro 018										Peso proprio		-3 125
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-	
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 562	0	0	0	-	-	-	-	-	

TC	C	CC	SR	Dis _i [m]	F _{x,i} /Q _{x,i} [N;N/m]	F _{y,i} /Q _{y,i} [N;N/m]	F _{z,i} /Q _{z,i} [N;N/m]	M _{x,i} /M _{T,i} [N-m;N-m/m]	M _{y,i} [N-m;N-m/m]	M _{z,i} [N-m;N-m/m]	Carichi sui pilastri				
											Dis _f [m]	Q _{x,f} [N/m]	Q _{y,f} [N/m]	Q _{z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
Piano Terra				Pilastro 019							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 020							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 021							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 022							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 23 (a)							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 024							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 025							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 026							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 027							Peso proprio				-4 375
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 750	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2 188	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 028							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 029							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 030							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 031							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 032							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 033							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 34 (a)							Peso proprio				-4 375
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 750	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2 188	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 035							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 036							Peso proprio				-2 500
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 250	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 037							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR002	001	G	0,00	0	0	-80 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 038							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 039							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR002	001	G	0,00	0	0	-85 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 040							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 041							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 042							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-900	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR002	001	G	0,00	0	0	-81 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 043							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 044							Peso proprio				-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 45 (a)							Peso proprio				-2 250

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i} /M _{T,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Carichi sui pilastri	
														Q _{z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR002	001	G	0,00	0	0	-239 000	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra											Pilastro 046		Peso proprio		-2 250
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-1 125	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
 CR001= PESO PROPRIO (concio) CR002= Forza concentrata
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
M_{x,i}/M_{T,i} Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
M_{T,f} Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
F_{x,i}/Q_{x,i} Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
F_{y,i}/Q_{y,i}
F_{z,i}/Q_{z,i}
M_{y,i} M_{z,i} Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q_{x,f} Q_{y,f} Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q_{z,f}
ΔT₁, ΔT₂, ΔT₃ Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SUI SOLAI

TC	C	CC	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Carichi sui solai		
													Q _{z,f}	M _{T,f}	
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
Piano Terra											Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	
Piano Terra											Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	
Piano Terra											Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	
Piano Terra											Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	
Piano Terra											Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	
Piano Terra											Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-2 650
L	CR001	001	0,00	0	0	-2 650	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 650	
L	CR002	002	0,00	0	0	-2 200	0	0	-	0,00	0	0	0	-2 200	
L	CR003	003	0,00	0	0	-1 590	0	0	-	0,00	0	0	0	-1 590	
L	CR004	004	0,00	0	0	-229	0	0	-	0,00	0	0	0	-229	

LEGENDA:

- TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
 CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): Predalles H 40 cm CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): Predalles H 40 cm (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): Predalles H 40 cm (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): Predalles H 40 cm (carico neve)
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

Carichi sui soletti

TC	C	CC	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Q _{z,f}
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
M _{x,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."												
Dis _f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.												
F _{x,i} /Q _{x,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."												
F _{y,i} /Q _{y,i}													
F _{z,i} /Q _{z,i}													
M _{x,i} , M _{y,i} , M _{z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."												
Q _{x,f} , Q _{y,f} , Q _{z,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."												

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	001	-0,0037	0,0158	-0,0428	-7,3343 E-05	-2,0209 E-04	2,2667 E-06
	002	-0,0032	0,0008	-0,0164	1,0949 E-05	-1,6059 E-04	5,4152 E-06
	003	-0,0023	0,0006	-0,0119	7,9212 E-06	-1,1609 E-04	3,9159 E-06
	004	-0,0003	0,0001	-0,0017	1,1406 E-06	-1,6714 E-05	5,6469 E-07
00002	001	-0,0060	0,0169	-0,0447	-1,5147 E-04	-2,866 E-04	3,5659 E-05
	002	-0,0035	0,0015	-0,0185	-3,4745 E-05	-2,3617 E-04	1,2173 E-05
	003	-0,0025	0,0011	-0,0133	-2,5105 E-05	-1,7073 E-04	8,8009 E-06
	004	-0,0004	0,0002	-0,0019	-3,6235 E-06	-2,4581 E-05	1,2639 E-06
00003	001	0,0000	0,0000	-0,0483	-7,0763 E-05	-2,8467 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0226	-5,2762 E-05	-5,5316 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0163	-3,8143 E-05	-3,999 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0023	-5,4844 E-06	-5,7505 E-07	0 E-01
00004	001	-0,0022	0,0295	-0,0687	-3,1686 E-04	-1,3309 E-04	-3,1593 E-05
	002	-0,0019	0,0100	-0,0360	-1,8162 E-04	-9,999 E-05	-1,7723 E-05
	003	-0,0014	0,0072	-0,0260	-1,313 E-04	-7,2279 E-05	-1,2812 E-05
	004	-0,0002	0,0010	-0,0037	-1,8859 E-05	-1,0408 E-05	-1,8438 E-06
00005	001	0,0000	0,0000	-0,0483	-7,3325 E-05	-9,3203 E-07	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0225	-5,3479 E-05	2,3349 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0162	-3,866 E-05	1,6877 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0023	-5,5612 E-06	2,4249 E-07	0 E-01
00006	001	0,0025	0,0303	-0,0683	-3,1577 E-04	1,4718 E-04	3,0121 E-05
	002	0,0020	0,0090	-0,0355	-1,8055 E-04	1,1091 E-04	1,3458 E-05
	003	0,0014	0,0065	-0,0257	-1,3051 E-04	8,017 E-05	9,7285 E-06
	004	0,0002	0,0009	-0,0037	-1,8747 E-05	1,1543 E-05	1,4001 E-06
00007	001	0,0000	0,0000	-0,0411	1,1668 E-04	-1,626 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0164	6,6083 E-05	-7,366 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0118	4,7768 E-05	-5,3237 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	6,8816 E-06	-7,6754 E-07	0 E-01
00008	001	0,0005	0,0293	-0,0518	-5,1325 E-04	7,5016 E-06	3,4949 E-06
	002	0,0005	0,0103	-0,0230	-3,1022 E-04	1,5635 E-05	1,4146 E-05
	003	0,0004	0,0075	-0,0166	-2,2424 E-04	1,1306 E-05	1,0224 E-05
	004	0,0001	0,0011	-0,0024	-3,2295 E-05	1,6283 E-06	1,4714 E-06
00009	001	0,0000	0,0000	-0,0411	1,1674 E-04	1,6177 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0163	6,5676 E-05	7,1299 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0118	4,7473 E-05	5,1529 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	6,8416 E-06	7,4403 E-07	0 E-01
00010	001	-0,0006	0,0287	-0,0518	-5,1176 E-04	-7,3971 E-06	-4,2442 E-06
	002	-0,0006	0,0108	-0,0229	-3,103 E-04	-1,5942 E-05	-1,2665 E-05
	003	-0,0004	0,0078	-0,0166	-2,243 E-04	-1,1528 E-05	-9,1549 E-06
	004	-0,0001	0,0011	-0,0024	-3,2321 E-05	-1,6553 E-06	-1,3186 E-06
00011	001	0,0000	0,0000	-0,0301	-4,6687 E-05	2,4968 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0086	-3,6985 E-05	5,2395 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0062	-2,6738 E-05	3,7849 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,8426 E-06	5,5188 E-07	0 E-01
00012	001	-0,0127	0,0253	-0,0359	7,2045 E-06	-4,7386 E-04	-5,5201 E-06
	002	-0,0068	0,0078	-0,0117	-1,5138 E-05	-2,9557 E-04	1,1868 E-06
	003	-0,0049	0,0057	-0,0084	-1,0946 E-05	-2,1365 E-04	8,578 E-07
	004	-0,0007	0,0008	-0,0012	-1,5767 E-06	-3,0784 E-05	1,2283 E-07
00013	001	0,0000	0,0000	-0,0299	-4,6827 E-05	-2,6054 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0085	-3,6327 E-05	-6,7214 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0062	-2,6261 E-05	-4,8583 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	-3,7762 E-06	-7,0338 E-07	0 E-01
00014	001	0,0128	0,0260	-0,0357	6,4406 E-06	4,7795 E-04	5,7299 E-06
	002	0,0063	0,0068	-0,0116	-1,4363 E-05	2,973 E-04	-1,159 E-06
	003	0,0045	0,0049	-0,0084	-1,0388 E-05	2,149 E-04	-8,3788 E-07
	004	0,0007	0,0007	-0,0012	-1,5033 E-06	3,0947 E-05	-1,208 E-07
00015	001	-0,0025	0,0197	-0,0729	1,8476 E-04	-1,8014 E-05	6,2445 E-05
	002	-0,0005	0,0033	-0,0393	1,3524 E-04	7,406 E-06	2,292 E-05
	003	-0,0003	0,0024	-0,0284	9,7775 E-05	5,3511 E-06	1,6569 E-05
	004	0,0000	0,0004	-0,0041	1,4023 E-05	7,7152 E-07	2,3853 E-06
00016	001	0,0004	-0,0340	-0,1063	-2,1 E-04	-6,0325 E-05	-2,0412 E-04
	002	-0,0005	-0,0205	-0,0376	-4,7156 E-05	-7,7309 E-05	-8,222 E-05
	003	-0,0004	-0,0148	-0,0272	-3,4117 E-05	-5,5891 E-05	-5,9434 E-05
	004	-0,0001	-0,0021	-0,0039	-4,9359 E-06	-8,0486 E-06	-8,5551 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00017	001	0,0027	0,0206	-0,0726	1,8117 E-04	3,5559 E-05	-6,4496 E-05
	002	0,0011	0,0023	-0,0390	1,3485 E-04	6,9721 E-06	-1,7469 E-05
	003	0,0008	0,0016	-0,0282	9,7466 E-05	5,043 E-06	-1,2628 E-05
	004	0,0001	0,0002	-0,0041	1,3979 E-05	7,241 E-07	-1,8184 E-06
00018	001	0,0001	0,0439	-0,0857	-1,5131 E-04	-5,5022 E-05	2,5376 E-05
	002	0,0002	0,0207	-0,0526	-7,525 E-05	-3,2622 E-05	2,84 E-05
	003	0,0001	0,0149	-0,0380	-5,4397 E-05	-2,3579 E-05	2,053 E-05
	004	0,0000	0,0021	-0,0055	-7,8184 E-06	-3,3923 E-06	2,9482 E-06
00019	001	0,0001	0,0436	-0,0856	-1,513 E-04	5,2689 E-05	-2,5935 E-05
	002	-0,0003	0,0219	-0,0525	-7,8096 E-05	3,0901 E-05	-2,681 E-05
	003	-0,0002	0,0158	-0,0380	-5,6456 E-05	2,2335 E-05	-1,9382 E-05
	004	0,0000	0,0023	-0,0055	-8,1145 E-06	3,213 E-06	-2,7826 E-06
00020	001	0,0000	0,0000	-0,0461	5,5507 E-05	2,9155 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0240	6,8892 E-05	2,6743 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0174	4,9802 E-05	1,9332 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0025	7,1707 E-06	2,7837 E-06	0 E-01
00021	001	0,0040	0,0264	-0,0666	-2,4951 E-04	9,1604 E-05	-2,5968 E-05
	002	0,0024	-0,0064	-0,0382	-6,606 E-06	8,2466 E-05	-2,5562 E-05
	003	0,0018	-0,0046	-0,0276	-4,7984 E-06	5,961 E-05	-1,8477 E-05
	004	0,0003	-0,0007	-0,0040	-7,0625 E-07	8,585 E-06	-2,6571 E-06
00022	001	0,0063	0,0083	-0,0398	-1,6195 E-05	2,2865 E-04	6,5402 E-05
	002	0,0041	-0,0010	-0,0140	-2,2716 E-05	1,7787 E-04	3,9054 E-06
	003	0,0030	-0,0007	-0,0101	-1,6426 E-05	1,2858 E-04	2,8225 E-06
	004	0,0004	-0,0001	-0,0015	-2,3658 E-06	1,8512 E-05	4,0781 E-07
00023	001	0,0000	0,0000	-0,0369	6,577 E-05	-1,2536 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0132	3,6647 E-05	1,1335 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0096	2,6492 E-05	8,2019 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	3,8144 E-06	1,1809 E-07	0 E-01
00024	001	0,0049	0,0082	-0,0439	-5,6861 E-05	2,4934 E-04	-1,1799 E-05
	002	0,0039	-0,0017	-0,0174	1,4834 E-05	1,9374 E-04	-6,5022 E-06
	003	0,0028	-0,0012	-0,0126	1,0729 E-05	1,4006 E-04	-4,7009 E-06
	004	0,0004	-0,0002	-0,0018	1,5446 E-06	2,0164 E-05	-6,7867 E-07
00025	001	0,0681	0,0193	-0,0689	2,3264 E-04	2,8981 E-04	-3,4688 E-05
	002	0,0304	-0,0074	-0,0095	6,8905 E-05	1,8675 E-04	-8,227 E-06
	003	0,0219	-0,0054	-0,0068	4,9833 E-05	1,3499 E-04	-5,9473 E-06
	004	0,0032	-0,0008	-0,0010	7,1875 E-06	1,9442 E-05	-8,5644 E-07
00026	001	-0,0678	0,0123	-0,0687	1,6759 E-04	-2,9857 E-04	2,6019 E-05
	002	-0,0307	0,0004	-0,0105	4,069 E-05	-1,938 E-04	1,8783 E-05
	003	-0,0222	0,0003	-0,0076	2,9395 E-05	-1,401 E-04	1,3578 E-05
	004	-0,0032	0,0000	-0,0011	4,2432 E-06	-2,0177 E-05	1,9542 E-06
00027	001	0,0000	0,0000	-0,0577	1,2362 E-04	-1,5371 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0292	1,0081 E-04	1,2199 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0211	7,2872 E-05	8,8182 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0030	1,049 E-05	1,2696 E-06	0 E-01
00028	001	-0,0663	0,0298	-0,1428	-3,9951 E-04	-1,8833 E-04	3,4325 E-06
	002	-0,0291	0,0091	-0,0469	-2,1731 E-04	-8,8424 E-05	-1,859 E-06
	003	-0,0210	0,0065	-0,0339	-1,5709 E-04	-6,3917 E-05	-1,3421 E-06
	004	-0,0030	0,0009	-0,0049	-2,2615 E-05	-9,2003 E-06	-1,9549 E-07
00029	001	0,0667	0,0307	-0,1427	-4,0252 E-04	1,8531 E-04	-7,188 E-06
	002	0,0289	0,0079	-0,0473	-2,1865 E-04	9,0337 E-05	5,1728 E-06
	003	0,0209	0,0057	-0,0342	-1,5805 E-04	6,5303 E-05	3,7421 E-06
	004	0,0030	0,0008	-0,0049	-2,2753 E-05	9,3996 E-06	5,4042 E-07
00030	001	0,0000	0,0000	-0,0364	5,9685 E-05	3,616 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0126	3,1625 E-05	-6,8073 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0091	2,2861 E-05	-4,9216 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	3,2924 E-06	-7,0775 E-07	0 E-01
00031	001	0,0000	0,0000	-0,0329	-1,1836 E-05	-3,3247 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	4,224 E-06	-3,3376 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0085	3,0533 E-06	-2,4128 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	4,3947 E-07	-3,473 E-06	0 E-01
00032	001	0,0000	0,0000	-0,1222	-2,8316 E-04	-1,6345 E-04	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0008	1,6909 E-05	2,6728 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0006	1,2222 E-05	1,9322 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7607 E-06	2,782 E-06	0 E-01
00033	001	0,0000	0,0000	-0,0333	-3,8764 E-05	-3,2878 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0101	-1,3304 E-05	1,3124 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0073	-9,6177 E-06	9,4873 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,3845 E-06	1,3665 E-06	0 E-01
00034	001	-0,0008	0,0464	-0,0883	-1,2204 E-04	-2,5892 E-05	2,4211 E-06
	002	-0,0008	0,0266	-0,0558	-6,6153 E-05	-2,0094 E-05	-4,3873 E-06
	003	-0,0006	0,0193	-0,0403	-4,7822 E-05	-1,4527 E-05	-3,1719 E-06
	004	-0,0001	0,0028	-0,0058	-6,8748 E-06	-2,0923 E-06	-4,5482 E-07
00035	001	0,0011	-0,1235	-0,1092	3,1699 E-05	2,2695 E-05	-2,4608 E-04
	002	0,0007	-0,0534	-0,0333	3,4777 E-05	1,1925 E-05	-8,5851 E-05
	003	0,0005	-0,0386	-0,0241	2,5129 E-05	8,6211 E-06	-6,2062 E-05
	004	0,0001	-0,0056	-0,0035	3,6056 E-06	1,2415 E-06	-8,9342 E-06
00036	001	-0,0002	-0,1867	-0,1098	1,7298 E-04	4,5948 E-06	9,4989 E-05
	002	0,0002	-0,0747	-0,0338	8,3782 E-05	2,2477 E-06	3,262 E-05
	003	0,0001	-0,0540	-0,0244	6,0565 E-05	1,6254 E-06	2,3578 E-05
	004	0,0000	-0,0078	-0,0035	8,7099 E-06	2,3371 E-07	3,3947 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00037	001	-0,0005	-0,0346	-0,1063	-2,0968 E-04	5,8484 E-05	2,0314 E-04
	002	0,0009	-0,0198	-0,0375	-4,8011 E-05	7,5213 E-05	8,2243 E-05
	003	0,0007	-0,0143	-0,0271	-3,4697 E-05	5,4368 E-05	5,9454 E-05
	004	0,0001	-0,0021	-0,0039	-5,0197 E-06	7,8294 E-06	8,5579 E-06
00038	001	-0,0001	0,0280	-0,0498	-1,6296 E-04	1,7281 E-07	1,5512 E-06
	002	-0,0001	0,0162	-0,0230	-9,4149 E-05	3,9381 E-08	-2,2368 E-06
	003	-0,0001	0,0117	-0,0167	-6,8056 E-05	2,8252 E-08	-1,6174 E-06
	004	0,0000	0,0017	-0,0024	-9,8057 E-06	3,9876 E-09	-2,315 E-07
00039	001	0,0000	0,0447	-0,0890	-1,125 E-04	6,2919 E-06	3,7709 E-06
	002	-0,0001	0,0269	-0,0565	-6,377 E-05	4,4599 E-06	1,021 E-06
	003	-0,0001	0,0194	-0,0408	-4,6099 E-05	3,2251 E-06	7,3818 E-07
	004	0,0000	0,0028	-0,0059	-6,6272 E-06	4,638 E-07	1,0613 E-07
00040	001	0,0002	0,0288	-0,0500	-2,3991 E-04	-8,7452 E-07	9,3496 E-06
	002	0,0002	0,0141	-0,0231	-1,3818 E-04	-8,8372 E-09	1,6911 E-05
	003	0,0001	0,0102	-0,0167	-9,9884 E-05	-5,9006 E-09	1,2224 E-05
	004	0,0000	0,0015	-0,0024	-1,4387 E-05	-1,2933 E-09	1,7595 E-06
00041	001	-0,0028	0,0186	-0,0809	-3,4814 E-05	-7,177 E-06	-4,1737 E-05
	002	-0,0009	0,0020	-0,0499	9,942 E-06	-6,8229 E-06	-1,7362 E-05
	003	-0,0007	0,0014	-0,0361	7,193 E-06	-4,932 E-06	-1,2549 E-05
	004	-0,0001	0,0002	-0,0052	1,0176 E-06	-7,0815 E-07	-1,8107 E-06
00042	001	0,0005	0,0124	-0,0623	-6,4192 E-05	-2,6634 E-05	2,5851 E-05
	002	0,0005	0,0014	-0,0336	-1,1663 E-05	-1,634 E-05	1,5689 E-05
	003	0,0003	0,0010	-0,0243	-8,4291 E-06	-1,1812 E-05	1,1342 E-05
	004	0,0000	0,0001	-0,0035	-1,21 E-06	-1,6999 E-06	1,6317 E-06
00043	001	-0,0648	0,0258	-0,0708	-1,339 E-04	-4,3027 E-04	7,1915 E-05
	002	-0,0281	0,0064	-0,0108	-4,2708 E-05	-2,1752 E-04	3,5806 E-05
	003	-0,0203	0,0047	-0,0078	-3,0877 E-05	-1,5724 E-04	2,5885 E-05
	004	-0,0029	0,0007	-0,0011	-4,4316 E-06	-2,2646 E-05	3,7263 E-06
00044	001	0,0024	0,0250	-0,0814	-7,261 E-05	-2,9138 E-05	2,3869 E-05
	002	0,0010	-0,0042	-0,0507	2,0857 E-05	-2,7801 E-05	3,4714 E-05
	003	0,0007	-0,0031	-0,0367	1,5066 E-05	-2,0097 E-05	2,5096 E-05
	004	0,0001	-0,0004	-0,0053	2,1478 E-06	-2,8957 E-06	3,6152 E-06
00045	001	-0,0006	0,0194	-0,0602	-1,153 E-04	-9,7777 E-06	-1,2525 E-05
	002	-0,0007	0,0034	-0,0317	-3,8449 E-05	-6,8613 E-06	-9,3529 E-06
	003	-0,0005	0,0025	-0,0229	-2,7793 E-05	-4,9606 E-06	-6,7592 E-06
	004	-0,0001	0,0004	-0,0033	-3,9932 E-06	-7,1122 E-07	-9,761 E-07
00046	001	0,0005	0,0217	-0,0608	-1,135 E-04	-6,0508 E-06	1,4129 E-05
	002	0,0004	0,0063	-0,0322	-4,708 E-05	-9,9587 E-06	2,8614 E-06
	003	0,0003	0,0045	-0,0233	-3,4032 E-05	-7,1989 E-06	2,07 E-06
	004	0,0000	0,0007	-0,0034	-4,8894 E-06	-1,0391 E-06	3,0271 E-07
00047	001	-0,0072	0,0141	-0,0226	3,8064 E-05	-1,031 E-04	-1,0852 E-05
	002	-0,0081	0,0011	-0,0014	-1,094 E-06	-8,3999 E-05	-8,9223 E-06
	003	-0,0059	0,0008	-0,0010	-7,9432 E-07	-6,0722 E-05	-6,4505 E-06
	004	-0,0008	0,0001	-0,0001	-1,1271 E-07	-8,7436 E-06	-9,2828 E-07
00048	001	0,0002	-0,1868	-0,1099	1,7252 E-04	-5,2078 E-06	-9,4787 E-05
	002	0,0003	-0,0749	-0,0338	8,4039 E-05	-2,2209 E-06	-3,1362 E-05
	003	0,0002	-0,0542	-0,0244	6,0746 E-05	-1,6056 E-06	-2,2674 E-05
	004	0,0000	-0,0078	-0,0035	8,736 E-06	-2,3125 E-07	-3,2644 E-06
00049	001	-0,0012	-0,1237	-0,1090	3,3066 E-05	-2,1937 E-05	2,4478 E-04
	002	-0,0002	-0,0528	-0,0333	3,4157 E-05	-1,1374 E-05	8,6578 E-05
	003	-0,0002	-0,0382	-0,0241	2,4695 E-05	-8,2219 E-06	6,2586 E-05
	004	0,0000	-0,0055	-0,0035	3,5429 E-06	-1,1838 E-06	9,0098 E-06
00050	001	-0,0003	0,0285	-0,0500	-2,3895 E-04	7,9889 E-07	-1,0101 E-05
	002	-0,0002	0,0142	-0,0231	-1,3839 E-04	-2,2658 E-08	-1,6271 E-05
	003	-0,0002	0,0103	-0,0167	-1,0004 E-04	-1,6705 E-08	-1,1762 E-05
	004	0,0000	0,0015	-0,0024	-1,4416 E-05	-2,245 E-09	-1,6928 E-06
00051	001	0,0184	0,0072	-0,0234	1,7111 E-05	1,2779 E-04	-1,0234 E-05
	002	0,0095	-0,0014	-0,0011	3,5935 E-06	8,4313 E-05	3,1922 E-06
	003	0,0069	-0,0010	-0,0008	2,5971 E-06	6,095 E-05	2,3079 E-06
	004	0,0010	-0,0001	-0,0001	3,7433 E-07	8,7758 E-06	3,3257 E-07
00052	001	0,0002	0,0448	-0,0890	-1,1254 E-04	-6,2383 E-06	-4,1161 E-06
	002	0,0001	0,0267	-0,0565	-6,3167 E-05	-4,4851 E-06	5,0035 E-08
	003	0,0000	0,0193	-0,0408	-4,5664 E-05	-3,2422 E-06	3,6396 E-08
	004	0,0000	0,0028	-0,0059	-6,5646 E-06	-4,6676 E-07	4,9197 E-09
00053	001	0,0010	0,0466	-0,0883	-1,2213 E-04	2,6376 E-05	-2,7618 E-06
	002	0,0007	0,0260	-0,0557	-6,4283 E-05	2,0412 E-05	5,9038 E-06
	003	0,0005	0,0188	-0,0403	-4,647 E-05	1,4756 E-05	4,2678 E-06
	004	0,0001	0,0027	-0,0058	-6,6804 E-06	2,1257 E-06	6,1241 E-07
00054	001	0,0000	0,0281	-0,0498	-1,6327 E-04	-1,6541 E-07	-2,1424 E-06
	002	0,0000	0,0162	-0,0230	-9,4089 E-05	-2,4674 E-08	2,4192 E-06
	003	0,0000	0,0117	-0,0167	-6,8013 E-05	-1,7809 E-08	1,7482 E-06
	004	0,0000	0,0017	-0,0024	-9,7976 E-06	-2,593 E-09	2,5222 E-07
00055	001	0,0651	0,0267	-0,0699	-1,3521 E-04	4,3428 E-04	-7,1781 E-05
	002	0,0282	0,0053	-0,0108	-4,441 E-05	2,2042 E-04	-3,5966 E-05
	003	0,0204	0,0038	-0,0078	-3,2089 E-05	1,5935 E-04	-2,5999 E-05
	004	0,0029	0,0006	-0,0011	-4,6058 E-06	2,2949 E-05	-3,7429 E-06
00056	001	-0,0639	0,0253	-0,0929	-4,9109 E-05	-3,4394 E-05	-1,96 E-05
	002	-0,0278	0,0044	-0,0215	-6,2682 E-05	-8,956 E-07	-1,4108 E-05
	003	-0,0201	0,0032	-0,0155	-4,5316 E-05	-6,3998 E-07	-1,0196 E-05
	004	-0,0029	0,0005	-0,0022	-6,5226 E-06	-8,8674 E-08	-1,4716 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00057	001	0,0644	0,0283	-0,0930	-3,4573 E-05	3,5808 E-05	8,5384 E-06
	002	0,0276	0,0011	-0,0209	-5,2318 E-05	5,0122 E-06	2,312 E-05
	003	0,0200	0,0008	-0,0151	-3,7812 E-05	3,6208 E-06	1,6715 E-05
	004	0,0029	0,0001	-0,0022	-5,4422 E-06	5,1777 E-07	2,4089 E-06
00058	001	0,0000	0,0000	-0,0578	1,2978 E-04	8,8168 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0293	1,0606 E-04	-1,6969 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0212	7,6667 E-05	-1,2266 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0030	1,1037 E-05	-1,7665 E-06	0 E-01
00059	001	0,0000	0,0000	-0,0968	6,441 E-04	6,0018 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0245	2,4351 E-04	-2,7165 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0177	1,7603 E-04	-1,9638 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0025	2,5343 E-05	-2,8277 E-07	0 E-01
00060	001	0,0000	0,0000	-0,0898	4,894 E-04	4,32 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0260	2,043 E-04	4,183 E-07	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0188	1,4769 E-04	3,0256 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	2,1262 E-05	4,377 E-08	0 E-01
00061	001	0,0000	0,0000	-0,0787	-2,8751 E-04	-4,9607 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0121	1,1521 E-05	3,4903 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0087	8,3282 E-06	2,5232 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0013	1,1991 E-06	3,6324 E-07	0 E-01
00062	001	0,0000	0,0000	-0,0617	-1,5301 E-04	-7,2267 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0067	2,3059 E-05	3,1219 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0048	1,6668 E-05	2,2567 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,3997 E-06	3,2505 E-06	0 E-01
00063	001	0,0000	0,0000	-0,0789	-3,1265 E-04	5,4259 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0116	1,359 E-05	-3,0355 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0084	9,8243 E-06	-2,1943 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,4144 E-06	-3,1592 E-07	0 E-01
00064	001	0,0000	0,0000	-0,0608	-1,5384 E-04	6,6655 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0066	2,3833 E-05	-3,2055 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0048	1,7229 E-05	-2,3174 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	2,4805 E-06	-3,3379 E-06	0 E-01
00065	001	0,0000	0,0000	-0,0200	-3,4324 E-06	-1,9208 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0005	-3,0851 E-07	3,7678 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,2307 E-07	2,7244 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-3,2048 E-08	3,9256 E-07	0 E-01
00066	001	0,0000	0,0000	-0,0476	1,9657 E-05	1,1382 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0232	8,0924 E-06	1,0601 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0167	5,8496 E-06	7,6641 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	8,4358 E-07	1,1034 E-06	0 E-01
00067	001	0,0000	0,0000	-0,0391	8,2073 E-05	3,7912 E-07	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	4,696 E-05	6,3996 E-08	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0116	3,3945 E-05	4,612 E-08	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	4,8912 E-06	6,6806 E-09	0 E-01
00068	001	0,0000	0,0000	-0,0393	9,5405 E-05	4,2305 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	5,4508 E-05	1,3043 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0116	3,9401 E-05	9,4225 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	5,6777 E-06	1,3638 E-07	0 E-01
00069	001	0,0000	0,0000	-0,0391	8,2044 E-05	-3,7867 E-07	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	4,7043 E-05	-5,743 E-08	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0116	3,4005 E-05	-4,1423 E-08	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	4,8993 E-06	-6,026 E-09	0 E-01
00070	001	0,0000	0,0000	-0,0393	9,5333 E-05	-4,2484 E-06	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0160	5,4761 E-05	-1,3601 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0116	3,9584 E-05	-9,8252 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	5,7027 E-06	-1,4173 E-07	0 E-01
00071	001	0,0000	0,0000	-0,0675	-6,4336 E-05	2,8566 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0390	-4,3996 E-05	2,3313 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0282	-3,1805 E-05	1,6853 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0041	-4,5751 E-06	2,4274 E-06	0 E-01
00072	001	0,0000	0,0000	-0,0687	-6,2351 E-05	8,9156 E-07	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0408	-4,1904 E-05	2,0188 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0295	-3,0292 E-05	1,46 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0042	-4,3571 E-06	2,11 E-07	0 E-01
00073	001	0,0000	0,0000	-0,0687	-6,1256 E-05	4,1007 E-08	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0409	-4,1026 E-05	2,7088 E-07	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0296	-2,9658 E-05	1,9608 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	-4,2655 E-06	2,8356 E-08	0 E-01
00074	001	0,0000	0,0000	-0,0687	-6,0978 E-05	6,7097 E-09	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0409	-4,103 E-05	-2,4568 E-07	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0296	-2,9661 E-05	-1,7741 E-07	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0043	-4,2658 E-06	-2,5867 E-08	0 E-01
00075	001	0,0000	0,0000	-0,0687	-6,1498 E-05	-9,2174 E-07	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0408	-4,1893 E-05	-2,0282 E-06	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0295	-3,0285 E-05	-1,467 E-06	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0042	-4,3553 E-06	-2,1192 E-07	0 E-01
00076	001	0,0000	0,0000	-0,0674	-6,2858 E-05	-2,863 E-05	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0390	-4,3877 E-05	-2,3317 E-05	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0282	-3,1719 E-05	-1,6856 E-05	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0041	-4,5615 E-06	-2,4278 E-06	0 E-01

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00077	001	0,0000	0,0000	-0,0459	4,0363 E-06	-7,8934 E-06	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0216	-3,4651 E-06	-8,7785 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0156	-2,5058 E-06	-6,3461 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0022	-3,5769 E-07	-9,1279 E-07	0 E-01	0 E-01
00078	001	0,0000	0,0000	-0,0595	4,4739 E-05	-2,9037 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0338	4,4451 E-05	-2,1318 E-05	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0244	3,2133 E-05	-1,5411 E-05	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0035	4,6258 E-06	-2,218 E-06	0 E-01	0 E-01
00079	001	0,0000	0,0000	-0,0966	6,402 E-04	-5,8029 E-06	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0245	2,4109 E-04	2,7386 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0177	1,7429 E-04	1,9794 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0025	2,5091 E-05	2,8507 E-07	0 E-01	0 E-01
00080	001	0,0000	0,0000	-0,0899	4,8441 E-04	-4,3198 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0260	2,0051 E-04	-5,9394 E-07	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0188	1,4495 E-04	-4,3003 E-07	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	2,0867 E-05	-6,2165 E-08	0 E-01	0 E-01
00081	001	0,0000	0,0000	-0,0967	7,188 E-04	6,4897 E-07	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0246	2,629 E-04	2,2317 E-07	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0178	1,9005 E-04	1,6151 E-07	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	2,7361 E-05	2,3156 E-08	0 E-01	0 E-01
00082	001	0,0000	0,0000	-0,0968	7,2012 E-04	-9,8627 E-07	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0246	2,6371 E-04	-2,0014 E-07	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0178	1,9063 E-04	-1,4458 E-07	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	2,7445 E-05	-2,0864 E-08	0 E-01	0 E-01
00083	001	0,0000	0,0000	-0,0196	-2,9345 E-06	-1,268 E-06	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0009	-5,1888 E-07	-1,5411 E-05	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0006	-3,7486 E-07	-1,1141 E-05	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	-5,4019 E-08	-1,6035 E-06	0 E-01	0 E-01
00084	001	0,0000	0,0000	-0,0477	-2,3289 E-05	-6,9937 E-07	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0230	-1,9495 E-05	-1,3288 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0166	-1,4093 E-05	-9,608 E-07	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	-2,0264 E-06	-1,3906 E-07	0 E-01	0 E-01
00085	001	0,0000	0,0000	-0,0612	8,5454 E-05	1,5019 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0356	8,2 E-05	7,0586 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0257	5,9277 E-05	5,1027 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0037	8,5344 E-06	7,3393 E-07	0 E-01	0 E-01
00086	001	0,0000	0,0000	-0,1218	-2,9563 E-04	1,5782 E-04	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0006	1,7935 E-05	-2,6064 E-05	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0004	1,2967 E-05	-1,8841 E-05	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0001	1,8678 E-06	-2,7128 E-06	0 E-01	0 E-01
00087	001	0,0000	0,0000	-0,0868	-3,1272 E-04	5,8029 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0111	1,357 E-05	1,4355 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0080	9,81 E-06	1,0377 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,4123 E-06	1,4943 E-07	0 E-01	0 E-01
00088	001	0,0279	0,1501	-0,0877	-3,1272 E-04	5,8029 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0007	-0,0065	-0,0111	1,357 E-05	1,4355 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0005	-0,0047	-0,0080	9,81 E-06	1,0377 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0001	-0,0007	-0,0012	1,4123 E-06	1,4943 E-07	0 E-01	0 E-01
00089	001	0,0758	0,1419	-0,1227	-2,9563 E-04	1,5782 E-04	0 E-01	0 E-01
	002	-0,0125	-0,0086	-0,0006	1,7935 E-05	-2,6064 E-05	0 E-01	0 E-01
	003	-0,0090	-0,0062	-0,0004	1,2967 E-05	-1,8841 E-05	0 E-01	0 E-01
	004	-0,0013	-0,0009	-0,0001	1,8678 E-06	-2,7128 E-06	0 E-01	0 E-01
00090	001	-0,0785	0,1359	-0,1230	-2,8316 E-04	-1,6345 E-04	0 E-01	0 E-01
	002	0,0128	-0,0081	-0,0008	1,6909 E-05	2,6728 E-05	0 E-01	0 E-01
	003	0,0093	-0,0059	-0,0006	1,2222 E-05	1,9322 E-05	0 E-01	0 E-01
	004	0,0013	-0,0008	-0,0001	1,7607 E-06	2,782 E-06	0 E-01	0 E-01
00091	001	0,0000	0,0000	-0,0852	-2,8784 E-04	-5,4787 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0117	1,1361 E-05	-3,471 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0084	8,2123 E-06	-2,5093 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0012	1,1824 E-06	-3,6134 E-07	0 E-01	0 E-01
00092	001	-0,0263	0,1382	-0,0861	-2,8784 E-04	-5,4787 E-05	0 E-01	0 E-01
	002	-0,0017	-0,0055	-0,0117	1,1361 E-05	-3,471 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	-0,0012	-0,0039	-0,0084	8,2123 E-06	-2,5093 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	-0,0002	-0,0006	-0,0012	1,1824 E-06	-3,6134 E-07	0 E-01	0 E-01
00093	001	0,0000	0,0000	-0,0621	-2,1933 E-04	7,5379 E-06	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-1,0934 E-05	-5,1944 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0052	-7,9039 E-06	-3,7553 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,139 E-06	-5,3987 E-07	0 E-01	0 E-01
00094	001	0,0000	0,0000	-0,0620	-2,2677 E-04	-9,3629 E-06	0 E-01	0 E-01
	002	0,0000	0,0000	-0,0061	2,9063 E-07	6,5437 E-06	0 E-01	0 E-01
	003	0,0000	0,0000	-0,0044	2,0954 E-07	4,7296 E-06	0 E-01	0 E-01
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,9026 E-08	6,8019 E-07	0 E-01	0 E-01

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
S_x, S_y Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
S_z, Θ_x
Θ_y, Θ_z

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	X	0,844 9	0,039 4	0,033 9	4,6781 E-05	6,6873 E-04	2,5838 E-05	0,336 5	0,015 7	0,013 5	1,8634 E-05	2,6637 E-04	1,0292 E-05
00001	Y	0,000 9	1,481 8	0,028 1	8,5863 E-04	6,9066 E-05	8,7487 E-05	0,000 4	0,590 2	0,011 2	3,4201 E-04	2,751 E-05	3,4848 E-05
00001	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00002	X	0,833 1	0,039 4	0,019 6	3,3031 E-05	4,8795 E-04	1,4845 E-05	0,331 9	0,015 7	0,007 8	1,316 E-05	1,9436 E-04	5,918 E-06
00002	Y	0,001 1	1,481 6	0,004 9	3,4572 E-04	1,8008 E-05	7,6655 E-05	0,000 4	0,590 1	0,002 0	1,3772 E-04	7,1743 E-06	3,0523 E-05
00002	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00003	X	0,000 0	0,000 0	0,000 5	4,2945 E-05	8,5641 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,7107 E-05	3,4113 E-05	0 E-01
00003	Y	0,000 0	0,000 0	0,021 9	3,1818 E-04	3,6641 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,008 7	1,2674 E-04	1,4595 E-05	0 E-01
00003	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00004	X	0,844 8	0,025 3	0,002 2	1,8775 E-05	2,3988 E-04	4,3117 E-05	0,336 5	0,010 1	0,000 9	7,4913 E-06	9,5551 E-05	1,7159 E-05
00004	Y	0,000 7	1,482 6	0,028 8	5,7152 E-04	4,1808 E-05	1,6502 E-06	0,000 3	0,590 5	0,011 5	2,2765 E-04	1,6654 E-05	6,7568 E-07
00004	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00005	X	0,000 0	0,000 0	0,000 5	4,0001 E-05	8,3107 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,5934 E-05	3,3104 E-05	0 E-01
00005	Y	0,000 0	0,000 0	0,022 2	3,3448 E-04	3,5715 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,008 8	1,3323 E-04	1,4227 E-05	0 E-01
00005	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00006	X	0,844 8	0,023 3	0,002 1	1,8847 E-05	2,3773 E-04	4,2171 E-05	0,336 5	0,009 3	0,000 8	7,5191 E-06	9,4693 E-05	1,6782 E-05
00006	Y	0,000 3	1,480 1	0,029 1	5,9274 E-04	4,3089 E-05	7,6995 E-06	0,000 1	0,589 5	0,011 6	2,361 E-04	1,7165 E-05	3,0724 E-06
00006	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00007	X	0,000 0	0,000 0	0,008 2	7,9474 E-05	8,5272 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 3	3,1656 E-05	3,3966 E-05	0 E-01
00007	Y	0,000 0	0,000 0	0,033 2	6,6775 E-04	1,9897 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,013 2	2,6598 E-04	7,9253 E-05	0 E-01
00007	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00008	X	0,853 0	0,014 7	0,010 6	2,5269 E-04	2,8603 E-04	2,0552 E-05	0,339 8	0,005 9	0,004 2	1,0065 E-04	1,1393 E-04	8,1849 E-06
00008	Y	0,001 0	1,482 0	0,039 0	1,9908 E-03	4,6823 E-04	1,5888 E-04	0,000 4	0,590 3	0,015 5	7,9298 E-04	1,8651 E-04	6,3287 E-05
00008	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00009	X	0,000 0	0,000 0	0,008 2	7,9239 E-05	8,5336 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 3	3,1563 E-05	3,3991 E-05	0 E-01
00009	Y	0,000 0	0,000 0	0,033 2	6,6689 E-04	1,9846 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,013 2	2,6564 E-04	7,9052 E-05	0 E-01
00009	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00010	X	0,853 0	0,016 8	0,010 6	2,5055 E-04	2,8573 E-04	2,0566 E-05	0,339 8	0,006 7	0,004 2	9,9798 E-05	1,1381 E-04	8,1902 E-06
00010	Y	0,000 6	1,483 6	0,039 0	1,9946 E-03	4,6803 E-04	1,6078 E-04	0,000 2	0,591 0	0,015 5	7,945 E-04	1,8643 E-04	6,4042 E-05
00010	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00011	X	0,000 0	0,000 0	0,011 2	5,9371 E-05	1,7769 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 5	2,3649 E-05	7,0778 E-05	0 E-01
00011	Y	0,000 0	0,000 0	0,030 0	2,6019 E-04	2,0705 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,012 0	1,0364 E-04	8,2471 E-05	0 E-01
00011	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00012	X	0,848 2	0,024 9	0,014 0	1,9765 E-04	8,4543 E-04	2,2412 E-05	0,337 8	0,009 9	0,005 6	7,8727 E-05	3,3675 E-04	8,933 E-06
00012	Y	0,000 2	1,482 5	0,036 7	5,3782 E-04	5,5403 E-04	1,5242 E-05	0,000 1	0,590 5	0,014 6	2,1422 E-04	2,2068 E-04	6,0731 E-06
00012	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00013	X	0,000 0	0,000 0	0,011 0	5,8345 E-05	1,7566 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 4	2,3241 E-05	6,9968 E-05	0 E-01
00013	Y	0,000 0	0,000 0	0,031 2	2,645 E-04	2,1221 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,012 4	1,0536 E-04	8,453 E-05	0 E-01
00013	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00014	X	0,848 2	0,022 9	0,013 8	1,9725 E-04	8,4516 E-04	2,3007 E-05	0,337 8	0,009 1	0,005 5	7,8567 E-05	3,3664 E-04	9,1699 E-06
00014	Y	0,000 4	1,480 0	0,038 0	5,3769 E-04	5,5507 E-04	1,2012 E-05	0,000 1	0,589 5	0,015 1	2,1417 E-04	2,211 E-04	4,7868 E-06
00014	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00015	X	0,833 1	0,025 7	0,005 9	1,8049 E-05	1,017 E-03	7,3436 E-05	0,331 9	0,010 2	0,002 3	7,186 E-06	4,0506 E-04	2,9181 E-05
00015	Y	0,001 2	1,482 6	0,019 9	8,0175 E-04	2,8125 E-06	3,51 E-06	0,000 5	0,590 6	0,007 9	3,1935 E-04	1,1269 E-06	1,546 E-06
00015	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00016	X	0,833 0	0,015 3	0,008 0	2,3082 E-04	2,0817 E-04	8,6072 E-05	0,331 8	0,006 1	0,003 2	9,1906 E-05	8,2904 E-05	3,4296 E-05
00016	Y	0,002 5	1,482 5	0,014 9	1,6977 E-03	1,9636 E-04	2,2829 E-04	0,001 0	0,590 5	0,005 9	6,7621 E-04	7,8211 E-05	9,0938 E-05
00016	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00017	X	0,833 2	0,023 6	0,007 1	1,8087 E-05	1,0008 E-03	7,2398 E-05	0,331 9	0,009 4	0,002 8	7,1976 E-06	3,9862 E-04	2,8768 E-05
00017	Y	0,002 8	1,480 1	0,020 1	8,1193 E-04	8,1265 E-06	3,3928 E-06	0,001 1	0,589 5	0,008 0	3,2341 E-04	3,2412 E-06	1,586 E-06
00017	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00018	X	0,844 9	0,015 4	0,001 1	3,4124 E-05	4,7771 E-04	2,9105 E-05	0,336 5	0,006 1	0,000 4	1,3593 E-05	1,9028 E-04	1,1592 E-05
00018	Y	0,000 4	1,484 5	0,003 6	3,4365 E-03	4,955 E-05	5,8173 E-05	0,000 2	0,591 3	0,001 4	1,3688 E-03	1,9735 E-05	2,3173 E-05
00018	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00019	X	0,844 9	0,017 4	0,001 1	3,9252 E-05	4,7793 E-04	2,9483 E-05	0,336 5	0,006 9	0,000 4	1,5636 E-05	1,9037 E-04	1,1743 E-05
00019	Y	0,000 6	1,486 4	0,003 6	3,44 E-03	4,8296 E-05	5,8929 E-05	0,000 2	0,592 1	0,001 4	1,3702 E-03	1,9235 E-05	2,3474 E-05
00019	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00020	X	0,000 0	0,000 0	0,001 7	2,8322 E-05	7,7542 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,1279 E-05	3,0888 E-05	0 E-01
00020	Y	0,000 0	0,000 0	0,009 3	2,3956 E-04	2,8279 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 7	9,5487 E-05	1,1266 E-05	0 E-01
00020	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00021	X	0,833 1	0,037 3	0,002 8	4,022 E-05	2,3062 E-04	2,5501 E-05	0,331 8	0,014 9	0,001 1	1,6026 E-05	9,1865 E-05	1,0156 E-05
00021	Y	0,002 9	1,477 6	0,011 8	8,5987 E-04	2,2865 E-05	1,5822 E-05	0,001 2	0,588 6	0,004 7	3,4253 E-04	9,1057 E-06	6,3131 E-06
00021	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00022	X	0,833 3	0,044 2	0,029 8	7,795 E-05	6,9193 E-04	1,3984 E-05	0,331 9	0,017 6	0,011 9	3,1051 E-05	2,7561 E-04	5,5666 E-06
00022	Y	0,003 0	1,476 2	0,026 5	6,1783 E-04	1,0244 E-04	3,0205 E-05	0,001 2	0,588 0	0,010 6	2,461 E-04	4,0806 E-05	1,2033 E-05
00022	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00023	X	0,000 0	0,000 0	0,025 9	9,1697 E-05	2,1293 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,010 3	3,6525 E-05	8,4815 E-05	0 E-01
00023	Y	0,000 0	0,000 0	0,023 6	2,8165 E-04	7,5129 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,009 4	1,1219 E-04	2,9925 E-05	0 E-01
00023	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00024	X	0,844 9	0,044 2	0,031 5	4,5481 E-05	6,8817 E-04	2,8287 E-05	0,336 5	0,017 6	0,012 5	1,8116 E-05	2,7411 E-04	1,1268 E-05
00024	Y	0,000 3	1,476 3	0,027 9	8,7587 E-04	6,507 E-05	7,213 E-05	0,000 1	0,588 0	0,011 1	3,4888 E-04	2,5918 E-05	2,8731 E-05
00024	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00025	X	0,825 7	0,037 4	0,016 1	2,9524 E-05	3,6676 E-04	1,7387 E-05	0,328 9	0,014 9	0,006 4	1,1766 E-05	1,4613 E-04	6,9267 E-06
00025	Y	0,005 4	1,477 6	0,018 2	1,089 E-03	7,2503 E-05	7,0376 E-05	0,002 1	0,588 6	0,007 3	4,3371 E-04	2,8894 E-05	2,8026 E-05
00025	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00026	X	0,825 6	0,039 5	0,016 7	2,4474 E-05	3,7785 E-04	1,7931 E-05	0,328 9	0,015 7	0,006 6	9,7144 E-06	1,5056 E-04	7,1432 E-06
00026	Y	0,001 7	1,481 7	0,014 2	1,1536 E-03	6,4614 E-05	9,0073 E-05	0,000 7	0,590 2	0,005 7	4,5945 E-04	2,5759 E-05	3,5871 E-05
00026	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00027	X	0,000	0,000	0,003	2,2544 E-05	2,0412 E-04	0 E-01	0,000	0,000	0,001	8,9717 E-06	8,1331 E-05	0 E-01

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00027	Y	0,000 0	0,000 0	0,016 9	3,1429 E-04	3,5684 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,006 7	1,252 E-04	1,4163 E-06	0 E-01
00027	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00028	X	0,825 6	0,026 0	0,079 5	3,4948 E-04	3,121 E-04	4,9344 E-05	0,328 9	0,010 4	0,031 5	1,3846 E-04	1,2373 E-04	1,9662 E-05
00028	Y	0,001 7	1,482 6	0,137 6	6,9629 E-04	5,041 E-04	2,0614 E-05	0,000 7	0,590 5	0,054 7	2,7702 E-04	2,0052 E-04	8,1993 E-06
00028	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00029	X	0,825 7	0,024 0	0,078 8	3,4605 E-04	3,1095 E-04	4,9571 E-05	0,328 9	0,009 5	0,031 2	1,3709 E-04	1,2328 E-04	1,9752 E-05
00029	Y	0,005 2	1,480 0	0,136 1	6,8894 E-04	4,9426 E-04	2,3136 E-05	0,002 1	0,589 5	0,054 1	2,741 E-04	1,9659 E-04	9,2053 E-06
00029	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00030	X	0,000 0	0,000 0	0,027 8	1,0008 E-04	2,1805 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,011 1	3,9864 E-05	8,6855 E-05	0 E-01
00030	Y	0,000 0	0,000 0	0,023 8	2,6839 E-04	8,2138 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,009 5	1,0691 E-04	3,2717 E-05	0 E-01
00030	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00031	X	0,000 0	0,000 0	0,013 8	6,5527 E-06	1,4415 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,005 5	2,6089 E-06	5,7419 E-05	0 E-01
00031	Y	0,000 0	0,000 0	0,003 2	1,2332 E-04	1,4308 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 3	4,9158 E-05	5,7044 E-06	0 E-01
00031	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00032	X	0,000 0	0,000 0	0,006 5	3,8513 E-06	5,747 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 7	1,7516 E-06	2,3487 E-05	0 E-01
00032	Y	0,000 0	0,000 0	0,015 5	9,5783 E-05	2,3003 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,006 2	3,8825 E-05	9,2782 E-06	0 E-01
00032	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00033	X	0,000 0	0,000 0	0,024 5	8,3577 E-05	2,0541 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,009 8	3,3291 E-05	8,1821 E-05	0 E-01
00033	Y	0,000 0	0,000 0	0,021 9	2,1634 E-04	8,7073 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,008 7	8,6188 E-05	3,4687 E-05	0 E-01
00033	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00034	X	0,844 9	0,010 9	0,005 3	3,2133 E-05	2,5566 E-04	1,5992 E-05	0,336 5	0,004 3	0,002 1	1,28 E-05	1,0184 E-04	6,3695 E-06
00034	Y	0,000 6	1,485 7	0,000 4	3,972 E-03	1,0537 E-07	6,1042 E-06	0,000 2	0,591 8	0,000 1	1,5821 E-03	4,669 E-08	2,4311 E-06
00034	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00035	X	0,833 0	0,008 8	0,000 9	5,9553 E-05	2,7394 E-04	4,864 E-05	0,331 8	0,003 5	0,000 4	2,3716 E-05	1,0912 E-04	1,9376 E-05
00035	Y	0,002 3	1,484 1	0,008 3	3,5687 E-03	1,6761 E-05	4,0475 E-06	0,000 9	0,591 1	0,003 3	1,4215 E-03	6,6778 E-06	1,6121 E-06
00035	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00036	X	0,833 0	0,004 3	0,000 1	9,5793 E-06	2,7737 E-04	1,5544 E-05	0,331 8	0,001 7	0,000 0	3,8067 E-06	1,1048 E-04	6,1923 E-06
00036	Y	0,001 7	1,485 2	0,010 7	3,9744 E-03	2,0192 E-06	1,6943 E-05	0,000 7	0,591 6	0,004 3	1,5831 E-03	8,0489 E-07	6,7493 E-06
00036	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00037	X	0,833 0	0,017 3	0,008 0	2,2932 E-04	2,0768 E-04	8,6809 E-05	0,331 8	0,006 9	0,003 2	9,1305 E-05	8,2706 E-05	3,4588 E-05
00037	Y	0,001 3	1,484 2	0,014 7	1,7039 E-03	1,9724 E-04	2,3344 E-04	0,000 5	0,591 2	0,005 9	6,7865 E-04	7,8563 E-05	9,2991 E-05
00037	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00038	X	0,852 9	0,004 2	0,000 7	8,3428 E-06	1,3706 E-04	1,72 E-05	0,339 7	0,001 7	0,000 3	3,3229 E-06	5,4596 E-05	6,8513 E-06
00038	Y	0,000 5	1,485 1	0,002 9	3,9136 E-03	8,4556 E-06	1,1176 E-05	0,000 2	0,591 5	0,001 1	1,5589 E-03	3,3681 E-06	4,4518 E-06
00038	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00039	X	0,844 9	0,004 3	0,000 7	1,3103 E-05	2,761 E-04	1,8579 E-05	0,336 5	0,001 7	0,000 3	5,2192 E-06	1,0998 E-04	7,4006 E-06
00039	Y	0,000 5	1,485 2	0,000 2	4,0742 E-03	7,2462 E-07	4,4564 E-06	0,000 2	0,591 6	0,000 1	1,6228 E-03	3,0503 E-07	1,7752 E-06
00039	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00040	X	0,852 9	0,008 6	0,002 6	5,3079 E-05	1,4261 E-04	3,1075 E-05	0,339 7	0,003 4	0,001 0	2,1142 E-05	5,6804 E-05	1,2378 E-05

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00040	Y	0,000 7	1,484 1	0,005 6	3,5423 E-03	2,3103 E-05	1,5465 E-05	0,000 3	0,591 2	0,002 2	1,411 E-03	9,2023 E-06	6,1603 E-06
00040	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00041	X	0,833 0	0,033 0	0,012 8	5,6253 E-05	2,3035 E-05	1,66 E-05	0,331 8	0,013 1	0,005 1	2,2409 E-05	9,1675 E-06	6,5772 E-06
00041	Y	0,001 1	1,482 2	0,003 0	2,4576 E-03	3,9327 E-05	4,1249 E-05	0,000 5	0,590 4	0,001 2	9,7891 E-04	1,5664 E-05	1,6416 E-05
00041	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00042	X	0,844 8	0,037 4	0,004 3	8,8453 E-05	3,0474 E-04	1,8033 E-05	0,336 5	0,014 9	0,001 7	3,5234 E-05	1,2139 E-04	7,1825 E-06
00042	Y	0,000 2	1,477 8	0,002 2	3,3552 E-03	3,4031 E-05	8,0679 E-05	0,000 1	0,588 7	0,000 9	1,3364 E-03	1,3554 E-05	3,2136 E-05
00042	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00043	X	0,828 1	0,026 0	0,001 6	2,9866 E-04	9,4475 E-04	4,0668 E-05	0,329 8	0,010 4	0,000 7	1,1847 E-04	3,7593 E-04	1,62 E-05
00043	Y	0,001 5	1,482 5	0,012 7	5,5212 E-04	5,1831 E-04	1,0255 E-04	0,000 6	0,590 5	0,005 1	2,197 E-04	2,0631 E-04	4,0849 E-05
00043	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00044	X	0,833 0	0,030 4	0,021 2	5,3224 E-05	1,3682 E-05	1,8262 E-05	0,331 8	0,012 1	0,008 5	2,1204 E-05	5,4418 E-06	7,2311 E-06
00044	Y	0,002 9	1,478 8	0,007 2	2,585 E-03	1,0659 E-05	1,4283 E-05	0,001 1	0,589 1	0,002 9	1,0297 E-03	4,2421 E-06	5,7108 E-06
00044	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00045	X	0,844 8	0,033 0	0,008 6	6,5226 E-05	3,2535 E-04	2,7088 E-05	0,336 5	0,013 1	0,003 4	2,5982 E-05	1,296 E-04	1,0789 E-05
00045	Y	0,000 8	1,482 2	0,000 6	2,7897 E-03	7,0149 E-05	9,7703 E-06	0,000 3	0,590 4	0,000 2	1,1112 E-03	2,7941 E-05	3,8902 E-06
00045	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00046	X	0,844 8	0,030 5	0,002 9	8,0023 E-05	3,0636 E-04	2,6557 E-05	0,336 5	0,012 1	0,001 1	3,1876 E-05	1,2203 E-04	1,0577 E-05
00046	Y	0,000 2	1,478 8	0,003 0	3,3224 E-03	3,4721 E-05	1,0514 E-04	0,000 1	0,589 0	0,001 2	1,3234 E-03	1,3829 E-05	4,1879 E-05
00046	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00047	X	0,838 5	0,039 6	0,001 8	1,9236 E-05	1,798 E-03	1,4522 E-05	0,334 0	0,015 8	0,000 7	7,6618 E-06	7,1619 E-04	5,7814 E-06
00047	Y	0,000 9	1,481 6	0,000 3	8,0859 E-04	4,1026 E-06	2,4288 E-06	0,000 4	0,590 2	0,000 1	3,2208 E-04	1,633 E-06	9,6704 E-07
00047	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00048	X	0,833 0	0,002 3	0,000 1	1,0311 E-05	2,7736 E-04	1,5555 E-05	0,331 8	0,000 9	0,000 1	4,1112 E-06	1,1048 E-04	6,1964 E-06
00048	Y	0,002 0	1,484 8	0,010 7	3,9729 E-03	2,8046 E-06	1,4687 E-05	0,000 8	0,591 4	0,004 3	1,5825 E-03	1,1176 E-06	5,8505 E-06
00048	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00049	X	0,833 0	0,010 9	0,000 9	5,6583 E-05	2,7399 E-04	4,8974 E-05	0,331 8	0,004 3	0,000 4	2,2523 E-05	1,0914 E-04	1,9509 E-05
00049	Y	0,001 5	1,485 2	0,008 2	3,5734 E-03	1,5907 E-05	4,8473 E-06	0,000 6	0,591 6	0,003 2	1,4234 E-03	6,3376 E-06	1,9309 E-06
00049	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00050	X	0,852 9	0,010 7	0,002 6	5,0669 E-05	1,426 E-04	3,1153 E-05	0,339 7	0,004 2	0,001 0	2,0182 E-05	5,6801 E-05	1,2409 E-05
00050	Y	0,000 5	1,485 1	0,005 6	3,5451 E-03	2,3021 E-05	1,7342 E-05	0,000 2	0,591 6	0,002 2	1,4121 E-03	9,1696 E-06	6,9079 E-06
00050	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00051	X	0,838 5	0,044 4	0,001 3	2,8518 E-05	1,8326 E-03	1,4653 E-05	0,334 0	0,017 7	0,000 5	1,136 E-05	7,2997 E-04	5,837 E-06
00051	Y	0,001 6	1,476 1	0,002 4	7,9993 E-04	1,1833 E-05	8,5283 E-06	0,000 6	0,588 0	0,001 0	3,1863 E-04	4,7133 E-06	3,3966 E-06
00051	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00052	X	0,844 9	0,002 3	0,000 7	6,965 E-06	2,7611 E-04	1,8552 E-05	0,336 5	0,000 9	0,000 3	2,7744 E-06	1,0998 E-04	7,39 E-06
00052	Y	0,000 5	1,484 8	0,000 2	4,0725 E-03	4,6234 E-07	2,5887 E-06	0,000 2	0,591 4	0,000 1	1,6222 E-03	2,0685 E-07	1,0315 E-06
00052	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00053	X	0,844 9	0,008 8	0,005 3	2,6081 E-05	2,5576 E-04	1,6028 E-05	0,336 5	0,003 5	0,002 1	1,0389 E-05	1,0188 E-04	6,3842 E-06
00053	Y	0,000	1,484	0,000	3,9678 E-03	2,2718 E-07	3,5301 E-06	0,000	0,591	0,000	1,5805 E-03	9,2324 E-08	1,4055 E-06

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00053	Z	0,000 4 0	0,000 6 0	0,000 4 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 2 0	0,000 3 0	0,000 2 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00054	X	0,852 9	0,002 2	0,000 7	7,3957 E-06	1,3707 E-04	1,7194 E-05	0,339 7	0,000 9	0,000 3	2,9458 E-06	5,4597 E-05	6,8488 E-06
00054	Y	0,000 6	1,484 7	0,002 9	3,9126 E-03	8,4092 E-06	9,3374 E-06	0,000 2	0,591 4	0,001 1	1,5585 E-03	3,3497 E-06	3,7193 E-06
00054	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00055	X	0,828 1	0,024 0	0,001 7	2,9567 E-04	9,4171 E-04	4,1293 E-05	0,329 9	0,009 5	0,000 7	1,1728 E-04	3,7472 E-04	1,645 E-05
00055	Y	0,004 5	1,479 9	0,012 5	5,4637 E-04	5,0894 E-04	1,0558 E-04	0,001 8	0,589 5	0,005 0	2,1741 E-04	2,0258 E-04	4,2057 E-05
00055	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00056	X	0,825 6	0,031 7	0,005 9	8,5052 E-05	2,9695 E-04	2,007 E-05	0,328 9	0,012 6	0,002 4	3,3552 E-05	1,1794 E-04	7,9996 E-06
00056	Y	0,001 7	1,482 2	0,005 8	2,7365 E-03	2,3359 E-04	6,7237 E-05	0,000 7	0,590 4	0,002 3	1,0897 E-03	9,2881 E-05	2,6795 E-05
00056	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00057	X	0,825 7	0,029 6	0,005 3	7,9257 E-05	2,9599 E-04	1,9765 E-05	0,328 9	0,011 8	0,002 1	3,125 E-05	1,1756 E-04	7,8769 E-06
00057	Y	0,005 3	1,479 0	0,006 6	2,7132 E-03	2,2377 E-04	6,3226 E-05	0,002 1	0,589 1	0,002 6	1,0804 E-03	8,8969 E-05	2,5197 E-05
00057	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00058	X	0,000 0	0,000 0	0,004 4	2,6267 E-05	2,0523 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 8	1,0459 E-05	8,1771 E-05	0 E-01
00058	Y	0,000 0	0,000 0	0,017 2	3,249 E-04	2,494 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,006 9	1,2942 E-04	9,9013 E-07	0 E-01
00058	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00059	X	0,000 0	0,000 0	0,001 2	2,0822 E-05	4,1943 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 5	8,3013 E-06	1,6705 E-05	0 E-01
00059	Y	0,000 0	0,000 0	0,009 5	8,9094 E-04	4,2573 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 8	3,5487 E-04	1,6952 E-06	0 E-01
00059	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00060	X	0,000 0	0,000 0	0,004 9	3,4207 E-05	5,7769 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 0	1,363 E-05	2,3011 E-05	0 E-01
00060	Y	0,000 0	0,000 0	0,012 2	7,6355 E-04	6,4145 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 9	3,0414 E-04	2,5561 E-06	0 E-01
00060	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00061	X	0,000 0	0,000 0	0,003 3	2,5771 E-05	3,8508 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 3	1,0186 E-05	1,554 E-05	0 E-01
00061	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 3	2,2982 E-04	2,8654 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 9	9,2415 E-05	1,1646 E-06	0 E-01
00061	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00062	X	0,000 0	0,000 0	0,000 3	4,5515 E-06	1,7126 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,9454 E-06	6,8639 E-05	0 E-01
00062	Y	0,000 0	0,000 0	0,005 7	9,378 E-05	1,1117 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 3	3,7493 E-05	4,3901 E-06	0 E-01
00062	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00063	X	0,000 0	0,000 0	0,002 8	2,4138 E-05	3,8045 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 1	9,5381 E-06	1,5367 E-05	0 E-01
00063	Y	0,000 0	0,000 0	0,003 2	2,4507 E-04	1,0787 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 3	9,8471 E-05	4,5846 E-07	0 E-01
00063	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00064	X	0,000 0	0,000 0	0,000 4	3,877 E-06	1,7046 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,6751 E-06	6,8305 E-05	0 E-01
00064	Y	0,000 0	0,000 0	0,005 4	9,7075 E-05	1,0798 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 1	3,8809 E-05	4,269 E-06	0 E-01
00064	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00065	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	7,7465 E-06	2,9827 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 3	3,0857 E-06	1,1881 E-04	0 E-01
00065	Y	0,000 0	0,000 0	0,001 7	1,7242 E-04	1,044 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 7	6,8679 E-05	4,1608 E-06	0 E-01
00065	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00066	X	0,000 0	0,000 0	0,003 0	6,1041 E-05	9,3037 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 2	2,4314 E-05	3,7059 E-05	0 E-01
00066	Y	0,000 0	0,000 0	0,001 6	5,0661 E-04	2,6968 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 6	2,0179 E-04	1,0741 E-05	0 E-01

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00066	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00067	X	0,000 0	0,000 0	0,000 6	1,1815 E-05	3,2504 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	4,7064 E-06	1,2947 E-05	0 E-01
00067	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 6	1,0402 E-03	1,3197 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 0	4,1435 E-04	5,2561 E-07	0 E-01
00067	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00068	X	0,000 0	0,000 0	0,001 7	3,9742 E-05	4,574 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,583 E-05	1,8219 E-05	0 E-01
00068	Y	0,000 0	0,000 0	0,003 6	9,2724 E-04	4,9353 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 4	3,6934 E-04	1,9658 E-05	0 E-01
00068	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00069	X	0,000 0	0,000 0	0,000 6	1,2477 E-05	3,2508 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	4,9697 E-06	1,2949 E-05	0 E-01
00069	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 6	1,0403 E-03	1,3187 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 0	4,1439 E-04	5,2524 E-07	0 E-01
00069	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00070	X	0,000 0	0,000 0	0,001 7	4,0278 E-05	4,5759 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 7	1,6043 E-05	1,8227 E-05	0 E-01
00070	Y	0,000 0	0,000 0	0,003 6	9,276 E-04	4,9397 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 4	3,6948 E-04	1,9676 E-05	0 E-01
00070	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00071	X	0,000 0	0,000 0	0,001 3	1,9224 E-05	1,1215 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 5	7,6575 E-06	4,4674 E-05	0 E-01
00071	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 6	7,9089 E-04	8,1313 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 0	3,1503 E-04	3,2384 E-06	0 E-01
00071	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00072	X	0,000 0	0,000 0	0,003 8	1,0211 E-05	6,0591 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 5	4,0673 E-06	2,4135 E-05	0 E-01
00072	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 1	9,3394 E-04	3,2922 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	3,7201 E-04	1,3115 E-06	0 E-01
00072	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00073	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	2,9745 E-06	5,2954 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 3	1,1848 E-06	2,1093 E-05	0 E-01
00073	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 2	9,979 E-04	1,9481 E-07	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	3,9749 E-04	8,375 E-08	0 E-01
00073	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00074	X	0,000 0	0,000 0	0,000 7	3,7749 E-06	5,2942 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 3	1,5037 E-06	2,1088 E-05	0 E-01
00074	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 2	9,9644 E-04	1,6176 E-07	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	3,969 E-04	7,2188 E-08	0 E-01
00074	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00075	X	0,000 0	0,000 0	0,003 8	1,1226 E-05	6,0537 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 5	4,4716 E-06	2,4113 E-05	0 E-01
00075	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 1	9,2927 E-04	3,2183 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	3,7015 E-04	1,2821 E-06	0 E-01
00075	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00076	X	0,000 0	0,000 0	0,001 3	2,0724 E-05	1,1214 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 5	8,2551 E-06	4,4668 E-05	0 E-01
00076	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 6	7,8224 E-04	7,9305 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 0	3,1158 E-04	3,1584 E-06	0 E-01
00076	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00077	X	0,000 0	0,000 0	0,005 8	6,726 E-05	1,0267 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 3	2,6791 E-05	4,0897 E-05	0 E-01
00077	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 6	4,2027 E-04	4,432 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,674 E-04	1,7653 E-05	0 E-01
00077	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00078	X	0,000 0	0,000 0	0,007 6	1,5426 E-05	8,6794 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 0	6,1406 E-06	3,4574 E-05	0 E-01
00078	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 2	3,5163 E-04	1,7444 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 9	1,4008 E-04	6,949 E-06	0 E-01
00078	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00079	X	0,000 0	0,000 0	0,001 1	1,949 E-05	4,1979 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 5	7,7547 E-06	1,672 E-05	0 E-01
00079	Y	0,000 0	0,000 0	0,009 3	8,8799 E-04	4,2708 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,003 7	3,537 E-04	1,7007 E-06	0 E-01
00079	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
		0	0	0				0	0	0			
00080	X	0,000 0	0,000 0	0,004 9	3,2138 E-05	5,8082 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,001 9	1,2792 E-05	2,3135 E-05	0 E-01
00080	Y	0,000 0	0,000 0	0,012 0	7,5817 E-04	6,5037 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 8	3,02 E-04	2,5918 E-06	0 E-01
00080	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00081	X	0,000 0	0,000 0	0,000 1	6,2434 E-06	4,5299 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	2,482 E-06	1,8044 E-05	0 E-01
00081	Y	0,000 0	0,000 0	0,010 6	9,4422 E-04	4,9559 E-07	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 2	3,761 E-04	1,9789 E-07	0 E-01
00081	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00082	X	0,000 0	0,000 0	0,000 1	7,23 E-06	4,5298 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	2,8914 E-06	1,8043 E-05	0 E-01
00082	Y	0,000 0	0,000 0	0,010 7	9,4516 E-04	4,5007 E-07	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 2	3,7647 E-04	1,7988 E-07	0 E-01
00082	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00083	X	0,000 0	0,000 0	0,001 2	5,2048 E-06	2,731 E-04	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 5	2,0734 E-06	1,0878 E-04	0 E-01
00083	Y	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,5767 E-04	2,4925 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	6,2806 E-05	9,9256 E-06	0 E-01
00083	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00084	X	0,000 0	0,000 0	0,002 1	4,5371 E-05	6,239 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 8	1,8072 E-05	2,4851 E-05	0 E-01
00084	Y	0,000 0	0,000 0	0,002 3	5,2809 E-04	2,1033 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 9	2,1035 E-04	8,3778 E-06	0 E-01
00084	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00085	X	0,000 0	0,000 0	0,013 3	2,734 E-05	7,0072 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,005 3	1,0887 E-05	2,7914 E-05	0 E-01
00085	Y	0,000 0	0,000 0	0,005 7	4,1541 E-04	9,9536 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 3	1,655 E-04	3,9635 E-06	0 E-01
00085	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00086	X	0,000 0	0,000 0	0,006 3	3,2839 E-06	5,5765 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,002 6	1,4925 E-06	2,2789 E-05	0 E-01
00086	Y	0,000 0	0,000 0	0,016 4	1,0771 E-04	2,3615 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,006 6	4,3571 E-05	9,5143 E-06	0 E-01
00086	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00087	X	0,000 0	0,000 0	0,000 3	2,417 E-05	3,7586 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	9,5508 E-06	1,5192 E-05	0 E-01
00087	Y	0,000 0	0,000 0	0,011 8	2,4509 E-04	1,6922 E-06	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 7	9,8476 E-05	6,6795 E-07	0 E-01
00087	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00088	X	0,280 8	0,011 6	0,000 3	2,4651 E-05	8,5954 E-04	0 E-01	0,133 6	0,004 4	0,000 1	9,419 E-06	4,101 E-04	0 E-01
00088	Y	0,000 8	0,330 9	0,011 8	9,3997 E-04	1,7365 E-06	0 E-01	0,000 3	0,152 0	0,004 7	4,378 E-04	6,7848 E-07	0 E-01
00088	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00089	X	0,287 6	0,001 5	0,006 3	3,4083 E-06	8,7228 E-04	0 E-01	0,136 3	0,000 7	0,002 6	1,5061 E-06	4,1479 E-04	0 E-01
00089	Y	0,011 4	0,293 8	0,016 4	8,7976 E-04	2,4191 E-05	0 E-01	0,004 5	0,138 8	0,006 6	4,1803 E-04	9,6233 E-06	0 E-01
00089	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00090	X	0,288 2	0,001 8	0,006 5	4,1186 E-06	8,7332 E-04	0 E-01	0,136 5	0,000 8	0,002 7	1,779 E-06	4,1513 E-04	0 E-01
00090	Y	0,011 1	0,291 2	0,015 5	8,7579 E-04	2,3576 E-05	0 E-01	0,004 4	0,137 9	0,006 2	4,1683 E-04	9,3914 E-06	0 E-01
00090	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00091	X	0,000 0	0,000 0	0,000 3	2,5914 E-05	3,806 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 1	1,0243 E-05	1,5376 E-05	0 E-01
00091	Y	0,000 0	0,000 0	0,010 2	2,2976 E-04	9,5205 E-07	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 1	9,2394 E-05	3,8285 E-07	0 E-01
00091	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00092	X	0,280 9	0,012 4	0,000 3	2,6446 E-05	8,5965 E-04	0 E-01	0,133 6	0,004 7	0,000 1	1,0094 E-05	4,101 E-04	0 E-01
00092	Y	0,000 5	0,326 7	0,010 2	9,3346 E-04	1,0213 E-06	0 E-01	0,000 2	0,150 5	0,004 1	4,3586 E-04	3,9975 E-07	0 E-01
00092	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00093	X	0,000 0	0,000 0	0,012 7	4,6601 E-05	9,1985 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,005 1	1,856 E-05	3,6649 E-05	0 E-01
00093	Y	0,000 0	0,000 0	0,012 2	2,156 E-04	3,8943 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 9	8,6228 E-05	1,5585 E-05	0 E-01
00093	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01
00094	X	0,000 0	0,000 0	0,012 3	4,6449 E-05	8,5188 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,004 9	1,8494 E-05	3,3943 E-05	0 E-01
00094	Y	0,000 0	0,000 0	0,015 3	2,4755 E-04	4,8049 E-05	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,006 1	9,8963 E-05	1,9207 E-05	0 E-01
00094	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E-01	0 E-01	0 E-01

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
S_x, S_y, S_z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
Θ_x, Θ_y, Θ_z

NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
			S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z			
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
00001	X	+	0,0341	0,1471	0,0013	-9,8281 E-05	1,3819 E-05	4,8036 E-04			
	X	-	-0,0341	-0,1471	-0,0013	9,8281 E-05	-1,3819 E-05	-4,8036 E-04			
	Y	+	0,0355	0,1533	0,0014	-1,0245 E-04	1,4405 E-05	5,0071 E-04			
	Y	-	-0,0355	-0,1533	-0,0014	1,0245 E-04	-1,4405 E-05	-5,0071 E-04			
00002	X	+	-0,0346	0,1471	0,0003	-4,3194 E-05	-1,5315 E-05	2,2941 E-04			
	X	-	0,0346	-0,1471	-0,0003	4,3194 E-05	1,5315 E-05	-2,2941 E-04			
	Y	+	-0,0360	0,1534	0,0003	-4,5025 E-05	-1,5964 E-05	2,3913 E-04			
	Y	-	0,0360	-0,1534	-0,0003	4,5025 E-05	1,5964 E-05	-2,3913 E-04			
00003	X	+	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,5857 E-05	1,963 E-06	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	0,0013	1,5857 E-05	-1,963 E-06	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,6528 E-05	2,0461 E-06	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0013	1,6528 E-05	-2,0461 E-06	0 E-01			
00004	X	+	0,0340	0,0961	-0,0018	-1,3657 E-05	1,0256 E-05	1,0455 E-04			
	X	-	-0,0340	-0,0961	0,0018	1,3657 E-05	-1,0256 E-05	-1,0455 E-04			
	Y	+	0,0355	0,1002	-0,0019	-1,4236 E-05	1,069 E-05	1,0898 E-04			
	Y	-	-0,0355	-0,1002	0,0019	1,4236 E-05	-1,069 E-05	-1,0898 E-04			
00005	X	+	0,0000	0,0000	0,0011	1,3841 E-05	2,3262 E-06	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,3841 E-05	-2,3262 E-06	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0011	1,4427 E-05	2,4247 E-06	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,4427 E-05	-2,4247 E-06	0 E-01			
00006	X	+	0,0340	-0,0799	0,0015	1,0112 E-05	1,0436 E-05	9,738 E-05			
	X	-	-0,0340	0,0799	-0,0015	-1,0112 E-05	-1,0436 E-05	-9,738 E-05			
	Y	+	0,0355	-0,0833	0,0016	1,0541 E-05	1,0878 E-05	1,0151 E-04			
	Y	-	-0,0355	0,0833	-0,0016	-1,0541 E-05	-1,0878 E-05	-1,0151 E-04			
00007	X	+	0,0000	0,0000	0,0002	5,5574 E-06	3,5827 E-06	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0002	-5,5574 E-06	-3,5827 E-06	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	5,7929 E-06	3,7345 E-06	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	-5,7929 E-06	-3,7345 E-06	0 E-01			
00008	X	+	0,0811	-0,0496	0,0003	4,2008 E-05	1,7908 E-05	4,0688 E-04			
	X	-	-0,0811	0,0496	-0,0003	-4,2008 E-05	-1,7908 E-05	-4,0688 E-04			
	Y	+	0,0845	-0,0517	0,0003	4,3788 E-05	1,8667 E-05	4,2412 E-04			
	Y	-	-0,0845	0,0517	-0,0003	-4,3788 E-05	-1,8667 E-05	-4,2412 E-04			
00009	X	+	0,0000	0,0000	0,0002	-1,2688 E-05	1,4862 E-06	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0002	1,2688 E-05	-1,4862 E-06	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-1,3226 E-05	1,5491 E-06	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	1,3226 E-05	-1,5491 E-06	0 E-01			
00010	X	+	0,0811	0,0657	0,0001	-6,3874 E-05	1,2853 E-05	4,0935 E-04			
	X	-	-0,0811	-0,0657	-0,0001	6,3874 E-05	-1,2853 E-05	-4,0935 E-04			
	Y	+	0,0845	0,0685	0,0001	-6,6581 E-05	1,3398 E-05	4,267 E-04			
	Y	-	-0,0845	-0,0685	-0,0001	6,6581 E-05	-1,3398 E-05	-4,267 E-04			
00011	X	+	0,0000	0,0000	0,0012	-1,0372 E-05	-2,0826 E-07	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0012	1,0372 E-05	2,0826 E-07	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0012	-1,0811 E-05	-2,1709 E-07	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0012	1,0811 E-05	2,1709 E-07	0 E-01			
00012	X	+	0,0529	0,0945	0,0016	-4,8846 E-05	-3,3175 E-05	3,7997 E-04			
	X	-	-0,0529	-0,0945	-0,0016	4,8846 E-05	3,3175 E-05	-3,7997 E-04			
	Y	+	0,0552	0,0985	0,0017	-5,0916 E-05	-3,458 E-05	3,9606 E-04			
	Y	-	-0,0552	-0,0985	-0,0017	5,0916 E-05	3,458 E-05	-3,9606 E-04			
00013	X	+	0,0000	0,0000	-0,0010	7,9546 E-06	1,5101 E-06	0 E-01			
	X	-	0,0000	0,0000	0,0010	-7,9546 E-06	-1,5101 E-06	0 E-01			
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0010	8,2916 E-06	1,5741 E-06	0 E-01			
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0010	-8,2916 E-06	-1,5741 E-06	0 E-01			
00014	X	+	0,0529	-0,0784	-0,0013	4,1874 E-05	-2,6519 E-05	3,8308 E-04			
	X	-	-0,0529	0,0784	0,0013	-4,1874 E-05	2,6519 E-05	-3,8308 E-04			
	Y	+	0,0552	-0,0817	-0,0014	4,3648 E-05	-2,7643 E-05	3,9931 E-04			
	Y	-	-0,0552	0,0817	0,0014	-4,3648 E-05	2,7643 E-05	-3,9931 E-04			

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale					
			S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00015	X	+	-0,0346	0,0971	0,0009	-6,4324 E-05	-4,4485 E-05	1,777 E-04
	X	-	0,0346	-0,0971	-0,0009	6,4324 E-05	4,4485 E-05	-1,777 E-04
	Y	+	-0,0360	0,1012	0,0009	-6,7049 E-05	-4,637 E-05	1,8523 E-04
	Y	-	0,0360	-0,1012	-0,0009	6,7049 E-05	4,637 E-05	-1,8523 E-04
00016	X	+	-0,0345	-0,0505	0,0001	8,9267 E-05	-1,2106 E-05	3,9254 E-04
	X	-	0,0345	0,0505	-0,0001	-8,9267 E-05	1,2106 E-05	-3,9254 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,0526	0,0001	9,3049 E-05	-1,2619 E-05	4,0918 E-04
	Y	-	0,0360	0,0526	-0,0001	-9,3049 E-05	1,2619 E-05	-4,0918 E-04
00017	X	+	-0,0346	-0,0809	-0,0006	5,5987 E-05	-4,3657 E-05	1,705 E-04
	X	-	0,0346	0,0809	0,0006	-5,5987 E-05	4,3657 E-05	-1,705 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,0843	-0,0007	5,8359 E-05	-4,5507 E-05	1,7772 E-04
	Y	-	0,0360	0,0843	0,0007	-5,8359 E-05	4,5507 E-05	-1,7772 E-04
00018	X	+	0,0340	-0,0508	0,0002	6,861 E-05	2,1161 E-05	5,4281 E-04
	X	-	-0,0340	0,0508	-0,0002	-6,861 E-05	-2,1161 E-05	-5,4281 E-04
	Y	+	0,0355	-0,0530	0,0002	7,1517 E-05	2,2057 E-05	5,6581 E-04
	Y	-	-0,0355	0,0530	-0,0002	-7,1517 E-05	-2,2057 E-05	-5,6581 E-04
00019	X	+	0,0340	0,0670	-0,0002	-1,0597 E-04	2,164 E-05	5,4199 E-04
	X	-	-0,0340	-0,0670	0,0002	1,0597 E-04	-2,164 E-05	-5,4199 E-04
	Y	+	0,0355	0,0698	-0,0002	-1,1046 E-04	2,2556 E-05	5,6496 E-04
	Y	-	-0,0355	-0,0698	0,0002	1,1046 E-04	-2,2556 E-05	-5,6496 E-04
00020	X	+	0,0000	0,0000	-0,0007	1,8184 E-05	-5,6459 E-07	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0007	-1,8184 E-05	5,6459 E-07	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0008	1,8954 E-05	-5,8851 E-07	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0008	-1,8954 E-05	5,8851 E-07	0 E-01
00021	X	+	-0,0346	-0,1310	-0,0009	9,0276 E-05	-9,6379 E-06	2,4811 E-04
	X	-	0,0346	0,1310	0,0009	-9,0276 E-05	9,6379 E-06	-2,4811 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,1365	-0,0010	9,4101 E-05	-1,0046 E-05	2,5862 E-04
	Y	-	0,0360	0,1365	0,0010	-9,4101 E-05	1,0046 E-05	-2,5862 E-04
00022	X	+	-0,0346	-0,1558	0,0016	1,0174 E-04	-1,0351 E-05	5,8195 E-04
	X	-	0,0346	0,1558	-0,0016	-1,0174 E-04	1,0351 E-05	-5,8195 E-04
	Y	+	-0,0361	-0,1624	0,0016	1,0606 E-04	-1,079 E-05	6,0661 E-04
	Y	-	0,0361	0,1624	-0,0016	-1,0606 E-04	1,079 E-05	-6,0661 E-04
00023	X	+	0,0000	0,0000	-0,0013	2,2391 E-05	2,4157 E-07	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0013	-2,2391 E-05	-2,4157 E-07	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0013	2,334 E-05	2,518 E-07	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0013	-2,334 E-05	-2,518 E-07	0 E-01
00024	X	+	0,0341	-0,1558	-0,0015	1,1952 E-04	1,423 E-05	5,9781 E-04
	X	-	-0,0341	0,1558	0,0015	-1,1952 E-04	-1,423 E-05	-5,9781 E-04
	Y	+	0,0355	-0,1624	-0,0015	1,2458 E-04	1,4833 E-05	6,2314 E-04
	Y	-	-0,0355	0,1624	0,0015	-1,2458 E-04	-1,4833 E-05	-6,2314 E-04
00025	X	+	-0,0815	-0,1314	0,0003	6,6075 E-05	-2,8177 E-05	5,7647 E-04
	X	-	0,0815	0,1314	-0,0003	-6,6075 E-05	2,8177 E-05	-5,7647 E-04
	Y	+	-0,0849	-0,1369	0,0003	6,8874 E-05	-2,9371 E-05	6,0089 E-04
	Y	-	0,0849	0,1369	-0,0003	-6,8874 E-05	2,9371 E-05	-6,0089 E-04
00026	X	+	-0,0815	0,1476	0,0000	-8,6475 E-05	-2,8578 E-05	5,815 E-04
	X	-	0,0815	-0,1476	0,0000	8,6475 E-05	2,8578 E-05	-5,815 E-04
	Y	+	-0,0850	0,1538	0,0000	-9,0139 E-05	-2,9789 E-05	6,0614 E-04
	Y	-	0,0850	-0,1538	0,0000	9,0139 E-05	2,9789 E-05	-6,0614 E-04
00027	X	+	0,0000	0,0000	0,0008	-1,542 E-05	-8,426 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0008	1,542 E-05	8,426 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0008	-1,6074 E-05	-8,783 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0008	1,6074 E-05	8,783 E-06	0 E-01
00028	X	+	-0,0815	0,0985	-0,0121	-7,2417 E-05	-3,1052 E-05	3,2037 E-04
	X	-	0,0815	-0,0985	0,0121	7,2417 E-05	3,1052 E-05	-3,2037 E-04
	Y	+	-0,0850	0,1027	-0,0126	-7,5485 E-05	-3,2367 E-05	3,3394 E-04
	Y	-	0,0850	-0,1027	0,0126	7,5485 E-05	3,2367 E-05	-3,3394 E-04
00029	X	+	-0,0815	-0,0823	0,0107	6,5156 E-05	-2,5673 E-05	3,2072 E-04
	X	-	0,0815	0,0823	-0,0107	-6,5156 E-05	2,5673 E-05	-3,2072 E-04
	Y	+	-0,0849	-0,0858	0,0112	6,7917 E-05	-2,6761 E-05	3,3431 E-04
	Y	-	0,0849	0,0858	-0,0112	-6,7917 E-05	2,6761 E-05	-3,3431 E-04
00030	X	+	0,0000	0,0000	0,0011	-1,9744 E-05	3,6395 E-07	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0011	1,9744 E-05	-3,6395 E-07	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0012	-2,0581 E-05	3,7937 E-07	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0012	2,0581 E-05	-3,7937 E-07	0 E-01
00031	X	+	0,0000	0,0000	0,0002	-1,0605 E-05	-3,7987 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0002	1,0605 E-05	3,7987 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1054 E-05	-3,9597 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1054 E-05	3,9597 E-06	0 E-01
00032	X	+	0,0000	0,0000	-0,0015	-8,0118 E-06	-4,5758 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0015	8,0118 E-06	4,5758 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0015	-8,3513 E-06	-4,7697 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0015	8,3513 E-06	4,7697 E-06	0 E-01
00033	X	+	0,0000	0,0000	0,0013	1,7935 E-05	1,238 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,7935 E-05	-1,238 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0013	1,8695 E-05	1,2905 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,8695 E-05	-1,2905 E-06	0 E-01
00034	X	+	0,0340	0,0434	0,0002	-1,1173 E-04	1,0275 E-05	4,1601 E-04
	X	-	-0,0340	-0,0434	-0,0002	1,1173 E-04	-1,0275 E-05	-4,1601 E-04
	Y	+	0,0355	0,0452	0,0002	-1,1646 E-04	1,0711 E-05	4,3364 E-04
	Y	-	-0,0355	-0,0452	-0,0002	1,1646 E-04	-1,0711 E-05	-4,3364 E-04

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale					
			S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00035	X	+	-0,0345	-0,0271	0,0000	6,2537 E-05	-1,1289 E-05	4,7049 E-04
	X	-	0,0345	0,0271	0,0000	-6,2537 E-05	1,1289 E-05	-4,7049 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,0282	0,0000	6,5186 E-05	-1,1767 E-05	4,9042 E-04
	Y	-	0,0360	0,0282	0,0000	-6,5186 E-05	1,1767 E-05	-4,9042 E-04
00036	X	+	-0,0345	0,0198	0,0001	-5,3406 E-05	-1,1681 E-05	4,478 E-04
	X	-	0,0345	-0,0198	-0,0001	5,3406 E-05	1,1681 E-05	-4,478 E-04
	Y	+	-0,0360	0,0206	0,0001	-5,5669 E-05	-1,2175 E-05	4,6678 E-04
	Y	-	0,0360	-0,0206	-0,0001	5,5669 E-05	1,2175 E-05	-4,6678 E-04
00037	X	+	-0,0346	0,0666	0,0000	-1,0885 E-04	-1,4114 E-05	3,9297 E-04
	X	-	0,0346	-0,0666	0,0000	1,0885 E-04	1,4114 E-05	-3,9297 E-04
	Y	+	-0,0360	0,0694	0,0000	-1,1346 E-04	-1,4712 E-05	4,0962 E-04
	Y	-	0,0360	-0,0694	0,0000	1,1346 E-04	1,4712 E-05	-4,0962 E-04
00038	X	+	0,0811	0,0198	0,0000	-4,9057 E-05	1,3481 E-05	3,2608 E-04
	X	-	-0,0811	-0,0198	0,0000	4,9057 E-05	-1,3481 E-05	-3,2608 E-04
	Y	+	0,0845	0,0206	0,0000	-5,1136 E-05	1,4052 E-05	3,3989 E-04
	Y	-	-0,0845	-0,0206	0,0000	5,1136 E-05	-1,4052 E-05	-3,3989 E-04
00039	X	+	0,0340	0,0198	0,0000	-5,1584 E-05	1,1087 E-05	4,5985 E-04
	X	-	-0,0340	-0,0198	0,0000	5,1584 E-05	-1,1087 E-05	-4,5985 E-04
	Y	+	0,0355	0,0207	0,0000	-5,377 E-05	1,1556 E-05	4,7934 E-04
	Y	-	-0,0355	-0,0207	0,0000	5,377 E-05	-1,1556 E-05	-4,7934 E-04
00040	X	+	0,0811	-0,0270	-0,0001	6,2753 E-05	1,3147 E-05	2,8473 E-04
	X	-	-0,0811	0,0270	0,0001	-6,2753 E-05	-1,3147 E-05	-2,8473 E-04
	Y	+	0,0845	-0,0281	-0,0001	6,5412 E-05	1,3704 E-05	2,9679 E-04
	Y	-	-0,0845	0,0281	0,0001	-6,5412 E-05	-1,3704 E-05	-2,9679 E-04
00041	X	+	-0,0346	0,1239	0,0008	-2,1847 E-04	3,403 E-06	5,1766 E-04
	X	-	0,0346	-0,1239	-0,0008	2,1847 E-04	-3,403 E-06	-5,1766 E-04
	Y	+	-0,0360	0,1292	0,0008	-2,2772 E-04	3,5472 E-06	5,396 E-04
	Y	-	0,0360	-0,1292	-0,0008	2,2772 E-04	-3,5472 E-06	-5,396 E-04
00042	X	+	0,0341	-0,1309	-0,0002	3,0107 E-04	9,6283 E-06	4,2295 E-04
	X	-	-0,0341	0,1309	0,0002	-3,0107 E-04	-9,6283 E-06	-4,2295 E-04
	Y	+	0,0355	-0,1365	-0,0002	3,1383 E-04	1,0036 E-05	4,4087 E-04
	Y	-	-0,0355	0,1365	0,0002	-3,1383 E-04	-1,0036 E-05	-4,4087 E-04
00043	X	+	-0,0659	0,0985	-0,0006	-3,9708 E-05	-1,3691 E-04	2,5467 E-04
	X	-	0,0659	-0,0985	0,0006	3,9708 E-05	1,3691 E-04	-2,5467 E-04
	Y	+	-0,0687	0,1027	-0,0006	-4,139 E-05	-1,4271 E-04	2,6546 E-04
	Y	-	0,0687	-0,1027	0,0006	4,139 E-05	1,4271 E-04	-2,6546 E-04
00044	X	+	-0,0346	-0,1060	-0,0014	1,9385 E-04	9,2836 E-07	5,1631 E-04
	X	-	0,0346	0,1060	0,0014	-1,9385 E-04	-9,2836 E-07	-5,1631 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,1105	-0,0014	2,0206 E-04	9,6769 E-07	5,3818 E-04
	Y	-	0,0360	0,1105	0,0014	-2,0206 E-04	-9,6769 E-07	-5,3818 E-04
00045	X	+	0,0341	0,1239	0,0003	-2,7489 E-04	7,9547 E-06	5,8636 E-04
	X	-	-0,0341	-0,1239	-0,0003	2,7489 E-04	-7,9547 E-06	-5,8636 E-04
	Y	+	0,0355	0,1292	0,0003	-2,8654 E-04	8,2917 E-06	6,1121 E-04
	Y	-	-0,0355	-0,1292	-0,0003	2,8654 E-04	-8,2917 E-06	-6,1121 E-04
00046	X	+	0,0341	-0,1060	0,0001	2,693 E-04	1,0468 E-05	6,1432 E-04
	X	-	-0,0341	0,1060	-0,0001	-2,693 E-04	-1,0468 E-05	-6,1432 E-04
	Y	+	0,0355	-0,1105	0,0001	2,8071 E-04	1,0911 E-05	6,4035 E-04
	Y	-	-0,0355	0,1105	-0,0001	-2,8071 E-04	-1,0911 E-05	-6,4035 E-04
00047	X	+	-0,0029	0,1477	0,0000	-5,5006 E-05	-9,9537 E-06	8,7559 E-04
	X	-	0,0029	-0,1477	0,0000	5,5006 E-05	9,9537 E-06	-8,7559 E-04
	Y	+	-0,0030	0,1539	0,0000	-5,7336 E-05	-1,0375 E-05	9,1268 E-04
	Y	-	0,0030	-0,1539	0,0000	5,7336 E-05	1,0375 E-05	-9,1268 E-04
00048	X	+	-0,0345	-0,0036	0,0000	9,8538 E-06	-1,1707 E-05	4,4787 E-04
	X	-	0,0345	0,0036	0,0000	-9,8538 E-06	1,1707 E-05	-4,4787 E-04
	Y	+	-0,0360	-0,0038	0,0000	1,0271 E-05	-1,2203 E-05	4,6684 E-04
	Y	-	0,0360	0,0038	0,0000	-1,0271 E-05	1,2203 E-05	-4,6684 E-04
00049	X	+	-0,0345	0,0432	0,0001	-1,0174 E-04	-1,1116 E-05	4,712 E-04
	X	-	0,0345	-0,0432	-0,0001	1,0174 E-04	1,1116 E-05	-4,712 E-04
	Y	+	-0,0360	0,0451	0,0001	-1,0605 E-04	-1,1587 E-05	4,9117 E-04
	Y	-	0,0360	-0,0451	-0,0001	1,0605 E-04	1,1587 E-05	-4,9117 E-04
00050	X	+	0,0811	0,0431	0,0000	-1,0146 E-04	1,2897 E-05	2,8478 E-04
	X	-	-0,0811	-0,0431	0,0000	1,0146 E-04	-1,2897 E-05	-2,8478 E-04
	Y	+	0,0845	0,0450	0,0000	-1,0575 E-04	1,3443 E-05	2,9685 E-04
	Y	-	-0,0845	-0,0450	0,0000	1,0575 E-04	-1,3443 E-05	-2,9685 E-04
00051	X	+	-0,0029	-0,1564	-0,0003	3,5966 E-05	-1,8326 E-05	7,5537 E-04
	X	-	0,0029	0,1564	0,0003	-3,5966 E-05	1,8326 E-05	-7,5537 E-04
	Y	+	-0,0030	-0,1631	-0,0003	3,749 E-05	-1,9103 E-05	7,8737 E-04
	Y	-	0,0030	0,1631	0,0003	-3,749 E-05	1,9103 E-05	-7,8737 E-04
00052	X	+	0,0340	-0,0037	0,0000	6,9496 E-06	1,1089 E-05	4,5999 E-04
	X	-	-0,0340	0,0037	0,0000	-6,9496 E-06	-1,1089 E-05	-4,5999 E-04
	Y	+	0,0355	-0,0038	0,0000	7,244 E-06	1,1558 E-05	4,7948 E-04
	Y	-	-0,0355	0,0038	0,0000	-7,244 E-06	-1,1558 E-05	-4,7948 E-04
00053	X	+	0,0340	-0,0272	-0,0002	6,836 E-05	1,0277 E-05	4,155 E-04
	X	-	-0,0340	0,0272	0,0002	-6,836 E-05	-1,0277 E-05	-4,155 E-04
	Y	+	0,0355	-0,0284	-0,0002	7,1256 E-05	1,0712 E-05	4,331 E-04
	Y	-	-0,0355	0,0284	0,0002	-7,1256 E-05	-1,0712 E-05	-4,331 E-04
00054	X	+	0,0811	-0,0036	0,0000	6,4038 E-06	1,3393 E-05	3,2591 E-04
	X	-	-0,0811	0,0036	0,0000	-6,4038 E-06	-1,3393 E-05	-3,2591 E-04
	Y	+	0,0845	-0,0038	0,0000	6,6752 E-06	1,396 E-05	3,3972 E-04
	Y	-	-0,0845	0,0038	0,0000	-6,6752 E-06	-1,396 E-05	-3,3972 E-04

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale					
			S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00055	X	+	-0,0659	-0,0823	0,0004	3,4554 E-05	-1,3097 E-04	2,5591 E-04
	X	-	0,0659	0,0823	-0,0004	-3,4554 E-05	1,3097 E-04	-2,5591 E-04
	Y	+	-0,0687	-0,0858	0,0004	3,6018 E-05	-1,3652 E-04	2,6675 E-04
	Y	-	0,0687	0,0858	-0,0004	-3,6018 E-05	1,3652 E-04	-2,6675 E-04
00056	X	+	-0,0815	0,1190	-0,0010	-2,1781 E-04	-3,7071 E-05	2,8988 E-04
	X	-	0,0815	-0,1190	0,0010	2,1781 E-04	3,7071 E-05	-2,8988 E-04
	Y	+	-0,0850	0,1241	-0,0010	-2,2704 E-04	-3,8641 E-05	3,0216 E-04
	Y	-	0,0850	-0,1241	0,0010	2,2704 E-04	3,8641 E-05	-3,0216 E-04
00057	X	+	-0,0815	-0,1029	0,0009	1,863 E-04	-3,4226 E-05	2,9228 E-04
	X	-	0,0815	0,1029	-0,0009	-1,863 E-04	3,4226 E-05	-2,9228 E-04
	Y	+	-0,0849	-0,1073	0,0010	1,9419 E-04	-3,5676 E-05	3,0467 E-04
	Y	-	0,0849	0,1073	-0,0010	-1,9419 E-04	3,5676 E-05	-3,0467 E-04
00058	X	+	0,0000	0,0000	-0,0006	1,2765 E-05	-8,6495 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0006	-1,2765 E-05	8,6495 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0006	1,3305 E-05	-9,016 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0006	-1,3305 E-05	9,016 E-06	0 E-01
00059	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	7,2974 E-06	-1,7942 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-7,2974 E-06	1,7942 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	7,6066 E-06	-1,8703 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-7,6066 E-06	1,8703 E-06	0 E-01
00060	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	1,2755 E-05	-2,7129 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-1,2755 E-05	2,7129 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	1,3295 E-05	-2,8279 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3295 E-05	2,8279 E-06	0 E-01
00061	X	+	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,7893 E-05	-3,027 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0005	1,7893 E-05	3,027 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,8651 E-05	-3,1553 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0005	1,8651 E-05	3,1553 E-06	0 E-01
00062	X	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,7004 E-06	-9,6476 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0002	6,7004 E-06	9,6476 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-6,9843 E-06	-1,0056 E-05	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	6,9843 E-06	1,0056 E-05	0 E-01
00063	X	+	0,0000	0,0000	0,0005	1,6992 E-05	-2,7928 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,6992 E-05	2,7928 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0005	1,7712 E-05	-2,9111 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,7712 E-05	2,9111 E-06	0 E-01
00064	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	5,9353 E-06	-9,8006 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-5,9353 E-06	9,8006 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	6,1868 E-06	-1,0216 E-05	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-6,1868 E-06	1,0216 E-05	0 E-01
00065	X	+	0,0000	0,0000	-0,0002	1,7542 E-05	5,7426 E-07	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0002	-1,7542 E-05	-5,7426 E-07	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	1,8285 E-05	5,9859 E-07	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	-1,8285 E-05	-5,9859 E-07	0 E-01
00066	X	+	0,0000	0,0000	-0,0002	3,7255 E-05	1,1396 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0002	-3,7255 E-05	-1,1396 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	3,8834 E-05	1,1879 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	-3,8834 E-05	-1,1879 E-06	0 E-01
00067	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-9,5456 E-06	3,2124 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	9,5456 E-06	-3,2124 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-9,95 E-06	3,3485 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	9,95 E-06	-3,3485 E-06	0 E-01
00068	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,4771 E-05	2,9041 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,4771 E-05	-2,9041 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,5396 E-05	3,0271 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,5396 E-05	-3,0271 E-06	0 E-01
00069	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,6835 E-06	3,2277 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,6835 E-06	-3,2277 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,7549 E-06	3,3645 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,7549 E-06	-3,3645 E-06	0 E-01
00070	X	+	0,0000	0,0000	-0,0001	4,7837 E-06	3,4348 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0001	-4,7837 E-06	-3,4348 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0001	4,9864 E-06	3,5803 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0001	-4,9864 E-06	-3,5803 E-06	0 E-01
00071	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	1,8824 E-05	4,9314 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,8824 E-05	-4,9314 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	1,9622 E-05	5,1403 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,9622 E-05	-5,1403 E-06	0 E-01
00072	X	+	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1168 E-05	2,5554 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1168 E-05	-2,5554 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1641 E-05	2,6637 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1641 E-05	-2,6637 E-06	0 E-01
00073	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	5,552 E-07	2,1223 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-5,552 E-07	-2,1223 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	5,7873 E-07	2,2122 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-5,7873 E-07	-2,2122 E-06	0 E-01
00074	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,0727 E-05	2,1235 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,0727 E-05	-2,1235 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,1181 E-05	2,2135 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,1181 E-05	-2,2135 E-06	0 E-01

Nodo	Dir	e	Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale					
			S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00075	X	+	0,0000	0,0000	0,0002	-2,0531 E-05	2,5868 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0002	2,0531 E-05	-2,5868 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-2,1401 E-05	2,6964 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	2,1401 E-05	-2,6964 E-06	0 E-01
00076	X	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,6402 E-05	5,0088 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0002	2,6402 E-05	-5,0088 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-2,7521 E-05	5,221 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	2,7521 E-05	-5,221 E-06	0 E-01
00077	X	+	0,0000	0,0000	0,0002	-2,8292 E-05	4,9343 E-07	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0002	2,8292 E-05	-4,9343 E-07	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-2,9491 E-05	5,1433 E-07	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	2,9491 E-05	-5,1433 E-07	0 E-01
00078	X	+	0,0000	0,0000	0,0005	-2,4626 E-05	-2,3914 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0005	2,4626 E-05	2,3914 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0005	-2,567 E-05	-2,4927 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0005	2,567 E-05	2,4927 E-06	0 E-01
00079	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	-1,6423 E-05	-1,8396 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	1,6423 E-05	1,8396 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	-1,7119 E-05	-1,9176 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	1,7119 E-05	1,9176 E-06	0 E-01
00080	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	-2,0392 E-05	-2,7832 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	2,0392 E-05	2,7832 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	-2,1256 E-05	-2,9011 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	2,1256 E-05	2,9011 E-06	0 E-01
00081	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	-9,1017 E-06	-1,8318 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	9,1017 E-06	1,8318 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	-9,4873 E-06	-1,9094 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	9,4873 E-06	1,9094 E-06	0 E-01
00082	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-6,644 E-07	-1,8364 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	6,644 E-07	1,8364 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-6,9255 E-07	-1,9142 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	6,9255 E-07	1,9142 E-06	0 E-01
00083	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,5082 E-05	-1,8293 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,5082 E-05	1,8293 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,5721 E-05	-1,9068 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,5721 E-05	1,9068 E-06	0 E-01
00084	X	+	0,0000	0,0000	0,0001	3,291 E-05	1,5286 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-3,291 E-05	-1,5286 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0001	3,4304 E-05	1,5933 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0001	-3,4304 E-05	-1,5933 E-06	0 E-01
00085	X	+	0,0000	0,0000	-0,0009	2,5018 E-05	-2,7596 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0009	-2,5018 E-05	2,7596 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0010	2,6078 E-05	-2,8765 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0010	-2,6078 E-05	2,8765 E-06	0 E-01
00086	X	+	0,0000	0,0000	0,0014	7,9425 E-06	-4,3131 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0014	-7,9425 E-06	4,3131 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0014	8,279 E-06	-4,4958 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0014	-8,279 E-06	4,4958 E-06	0 E-01
00087	X	+	0,0000	0,0000	0,0009	1,6992 E-05	-2,5339 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,6992 E-05	2,5339 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0010	1,7712 E-05	-2,6413 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,7712 E-05	2,6413 E-06	0 E-01
00088	X	+	-0,0012	-0,0082	0,0009	1,6992 E-05	-2,5339 E-06	1,3554 E-02
	X	-	0,0012	0,0082	-0,0009	-1,6992 E-05	2,5339 E-06	-1,3554 E-02
	Y	+	-0,0013	-0,0085	0,0010	1,7712 E-05	-2,6413 E-06	1,4128 E-02
	Y	-	0,0013	0,0085	-0,0010	-1,7712 E-05	2,6413 E-06	-1,4128 E-02
00089	X	+	-0,0021	-0,0038	0,0014	7,9425 E-06	-4,3131 E-06	1,3554 E-02
	X	-	0,0021	0,0038	-0,0014	-7,9425 E-06	4,3131 E-06	-1,3554 E-02
	Y	+	-0,0022	-0,0040	0,0014	8,279 E-06	-4,4958 E-06	1,4128 E-02
	Y	-	0,0022	0,0040	-0,0014	-8,279 E-06	4,4958 E-06	-1,4128 E-02
00090	X	+	-0,0022	0,0038	-0,0015	-8,0118 E-06	-4,5758 E-06	1,3554 E-02
	X	-	0,0022	-0,0038	0,0015	8,0118 E-06	4,5758 E-06	-1,3554 E-02
	Y	+	-0,0023	0,0040	-0,0015	-8,3513 E-06	-4,7697 E-06	1,4128 E-02
	Y	-	0,0023	-0,0040	0,0015	8,3513 E-06	4,7697 E-06	-1,4128 E-02
00091	X	+	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,7883 E-05	-2,6275 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0009	1,7883 E-05	2,6275 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0009	-1,8641 E-05	-2,7389 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0009	1,8641 E-05	2,7389 E-06	0 E-01
00092	X	+	-0,0013	0,0086	-0,0009	-1,7883 E-05	-2,6275 E-06	1,3554 E-02
	X	-	0,0013	-0,0086	0,0009	1,7883 E-05	2,6275 E-06	-1,3554 E-02
	Y	+	-0,0013	0,0089	-0,0009	-1,8641 E-05	-2,7389 E-06	1,4128 E-02
	Y	-	0,0013	-0,0089	0,0009	1,8641 E-05	2,7389 E-06	-1,4128 E-02
00093	X	+	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,6879 E-05	-4,0811 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	0,0001	1,6879 E-05	4,0811 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0001	-1,7594 E-05	-4,254 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0001	1,7594 E-05	4,254 E-06	0 E-01
00094	X	+	0,0000	0,0000	0,0003	1,7368 E-05	-3,2903 E-06	0 E-01
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,7368 E-05	3,2903 E-06	0 E-01
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0003	1,8104 E-05	-3,4297 E-06	0 E-01
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0003	-1,8104 E-05	3,4297 E-06	0 E-01

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
S_x, S_y, S_z, Θ_x, Θ_y, Θ_z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra													
Travata: Trave 1-7													
Trave 1-7	001	244	692	12 999	4 039	33 775	-261	244	-723	17 909	4 039	-29 448	-261
	002	70	510	8 594	2 896	21 526	-150	70	-304	11 323	2 896	-17 439	-150
	003	51	369	6 212	2 093	15 560	-108	51	-219	8 185	2 093	-12 606	-108
	004	7	53	895	301	2 241	-16	7	-32	1 179	301	-1 815	-16
Piano Terra													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6													
Trave 1-2	001	-3 572	-468	11 745	2 975	27 521	272	-3 572	320	15 561	2 975	-30 151	272
	002	-2 248	-377	7 677	2 212	19 217	235	-2 248	307	10 882	2 212	-21 426	235
	003	-1 625	-272	5 549	1 599	13 891	170	-1 625	222	7 867	1 599	-15 488	170
	004	-234	-39	799	230	2 001	25	-234	32	1 133	230	-2 231	25
Trave 2-3	001	-952	311	15 448	2 933	30 325	-113	-952	-35	15 451	2 933	-30 327	-113
	002	-548	273	10 862	2 198	21 366	-65	-548	75	10 879	2 198	-21 377	-65
	003	-396	197	7 852	1 589	15 445	-47	-396	54	7 864	1 589	-15 453	-47
	004	-57	28	1 131	229	2 224	-7	-57	8	1 133	229	-2 225	-7
Trave 3-4	001	-4	-45	15 439	2 927	30 328	0	-4	-44	15 435	2 927	-30 325	0
	002	1	57	10 875	2 196	21 373	-1	1	55	10 871	2 196	-21 370	-1
	003	1	41	7 861	1 587	15 450	0	1	40	7 859	1 587	-15 448	0
	004	0	6	1 132	229	2 225	0	0	6	1 132	229	-2 225	0
Trave 4-5	001	944	-33	15 453	2 935	30 330	113	944	313	15 441	2 935	-30 322	113
	002	550	72	10 879	2 200	21 378	63	550	265	10 859	2 200	-21 365	63
	003	397	52	7 864	1 590	15 454	46	397	192	7 850	1 590	-15 444	46
	004	57	8	1 133	229	2 226	7	57	28	1 130	229	-2 224	7
Trave 5-6	001	3 565	324	15 558	2 979	30 145	-274	3 565	-472	11 760	2 979	-27 527	-274
	002	2 246	296	10 881	2 215	21 431	-236	2 246	-387	7 659	2 215	-19 211	-236
	003	1 624	214	7 866	1 601	15 493	-170	1 624	-280	5 536	1 601	-13 887	-170
	004	234	31	1 133	231	2 231	-25	234	-40	798	231	-2 000	-25
Piano Terra													
Travata: Trave 6-8													
Trave 6-8	001	-260	-695	13 020	4 050	33 759	259	-260	712	18 013	4 050	-29 463	259
	002	-77	-524	8 560	2 889	21 500	159	-77	337	11 430	2 889	-17 465	159
	003	-56	-379	6 188	2 088	15 541	115	-56	244	8 262	2 088	-12 624	115
	004	-8	-55	891	301	2 239	17	-8	35	1 191	301	-1 820	17
Piano Terra													
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21													
Trave 9-10	001	57	-446	4 750	3 619	36 069	122	57	-61	25 003	3 619	-48 928	122
	002	204	-279	3 850	2 931	27 375	82	204	-20	18 436	2 931	-36 636	82
	003	148	-202	2 783	2 119	19 789	59	148	-14	13 328	2 119	-26 484	59
	004	21	-29	401	305	2 849	9	21	-2	1 919	305	-3 813	9
Trave 10-11	001	380	-113	24 936	3 327	43 812	122	380	271	20 796	3 327	-41 184	122
	002	273	-48	18 546	2 788	33 003	85	273	221	15 403	2 788	-31 008	85
	003	197	-35	13 407	2 015	23 858	62	197	159	11 135	2 015	-22 415	62
	004	28	-5	1 930	290	3 435	9	28	23	1 603	290	-3 227	9
Trave 11-12	001	1 478	204	20 657	3 193	39 980	-184	1 478	-408	36 888	3 193	-49 742	-184
	002	975	195	15 096	2 594	29 748	-158	975	-330	28 520	2 594	-37 822	-158
	003	705	141	10 913	1 875	21 505	-114	705	-239	20 617	1 875	-27 342	-114
	004	101	20	1 571	270	3 096	-16	101	-34	2 969	270	-3 937	-16
Trave 12-13	001	-1 369	-358	34 683	5 371	66 857	208	-1 369	422	38 570	5 371	-75 330	208
	002	-877	-521	28 586	4 198	52 238	224	-877	317	29 263	4 198	-57 957	224
	003	-634	-376	20 665	3 035	37 762	162	-634	229	21 154	3 035	-41 896	162
	004	-91	-54	2 976	437	5 437	23	-91	33	3 046	437	-6 032	23
Trave 13-14	001	-244	315	36 859	4 434	65 460	-76	-244	96	28 406	4 434	-59 634	-76
	002	-92	209	28 534	3 788	51 701	-31	-92	120	22 601	3 788	-47 612	-31
	003	-66	151	20 627	2 739	37 374	-22	-66	87	16 338	2 739	-34 418	-22
	004	-10	22	2 970	394	5 381	-3	-10	12	2 352	394	-4 956	-3
Trave 14-15	001	-79	82	28 936	4 794	62 656	-49	-79	-63	31 795	4 794	-64 593	-49
	002	-9	85	23 082	4 089	49 798	-29	-9	-1	25 190	4 089	-51 226	-29
	003	-7	61	16 686	2 956	35 998	-21	-7	-1	18 210	2 956	-37 031	-21
	004	-1	9	2 402	426	5 183	-3	-1	0	2 622	426	-5 332	-3
Trave 15-16	001	0	-56	31 663	4 687	63 624	0	0	-57	31 664	4 687	-63 625	0
	002	5	-7	25 115	4 019	50 516	0	5	-7	25 103	4 019	-50 508	0
	003	4	-5	18 155	2 906	36 518	0	4	-5	18 147	2 906	-36 512	0
	004	1	-1	2 614	418	5 258	0	1	-1	2 613	418	-5 257	0
Trave 16-17	001	78	-62	31 772	4 783	64 569	49	78	82	28 984	4 783	-62 680	49
	002	20	-5	25 185	4 091	51 216	30	20	83	23 107	4 091	-49 808	30
	003	14	-4	18 206	2 958	37 024	22	14	60	16 704	2 958	-36 006	22
	004	2	-1	2 621	426	5 331	3	2	9	2 405	426	-5 184	3
Trave 17-18	001	245	97	28 432	4 416	59 709	76	245	318	36 667	4 416	-65 384	76
	002	100	113	22 636	3 798	47 677	35	100	215	28 380	3 798	-51 636	35
	003	72	82	16 363	2 746	34 465	25	72	155	20 516	2 746	-37 327	25
	004	10	12	2 356	395	4 962	4	10	22	2 954	395	-5 374	4

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche														
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.						
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Trave 18-19	001	1 377	428	38 211	5 261	74 819	-208	1 377	-351	36 548	5 261	-67 495	-208	
	002	861	321	29 042	4 164	57 594	-204	861	-444	29 965	4 164	-52 694	-204	
	003	622	232	20 994	3 010	41 634	-147	622	-321	21 662	3 010	-38 092	-147	
	004	89	33	3 022	433	5 994	-21	89	-46	3 119	433	-5 485	-21	
Trave 19-20	001	-1 372	-277	39 075	3 240	52 349	92	-1 372	50	24 024	3 240	-43 911	92	
	002	-975	-144	30 161	2 717	39 832	53	-975	45	17 372	2 717	-32 662	53	
	003	-705	-104	21 803	1 964	28 794	38	-705	32	12 558	1 964	-23 611	38	
	004	-101	-15	3 140	283	4 146	5	-101	5	1 808	283	-3 399	5	
Trave 20-21	001	-351	90	23 077	3 022	45 880	-137	-351	-307	3 488	3 022	-32 371	-137	
	002	-414	67	16 643	2 539	34 224	-121	-414	-284	2 843	2 539	-24 707	-121	
	003	-299	49	12 031	1 836	24 740	-88	-299	-205	2 055	1 836	-17 861	-88	
	004	-43	7	1 732	264	3 562	-13	-43	-30	296	264	-2 572	-13	
Piano Terra														
Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36														
Trave 24-25	001	1 799	-348	4 228	3 187	33 361	612	1 799	1 579	33 011	3 187	-51 636	612	
	002	-124	367	3 711	2 872	25 325	-107	-124	30	24 754	2 872	-38 686	-107	
	003	-90	265	2 683	2 076	18 308	-77	-90	22	17 894	2 076	-27 966	-77	
	004	-13	38	386	299	2 636	-11	-13	3	2 576	299	-4 026	-11	
Trave 25-26	001	-1 751	-506	33 385	5 443	70 537	66	-1 751	-299	27 463	5 443	-66 777	66	
	002	-272	-614	25 349	4 613	55 166	81	-272	-360	20 788	4 613	-52 271	81	
	003	-197	-444	18 324	3 335	39 878	58	-197	-260	15 027	3 335	-37 785	58	
	004	-28	-64	2 638	480	5 742	8	-28	-37	2 163	480	-5 440	8	
Trave 26-27	001	-2 616	-248	27 385	5 044	59 993	656	-2 616	1 735	45 394	5 044	-71 898	656	
	002	-1 175	-372	20 526	4 212	46 852	536	-1 175	1 250	34 882	4 212	-56 342	536	
	003	-849	-269	14 837	3 045	33 868	388	-849	904	25 216	3 045	-40 728	388	
	004	-122	-39	2 136	438	4 876	56	-122	130	3 631	438	-5 865	56	
Trave 27-28	001	2 504	1 055	48 751	9 280	68 616	-144	2 504	507	20 657	9 280	-48 057	-144	
	002	1 165	743	32 234	3 985	50 701	-201	1 165	-19	21 392	3 985	-40 027	-201	
	003	842	537	23 302	2 881	36 652	-145	842	-14	15 464	2 881	-28 935	-145	
	004	121	77	3 356	415	5 278	-21	121	-2	2 226	415	-4 166	-21	
Trave 28-29	001	-1 989	1 798	26 941	7 431	43 187	-1 014	-1 989	-1 195	17 022	7 431	-36 467	-1 014	
	002	-674	519	20 900	2 324	32 417	-334	-674	-467	13 745	2 324	-27 570	-334	
	003	-488	375	15 109	1 680	23 435	-241	-488	-338	9 936	1 680	-19 930	-241	
	004	-70	54	2 175	242	3 374	-35	-70	-49	1 431	242	-2 869	-35	
Trave 29-30	001	-1 159	-514	17 571	7 794	38 999	-388	-1 159	-1 660	20 015	7 794	-40 655	-388	
	002	-405	-222	13 756	2 435	29 591	-115	-405	-562	14 944	2 435	-30 396	-115	
	003	-293	-160	9 944	1 760	21 391	-83	-293	-406	10 803	1 760	-21 973	-83	
	004	-42	-23	1 432	253	3 080	-12	-42	-58	1 555	253	-3 164	-12	
Trave 30-31	001	-4	-1 368	19 884	7 690	39 832	2	-4	-1 360	19 869	7 690	-39 822	2	
	002	2	-462	14 876	2 382	29 988	1	2	-458	14 894	2 382	-30 000	1	
	003	1	-334	10 754	1 722	21 678	1	1	-331	10 767	1 722	-21 687	1	
	004	0	-48	1 548	248	3 121	0	0	-48	1 550	248	-3 122	0	
Trave 31-32	001	1 151	-1 653	19 984	7 785	40 607	390	1 151	-500	17 681	7 785	-39 047	390	
	002	408	-561	14 911	2 410	30 364	118	408	-214	13 820	2 410	-29 624	118	
	003	295	-406	10 779	1 743	21 950	85	295	-155	9 990	1 743	-21 415	85	
	004	43	-58	1 552	251	3 160	12	43	-22	1 438	251	-3 083	12	
Trave 32-33	001	1 998	-1 178	17 163	7 440	36 613	1 001	1 998	1 777	26 651	7 440	-43 041	1 001	
	002	676	-462	13 765	2 283	27 635	334	676	524	20 727	2 283	-32 352	334	
	003	489	-334	9 951	1 650	19 978	242	489	379	14 983	1 650	-23 387	242	
	004	70	-48	1 433	238	2 876	35	70	55	2 157	238	-3 367	35	
Trave 33-34	001	-2 521	477	20 127	9 201	47 573	162	-2 521	1 094	50 333	9 201	-69 235	162	
	002	-1 171	28	21 024	3 899	39 651	159	-1 171	634	33 482	3 899	-51 179	159	
	003	-847	21	15 198	2 819	28 663	115	-847	458	24 204	2 819	-36 997	115	
	004	-122	3	2 188	406	4 127	17	-122	66	3 485	406	-5 327	17	
Trave 34-35	001	2 096	1 943	48 971	5 870	77 155	-692	2 096	-319	29 567	5 870	-65 278	-692	
	002	1 196	877	37 534	4 784	60 513	-345	1 196	-249	21 876	4 784	-50 929	-345	
	003	865	634	27 133	3 458	43 744	-249	865	-180	15 813	3 458	-36 815	-249	
	004	124	91	3 907	498	6 299	-36	124	-26	2 277	498	-5 301	-36	
Trave 35-36	001	1 255	-341	27 815	5 546	71 066	-233	1 255	-1 017	5 027	5 546	-55 351	-233	
	002	481	-252	20 374	4 453	55 020	-5	481	-267	4 237	4 453	-43 891	-5	
	003	347	-182	14 728	3 219	39 772	-4	347	-193	3 063	3 219	-31 728	-4	
	004	50	-26	2 121	463	5 727	-1	50	-28	441	463	-4 568	-1	
Piano Terra														
Travata: Trave 28-37														
Trave 28-37	001	-1 878	-1 062	6 057	-1 962	14 833	83	-1 878	-569	21 748	-1 962	-25 310	83	
	002	-1 322	-431	1 407	-648	5 286	49	-1 322	-139	11 092	-648	-12 835	49	
	003	-955	-311	1 018	-468	3 822	35	-955	-101	8 019	-468	-9 280	35	
	004	-137	-45	147	-67	551	5	-137	-15	1 155	-67	-1 337	5	
Piano Terra														
Travata: Trave 33-38														
Trave 33-38	001	1 846	1 063	6 282	-1 866	14 885	-86	1 846	553	21 687	-1 866	-25 271	-86	
	002	1 287	391	1 483	-682	5 297	-35	1 287	181	11 098	-682	-12 829	-35	
	003	930	283	1 072	-493	3 829	-26	930	131	8 023	-493	-9 274	-26	
	004	134	41	155	-71	552	-4	134	19	1 155	-71	-1 336	-4	
Piano Terra														
Travata: Trave 39-40-1a														
Trave 39-40	001	2 704	-1 996	-1 105	-528	27 746	839	2 704	1 150	33 497	-528	-46 212	839	
	002	1 227	-871	-7	348	19 983	301	1 227	258	22 643	348	-32 070	301	
	003	887	-630	-5	251	14 445	218	887	186	16 368	251	-23 182	218	
	004	128	-91	-1	36	2 081	31	128	27	2 357	36	-3 339	31	
Trave 40-1a	001	5 023	1 145	31 550	-1 846	37 040	-675	5 023	-730	4 617	-1 846	-15 380	-675	
	002	2 271	223	21 555	-477	26 126	10	2 271	250	2 412	-477	-10 372	10	
	003	1 641	161	15 582	-345	18 885	7	1 641	181	1 744	-345	-7 498	7	

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	004	236	23	2 244	-50	2 720	1	236	26	251	-50	-1 080	1
Piano Terra					Travata: Trave 2a-41-42								
Trave 2a-41	001	-4 802	-598	4 487	-1 786	15 081	653	-4 802	1 208	31 855	-1 786	-37 129	653
	002	-2 119	144	2 394	-520	10 241	13	-2 119	181	21 623	-520	-26 109	13
	003	-1 532	104	1 731	-376	7 403	10	-1 532	131	15 631	-376	-18 874	10
	004	-221	15	249	-54	1 066	1	-221	19	2 251	-54	-2 718	1
Trave 41-42	001	-2 191	1 240	33 820	-439	46 531	-899	-2 191	-2 132	-1 910	-439	-27 476	-899
	002	-1 045	191	22 790	345	32 309	-273	-1 045	-834	-712	345	-19 775	-273
	003	-755	138	16 475	250	23 357	-198	-755	-603	-515	250	-14 296	-198
	004	-109	20	2 373	36	3 364	-28	-109	-87	-74	36	-2 059	-28
Piano Terra					Travata: Trave 7-12								
Trave 7-12	001	5 365	-608	13 517	2 139	2 478	193	5 365	-157	17 971	2 139	-6 289	193
	002	3 023	-198	9 545	2 093	2 457	-27	3 023	-261	5 501	2 093	1 003	-27
	003	2 185	-143	6 899	1 513	1 776	-19	2 185	-188	3 976	1 513	724	-19
	004	315	-21	993	218	258	-3	315	-27	568	218	106	-3
Piano Terra					Travata: Trave 8-19								
Trave 8-19	001	-5 528	602	13 615	2 164	2 492	-165	-5 528	216	18 035	2 164	-6 274	-165
	002	-3 172	240	9 565	2 060	2 464	49	-3 172	354	5 507	2 060	1 008	49
	003	-2 293	173	6 915	1 489	1 781	35	-2 293	256	3 981	1 489	729	35
	004	-331	25	996	214	259	5	-331	37	569	214	107	5
Piano Terra					Travata: Trave 9-22-24								
Trave 9-22	001	597	487	-715	-65	5 380	-199	597	-500	10 941	-65	-10 089	-199
	002	537	292	-773	-160	466	-135	537	-375	3 278	-160	-2 103	-135
	003	388	211	-559	-116	337	-97	388	-271	2 369	-116	-1 520	-97
	004	56	30	-80	-17	48	-14	56	-39	341	-17	-219	-14
Trave 22-24	001	-584	-490	9 447	-718	8 552	51	-584	-276	1 059	-718	-4 551	51
	002	-542	-379	3 332	-126	2 061	179	-542	371	-746	-126	-116	179
	003	-392	-274	2 408	-91	1 489	129	-392	268	-539	-91	-83	129
	004	-56	-39	347	-13	214	19	-56	39	-78	-13	-12	19
Piano Terra					Travata: Trave 12-27								
Trave 12-27	001	572	33	23 952	4 140	18 503	138	572	1 346	29 522	4 140	-19 670	138
	002	532	192	9 442	3 652	7 741	7	532	258	11 160	3 652	-8 101	7
	003	385	139	6 825	2 640	5 596	5	385	187	8 068	2 640	-5 856	5
	004	55	20	977	380	802	1	55	27	1 157	380	-839	1
Piano Terra					Travata: Trave 19-34								
Trave 19-34	001	-589	-118	23 960	4 084	18 511	-119	-589	-1 252	29 446	4 084	-19 661	-119
	002	-550	-213	9 399	3 474	7 734	-17	-550	-379	11 181	3 474	-8 108	-17
	003	-398	-154	6 794	2 511	5 591	-13	-398	-274	8 082	2 511	-5 861	-13
	004	-57	-22	973	361	801	-2	-57	-39	1 159	361	-840	-2
Piano Terra					Travata: Trave 21-23-36-42								
Trave 21-23	001	-486	-317	-1 095	-96	5 486	151	-486	429	10 036	-96	-9 983	151
	002	-376	-301	-998	-131	370	146	-376	424	3 530	-131	-2 199	146
	003	-272	-217	-722	-95	267	106	-272	306	2 552	-95	-1 589	106
	004	-39	-31	-104	-14	38	15	-39	44	367	-14	-229	15
Trave 23-36	001	1 063	438	7 026	-1 494	5 889	-321	1 063	-908	9 804	-1 494	-7 214	-321
	002	882	436	3 466	-172	2 054	-259	882	-650	-583	-172	-123	-259
	003	637	315	2 505	-124	1 484	-187	637	-470	-422	-124	-88	-187
	004	92	45	361	-18	214	-27	92	-68	-60	-18	-13	-27
Trave 36-42	001	71	-2 145	12 268	-665	13 419	688	71	2 255	3 116	-665	-10 556	688
	002	-251	-973	224	-10	1 774	293	-251	897	1 617	-10	-2 209	293
	003	-182	-704	161	-7	1 281	212	-182	649	1 169	-7	-1 596	212
	004	-26	-101	24	-1	185	30	-26	93	168	-1	-230	30
Piano Terra					Travata: Trave 25-39								
Trave 25-39	001	-1 176	2 241	4 761	75	11 884	-685	-1 176	-2 141	5 428	75	-12 092	-685
	002	-618	709	-178	21	1 646	-253	-618	-908	2 010	21	-2 331	-253
	003	-447	512	-128	16	1 191	-183	-447	-656	1 454	16	-1 686	-183
	004	-64	74	-18	2	172	-26	-64	-94	210	2	-243	-26
Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a								
Trave 27-37	001	-3 601	3 248	15 838	-649	9 138	-1 517	-3 601	-3 121	10 527	-649	-6 608	-1 517
	002	-1 928	1 620	3 517	399	1 345	-694	-1 928	-1 296	8 794	399	-3 603	-694
	003	-1 394	1 171	2 543	289	974	-502	-1 394	-937	6 357	289	-2 606	-502
	004	-201	169	363	42	140	-72	-201	-135	917	42	-377	-72
Trave 37-1a	001	4 617	-3 046	34 264	-675	23 048	1 846	4 617	730	-5 023	-675	15 380	1 846
	002	2 412	-1 225	20 054	10	11 551	477	2 412	-250	-2 271	10	10 372	477
	003	1 744	-886	14 497	7	8 351	345	1 744	-181	-1 641	7	7 498	345
	004	251	-127	2 089	1	1 203	50	251	-26	-236	1	1 080	50
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a								
Trave 34-38	001	3 723	-3 285	16 303	-707	9 333	1 525	3 723	3 120	10 173	-707	-6 413	1 525
	002	2 031	-1 478	3 455	454	1 333	650	2 031	1 253	8 798	454	-3 623	650
	003	1 468	-1 068	2 497	328	962	470	1 468	906	6 359	328	-2 617	470
	004	211	-154	356	47	138	68	211	130	917	47	-379	68
Trave 38-2a	001	-4 487	3 054	33 873	-653	22 748	-1 786	-4 487	-598	-4 802	-653	15 081	-1 786
	002	-2 394	1 207	19 939	-13	11 421	-520	-2 394	144	-2 119	-13	10 241	-520
	003	-1 731	872	14 412	-10	8 255	-376	-1 731	104	-1 532	-10	7 403	-376
	004	-249	126	2 076	-1	1 189	-54	-249	15	-221	-1	1 066	-54
Fondazione					Travata: Trave 1-7								
Trave 1-7	001	-7 605	-8 591	-24 799	87 922	-41 353	4 427	-7 605	6 772	-11 918	87 922	26 569	2 396
	002	-5 091	-5 498	-14 192	51 559	-23 428	2 681	-5 091	4 786	-4 150	51 559	12 533	1 886
	003	-3 680	-3 974	-10 259	37 270	-16 935	1 938	-3 680	3 460	-3 000	37 270	9 060	1 364

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
IdTr	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	004	-530	-572	-1 477	5 367	-2 439	279	-530	498	-433	5 367	1 306	196
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6								
Trave 1-2	001	2 759	5 723	-13 353	16 271	-35 698	-5 002	2 759	-4 278	-20 028	16 271	39 718	-2 011
	002	1 463	3 064	-7 459	8 135	-20 493	-2 712	1 463	-2 240	-12 460	8 135	23 947	-1 008
	003	1 058	2 215	-5 392	5 880	-14 814	-1 960	1 058	-1 619	-9 007	5 880	17 311	-728
	004	152	319	-776	848	-2 133	-282	152	-233	-1 297	848	2 493	-105
Trave 2-3	001	1 633	3 485	-17 646	4 984	-37 519	-3 200	1 633	-2 149	-20 069	4 984	39 098	-571
	002	949	2 020	-11 048	1 678	-22 859	-1 850	949	-1 253	-12 014	1 678	23 520	-341
	003	686	1 460	-7 986	1 212	-16 525	-1 337	686	-906	-8 685	1 212	17 002	-246
	004	99	210	-1 150	175	-2 380	-193	99	-130	-1 251	175	2 449	-35
Trave 3-4	001	-4	612	-19 199	976	-38 306	-1 212	-4	624	-19 211	976	38 316	1 221
	002	10	371	-11 680	156	-23 234	-708	10	337	-11 695	156	23 246	685
	003	7	269	-8 444	113	-16 796	-512	7	243	-8 454	113	16 805	495
	004	1	39	-1 216	16	-2 419	-74	1	35	-1 217	16	2 420	71
Trave 4-5	001	-1 638	-2 158	-20 071	4 960	-39 100	576	-1 638	3 495	-17 652	4 960	37 523	3 207
	002	-927	-1 218	-12 007	1 597	-23 516	319	-927	1 982	-11 079	1 597	22 882	1 823
	003	-670	-880	-8 679	1 154	-17 000	230	-670	1 433	-8 009	1 154	16 541	1 318
	004	-97	-127	-1 250	167	-2 448	33	-97	207	-1 153	167	2 382	190
Trave 5-6	001	-2 757	-4 275	-20 016	16 182	-39 705	2 008	-2 757	5 721	-13 379	16 182	35 708	5 001
	002	-1 443	-2 207	-12 454	7 891	-23 928	987	-1 443	3 026	-7 497	7 891	20 491	2 682
	003	-1 043	-1 595	-9 003	5 704	-17 298	713	-1 043	2 187	-5 420	5 704	14 812	1 939
	004	-150	-230	-1 296	823	-2 491	103	-150	315	-781	823	2 134	279
Fondazione					Travata: Trave 6-8								
Trave 6-8	001	7 650	8 628	-24 679	87 363	-41 334	-4 439	7 650	-6 825	-12 566	87 363	27 081	-2 424
	002	5 164	5 549	-14 141	51 040	-23 399	-2 689	5 164	-4 882	-4 501	51 040	12 787	-1 944
	003	3 733	4 011	-10 222	36 895	-16 914	-1 944	3 733	-3 529	-3 253	36 895	9 243	-1 405
	004	537	577	-1 472	5 314	-2 437	-280	537	-508	-471	5 314	1 333	-202
Fondazione					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21								
Trave 9-10	001	5 491	9 524	2 977	29 847	-25 129	-6 624	5 491	-8 839	-42 192	29 847	60 411	-5 318
	002	3 400	5 865	3 730	11 815	-13 224	-4 040	3 400	-5 506	-29 302	11 815	39 999	-3 356
	003	2 458	4 240	2 697	8 541	-9 559	-2 920	2 458	-3 981	-21 182	8 541	28 916	-2 426
	004	354	610	388	1 230	-1 376	-420	354	-573	-3 050	1 230	4 163	-349
Trave 10-11	001	5 114	8 537	-32 285	-15 076	-55 123	-5 533	5 114	-8 566	-25 016	-15 076	50 256	-5 589
	002	3 285	5 447	-23 163	-14 888	-37 560	-3 485	3 285	-5 539	-15 771	-14 888	32 489	-3 660
	003	2 375	3 938	-16 744	-10 763	-27 152	-2 519	2 375	-4 004	-11 401	-10 763	23 486	-2 645
	004	342	567	-2 411	-1 550	-3 909	-363	342	-576	-1 642	-1 550	3 382	-381
Trave 11-12	001	5 644	8 521	-28 269	-275	-53 700	-4 768	5 644	-9 383	-31 918	-275	56 384	-6 326
	002	3 833	5 755	-20 177	4 331	-36 186	-3 179	3 833	-6 406	-17 531	4 331	34 225	-4 356
	003	2 771	4 160	-14 586	3 131	-26 159	-2 298	2 771	-4 631	-12 673	3 131	24 741	-3 149
	004	399	599	-2 101	451	-3 766	-331	399	-666	-1 823	451	3 561	-453
Trave 12-13	001	-900	-2 049	-21 890	30 959	-57 343	1 959	-900	496	-64 121	30 959	92 762	-534
	002	-950	-1 892	-11 400	22 016	-35 953	1 634	-950	793	-46 766	22 016	65 876	-131
	003	-686	-1 368	-8 241	15 916	-25 990	1 181	-686	573	-33 807	15 916	47 621	-95
	004	-99	-197	-1 185	2 293	-3 740	170	-99	82	-4 868	2 293	6 856	-14
Trave 13-14	001	-257	-897	-49 550	-37 486	-84 405	1 220	-257	33	-31 993	-37 486	72 200	-567
	002	-270	-783	-35 286	-28 843	-60 229	950	-270	197	-23 802	-28 843	52 650	-262
	003	-196	-566	-25 507	-20 851	-43 538	686	-196	143	-17 207	-20 851	38 062	-189
	004	-28	-82	-3 672	-3 002	-6 268	99	-28	21	-2 478	-3 002	5 480	-27
Trave 14-15	001	-139	-684	-39 113	-1 133	-79 333	1 058	-139	-188	-38 074	-1 133	78 565	-715
	002	-112	-491	-28 876	-2 328	-58 031	732	-112	-94	-27 756	-2 328	57 292	-458
	003	-81	-355	-20 875	-1 683	-41 951	529	-81	-68	-20 065	-1 683	41 416	-331
	004	-12	-51	-3 006	-243	-6 040	76	-12	-10	-2 889	-243	5 964	-48
Trave 15-16	001	-35	-494	-38 460	-46	-78 865	920	-35	-368	-38 459	-46	78 867	-833
	002	1	-288	-28 191	-688	-57 697	588	1	-290	-28 198	-688	57 704	-589
	003	0	-208	-20 379	-497	-41 709	425	0	-210	-20 385	-497	41 715	-426
	004	0	-30	-2 935	-72	-6 006	61	0	-30	-2 935	-72	6 006	-61
Trave 16-17	001	66	-314	-38 072	-1 236	-78 570	797	66	-550	-39 155	-1 236	79 375	-960
	002	110	-97	-27 747	-2 374	-57 291	460	110	-488	-28 911	-2 374	58 068	-730
	003	79	-70	-20 058	-1 717	-41 416	332	79	-353	-20 900	-1 717	41 978	-527
	004	11	-10	-2 888	-248	-5 963	48	11	-51	-3 009	-248	6 044	-76
Trave 17-18	001	176	-105	-32 066	-37 532	-72 258	654	176	-742	-49 484	-37 532	84 344	-1 100
	002	256	172	-23 838	-28 836	-52 689	279	256	-757	-35 262	-28 836	60 219	-931
	003	185	125	-17 233	-20 845	-38 089	202	185	-547	-25 490	-20 845	43 531	-673
	004	27	18	-2 482	-3 002	-5 484	29	27	-79	-3 670	-3 002	6 267	-97
Trave 18-19	001	793	373	-63 381	27 114	-92 237	578	793	-1 874	-23 284	27 114	58 079	-1 838
	002	892	720	-46 078	18 704	-65 458	165	892	-1 806	-12 893	18 704	36 897	-1 582
	003	645	521	-33 309	13 521	-47 319	120	645	-1 305	-9 320	13 521	26 673	-1 143
	004	93	75	-4 796	1 948	-6 813	17	93	-188	-1 340	1 948	3 838	-164
Trave 19-20	001	-7 864	-11 993	-34 350	-5 561	-58 009	7 368	-7 864	11 309	-33 213	-5 561	56 102	6 216
	002	-5 183	-7 967	-18 863	-3 578	-35 125	4 962	-5 183	7 390	-24 471	-3 578	38 060	3 991
	003	-3 747	-5 759	-13 635	-2 586	-25 392	3 587	-3 747	5 343	-17 690	-2 586	27 514	2 885
	004	-539	-829	-1 962	-372	-3 654	516	-539	769	-2 547	-372	3 961	415
Trave 20-21	001	-7 197	-12 837	-38 889	15 601	-56 483	8 711	-7 197	13 271	4 239	15 601	21 391	9 609
	002	-4 538	-8 136	-26 706	2 672	-36 746	5 578	-4 538	8 327	4 512	2 672	10 515	5 975
	003	-3 281	-5 881	-19 306	1 931	-26 564	4 032	-3 281	6 020	3 262	1 931	7 601	4 319
	004	-472	-846	-2 779	278	-3 824	580	-472	866	470	278	1 094	622
Fondazione					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36								
Trave 24-25	001	-11 225	-18 704	875	40 485	-23 940	12 080	-11 225	18 838	-33 855	40 485	53 139	12 336
	002	-9 787	-16 144	3 393	16 995	-11 640	10 219	-9 787	16 589	-26 123	16 995	37 838	11 069

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	003	-7 075	-11 670	2 453	12 285	-8 414	7 387	-7 075	11 993	-18 884	12 285	27 353	8 002
	004	-1 019	-1 680	353	1 769	-1 211	1 064	-1 019	1 727	-2 719	1 769	3 938	1 152
Trave 25-26	001	-3 566	-5 397	-17 883	-17 639	-47 789	2 800	-3 566	6 528	-49 328	-17 639	75 831	4 956
	002	-1 561	-2 005	-13 796	-24 564	-34 822	543	-1 561	3 215	-37 661	-24 564	56 126	2 851
	003	-1 128	-1 449	-9 973	-17 757	-25 173	393	-1 128	2 324	-27 224	-17 757	40 573	2 061
	004	-162	-209	-1 436	-2 558	-3 624	56	-162	335	-3 920	-2 558	5 842	297
Trave 26-27	001	-5 495	-8 762	-51 306	-8 059	-80 127	4 868	-5 495	10 356	-17 602	-8 059	55 100	8 031
	002	-2 982	-4 492	-36 517	-31 217	-56 222	2 118	-2 982	5 884	-16 870	-31 217	39 921	4 882
	003	-2 156	-3 247	-26 397	-22 566	-40 642	1 531	-2 156	4 254	-12 196	-22 566	28 859	3 529
	004	-310	-467	-3 802	-3 249	-5 852	220	-310	612	-1 754	-3 249	4 154	508
Trave 27-28	001	-47 234	-88 275	-29 268	43 641	-78 487	44 050	-47 234	95 478	-93 880	43 641	133 158	55 452
	002	-12 903	-23 294	-29 516	22 107	-50 501	10 733	-12 903	26 904	-26 298	22 107	46 097	16 449
	003	-9 328	-16 839	-21 337	15 981	-36 507	7 759	-9 328	19 449	-19 011	15 981	33 323	11 891
	004	-1 343	-2 425	-3 071	2 302	-5 255	1 117	-1 343	2 800	-2 738	2 302	4 798	1 712
Trave 28-29	001	-26 118	-61 062	-70 065	-60 926	-120 711	36 385	-26 118	69 070	-53 751	-60 926	111 602	52 670
	002	-6 621	-14 913	-22 590	-5 134	-39 554	8 071	-6 621	18 076	-13 188	-5 134	31 954	14 505
	003	-4 786	-10 780	-16 331	-3 712	-28 594	5 835	-4 786	13 067	-9 533	-3 712	23 100	10 485
	004	-689	-1 552	-2 352	-535	-4 117	840	-689	1 881	-1 372	-535	3 326	1 509
Trave 30-29	001	-12 837	-36 800	-53 651	-11 385	-114 342	31 687	-12 837	27 163	-63 469	-11 385	121 658	12 088
	002	-3 410	-10 287	-17 104	4 138	-34 452	9 457	-3 410	6 704	-15 166	4 138	33 127	2 171
	003	-2 465	-7 436	-12 364	2 992	-24 905	6 837	-2 465	4 846	-10 964	2 992	23 948	1 569
	004	-355	-1 071	-1 780	431	-3 586	984	-355	698	-1 578	431	3 448	226
Trave 30-31	001	224	5 641	-56 849	2 678	-116 920	-10 718	224	4 525	-56 769	2 678	116 831	9 954
	002	137	2 201	-16 465	693	-33 837	-4 016	137	1 519	-16 431	693	33 812	3 550
	003	99	1 591	-11 902	501	-24 461	-2 903	99	1 098	-11 878	501	24 443	2 566
	004	14	229	-1 714	72	-3 522	-418	14	158	-1 710	72	3 519	369
Trave 31-32	001	13 270	37 860	-53 776	-10 567	-114 392	-32 387	13 270	-28 259	-63 080	-10 567	121 343	-12 862
	002	3 681	10 951	-17 113	4 120	-34 471	-9 897	3 681	-7 391	-15 200	4 120	33 188	-2 656
	003	2 661	7 917	-12 371	2 978	-24 919	-7 154	2 661	-5 343	-10 988	2 978	23 992	-1 920
	004	383	1 140	-1 781	429	-3 588	-1 030	383	-769	-1 582	429	3 454	-276
Trave 32-33	001	26 303	69 499	-53 056	-61 249	-111 111	-52 921	26 303	-61 553	-70 954	-61 249	121 485	-36 764
	002	6 853	18 631	-13 186	-5 458	-31 992	-14 855	6 853	-15 511	-22 735	-5 458	39 696	-8 511
	003	4 954	13 469	-9 532	-3 946	-23 127	-10 739	4 954	-11 213	-16 435	-3 946	28 696	-6 152
	004	713	1 939	-1 372	-569	-3 329	-1 546	713	-1 614	-2 367	-569	4 132	-886
Trave 33-34	001	47 321	95 471	-93 036	35 406	-132 808	-55 324	47 321	-88 380	-32 863	35 406	80 637	-44 112
	002	13 077	27 160	-25 317	16 277	-45 524	-16 517	13 077	-23 645	-32 269	16 277	52 130	-10 961
	003	9 453	19 634	-18 302	11 767	-32 909	-11 940	9 453	-17 093	-23 326	11 767	37 683	-7 924
	004	1 361	2 827	-2 636	1 695	-4 738	-1 719	1 361	-2 461	-3 357	1 695	5 424	-1 141
Trave 34-35	001	9 055	15 336	-20 380	-16 441	-58 012	-10 529	9 055	-13 885	-58 942	-16 441	84 273	-7 860
	002	6 469	11 064	-18 910	-40 323	-41 744	-7 720	6 469	-9 812	-42 359	-40 323	59 190	-5 417
	003	4 677	7 998	-13 669	-29 149	-30 176	-5 581	4 677	-7 093	-30 620	-29 149	42 787	-3 916
	004	673	1 151	-1 967	-4 196	-4 343	-803	673	-1 021	-4 409	-4 196	6 160	-564
Trave 35-36	001	7 317	13 383	-63 157	-5 706	-81 259	-9 544	7 317	-13 159	17 447	-5 706	12 065	-9 081
	002	5 203	9 602	-49 066	-16 344	-59 984	-6 965	5 203	-9 271	15 465	-16 344	4 268	-6 279
	003	3 761	6 941	-35 469	-11 816	-43 361	-5 035	3 761	-6 702	11 180	-11 816	3 084	-4 539
	004	541	999	-5 107	-1 701	-6 243	-7 025	541	-965	1 610	-1 701	444	-653
Fondazione		Travata: Trave 39-43-40-44											
Trave 39-43	001	23 462	65 421	-23 766	132 453	-86 010	-38 353	23 462	-69 904	-62 107	132 453	119 885	-46 761
	002	-3 625	-10 397	2 872	-10 039	-7 463	6 467	-3 625	10 512	-23 315	-10 039	27 974	6 683
	003	-2 621	-7 516	2 076	-7 256	-5 395	4 676	-2 621	7 600	-16 854	-7 256	20 222	4 832
	004	-378	-1 083	299	-1 043	-778	674	-378	1 095	-2 427	-1 043	2 912	696
Trave 43-40	001	-243	-9 072	-14 345	-95 700	-58 040	73 490	-243	9 041	-2 429	-95 700	-38 083	72 735
	002	-70	-2 591	-5 842	-113 500	27 974	20 908	-70	2 593	-13 255	-113 500	31 623	20 941
	003	-50	-1 873	-4 223	-82 046	20 222	15 116	-50	1 874	-9 560	-82 046	22 860	15 139
	004	-7	-270	-608	-11 813	2 912	2 178	-7	270	-1 377	-11 813	3 292	2 181
Trave 40-44	001	-4 994	-17 661	-57 426	218 737	-138 055	14 853	-4 994	13 283	-46 513	218 737	148 904	6 029
	002	-1 275	-3 836	-31 456	-48 637	-30 552	2 436	-1 275	4 063	10 265	-48 637	-4 422	2 894
	003	-922	-2 774	-22 738	-35 159	-22 086	1 762	-922	2 938	7 420	-35 159	-3 196	2 092
	004	-133	-400	-3 274	-5 062	-3 180	254	-133	424	1 068	-5 062	-459	302
Fondazione		Travata: Trave 45-41-46-42											
Trave 45-41	001	1 201	1 244	-47 652	226 234	-148 219	1 898	1 201	-5 321	-51 524	226 234	132 722	-6 349
	002	1 487	4 166	10 188	-46 178	4 284	-2 961	1 487	-3 963	-30 861	-46 178	30 307	-2 550
	003	1 075	3 011	7 366	-33 382	3 097	-2 140	1 075	-2 864	-22 310	-33 382	21 909	-1 843
	004	155	434	1 060	-4 807	445	-309	155	-413	-3 212	-4 807	3 155	-266
Trave 41-46	001	669	13 494	2 240	-76 312	32 341	-67 056	669	-13 569	-17 069	-76 312	63 980	-68 179
	002	328	6 638	-14 574	-102 554	-32 091	-33 186	328	-6 635	-2 912	-102 554	-26 189	-33 141
	003	237	4 799	-10 536	-74 138	-23 199	-23 989	237	-4 796	-2 105	-74 138	-18 932	-23 957
	004	34	691	-1 517	-10 674	-3 341	-3 456	34	-691	-303	-10 674	-2 726	-3 451
Trave 46-42	001	-18 394	-50 831	-58 624	120 487	-114 945	36 047	-18 394	47 003	-19 064	120 487	80 205	28 514
	002	5 986	15 921	-19 861	-3 332	-26 189	-10 508	5 986	-15 918	1 610	-3 332	8 887	-10 502
	003	4 327	11 509	-14 358	-2 409	-18 932	-7 596	4 327	-11 506	1 164	-2 409	6 424	-7 592
	004	623	1 658	-2 067	-345	-2 726	-1 094	623	-1 657	167	-345	926	-1 094
Fondazione		Travata: Trave 7-12											
Trave 7-12	001	-4 031	-9 109	1 870	44 557	-18 055	7 953	-4 031	8 990	-17 246	44 557	40 914	7 646
	002	-1 453	-3 272	3 689	28 842	-8 004	2 837	-1 453	3 252	-12 264	28 842	26 620	2 787
	003	-1 050	-2 365	2 666	20 850	-5 786	2 050	-1 050	2 351	-8 866	20 850	19 243	2 014
	004	-152	-342	383	3 001	-834	296	-152	340	-1 276	3 001	2 769	291
Fondazione		Travata: Trave 8-19											
Trave 8-19	001	4 463	10 068	2 255	40 483	-17 571	-8 761	4 463	-9 970	-18 47			

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	002	1 728	3 879	3 872	26 529	-7 783	-3 342	1 728	-3 881	-12 988	26 529	27 229	-3 346
	003	1 249	2 803	2 799	19 178	-5 626	-2 415	1 249	-2 804	-9 389	19 178	19 684	-2 418
	004	181	406	401	2 761	-812	-350	181	-406	-1 351	2 761	2 833	-350
Fondazione		Travata: Trave 9-22-24											
Trave 9-22	001	506	246	-17 627	54 954	-33 149	119	506	-858	-9 677	54 954	16 774	-629
	002	-200	-171	-10 166	29 347	-17 587	43	-200	265	122	29 347	3 196	158
	003	-144	-123	-7 349	21 215	-12 713	31	-144	192	89	21 215	2 310	115
	004	-21	-18	-1 058	3 055	-1 830	4	-21	28	13	3 055	333	17
Trave 22-24	001	-1 424	-1 967	-5 782	33 122	-15 117	1 155	-1 424	1 651	-18 995	33 122	30 801	701
	002	-837	-944	4 081	12 183	-968	375	-837	1 182	-13 768	12 183	16 771	716
	003	-605	-683	2 951	8 807	-699	271	-605	854	-9 953	8 807	12 124	517
	004	-87	-98	425	1 268	-101	39	-87	123	-1 433	1 268	1 745	75
Fondazione		Travata: Trave 21-23-36-42											
Trave 21-23	001	370	427	-18 895	49 727	-33 294	-214	370	-382	-9 228	49 727	16 305	-159
	002	652	498	-10 857	25 526	-17 532	-67	652	-926	-3 775	25 526	3 778	-591
	003	471	360	-7 848	18 452	-12 673	-49	471	-670	-271	18 452	2 731	-427
	004	68	52	-1 130	2 657	-1 825	-7	68	-96	-39	2 657	393	-61
Trave 23-36	001	2 860	3 391	-2 251	8 344	-12 817	-1 515	2 860	-3 876	-28 964	8 344	35 774	-2 212
	002	1 607	1 698	6 362	-4 446	-475	-555	1 607	-2 384	-23 401	-4 446	23 552	-1 539
	003	1 162	1 228	4 599	-3 214	-343	-401	1 162	-1 723	-16 915	-3 214	17 024	-1 113
	004	167	177	662	-463	-49	-58	167	-248	-2 436	-463	2 451	-160
Trave 36-42	001	-2 393	-2 526	-47 063	127 573	-46 572	1 295	-2 393	1 741	-8 197	127 573	50 753	544
	002	-1 653	-2 063	-20 037	9 319	-22 265	1 199	-1 653	885	-9 544	9 319	13 098	72
	003	-1 195	-1 491	-14 484	6 737	-16 094	867	-1 195	640	-6 899	6 737	9 468	52
	004	-172	-215	-2 086	970	-2 318	125	-172	92	-994	970	1 364	8
Fondazione		Travata: Trave 25-39											
Trave 25-39	001	2 260	2 317	-46 051	173 553	-57 520	-1 158	2 260	-1 713	-7 310	173 553	50 753	-580
	002	1 185	1 565	-18 048	42 178	-32 085	-942	1 185	-549	-13 565	42 178	14 851	31
	003	857	1 131	-13 047	30 490	-23 194	-681	857	-397	-9 806	30 490	10 736	22
	004	123	163	-1 879	4 391	-3 340	-98	123	-57	-1 412	4 391	1 546	3
Fondazione		Travata: Trave 27-37-44											
Trave 27-37	001	-6 633	-10 713	-19 588	318 621	-69 639	4 828	-6 633	11 784	-16 062	318 621	70 252	6 361
	002	1 730	2 586	-6 851	92 370	-34 960	-961	1 730	-3 282	-15 980	92 370	24 046	-1 957
	003	1 251	1 870	-4 952	66 774	-25 272	-695	1 251	-2 373	-11 554	66 774	17 384	-1 415
	004	180	269	-712	9 612	-3 638	-100	180	-342	-1 665	9 612	2 505	-204
Trave 37-44	001	-19 539	-60 920	-6 924	297 664	-76 639	53 607	-19 539	61 841	-8 211	297 664	98 021	56 065
	002	-1 284	-4 153	729	12 381	-3 944	3 922	-1 284	3 915	-1 770	12 381	4 422	3 286
	003	-929	-3 003	526	8 948	-2 853	2 836	-929	2 831	-1 279	8 948	3 196	2 376
	004	-134	-433	74	1 286	-413	409	-134	408	-183	1 286	459	343
Fondazione		Travata: Trave 34-38-45											
Trave 34-38	001	6 525	10 443	-21 176	310 779	-70 638	-4 613	6 525	-11 687	-17 921	310 779	72 194	-6 394
	002	-2 181	-3 391	-9 207	87 345	-36 153	1 399	-2 181	4 007	-15 000	87 345	23 508	2 281
	003	-1 577	-2 451	-6 656	63 141	-26 134	1 011	-1 577	2 897	-10 842	63 141	16 993	1 649
	004	-227	-353	-957	9 089	-3 762	146	-227	417	-1 563	9 089	2 448	238
Trave 38-45	001	19 543	60 912	-5 271	273 231	-74 163	-53 559	19 543	-61 878	-14 799	273 231	102 706	-56 140
	002	962	3 142	381	12 910	-4 365	-3 018	962	-2 905	-1 438	12 910	4 284	-2 384
	003	695	2 271	276	9 334	-3 154	-2 181	695	-2 099	-1 040	9 334	3 097	-1 723
	004	100	328	38	1 342	-456	-315	100	-303	-149	1 342	445	-249

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inz./Fin.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Id _{Tr}	Di _r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra		Travata: Trave 1-7											
Trave 1-7	X	996	618	7 872	22 262	4 102	232	996	641	14 390	22 262	4 102	232
	Y	2 700	1 512	32 441	53 169	8 944	411	2 700	718	16 095	53 169	8 944	411
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave 1-2	X	1 052	651	16 837	14 152	10 217	307	1 052	240	12 811	14 152	10 217	307
	Y	8 109	1 410	15 353	42 540	6 275	472	8 109	40	2 856	42 540	6 275	472
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	230	233	11 955	576	7 786	96	230	61	11 807	576	7 786	96
	Y	1 841	46	1 695	1 963	835	49	1 841	105	854	1 963	835	49
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	73	80	11 531	8	7 556	53	73	80	11 531	8	7 556	53
	Y	6	99	222	2 487	5	1	6	98	228	2 487	5	1
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	231	61	11 808	560	7 786	97	231	234	11 955	560	7 786	97
	Y	1 831	106	846	1 960	830	50	1 831	46	1 686	1 960	830	50
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	1 060	241	12 808	14 107	10 211	308	1 060	652	16 826	14 107	10 211	308

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
	Y	8 104	41	2 851	42 530	6 270	471	8 104	1 409	15 345	42 530	6 270	471
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 6-8											
Trave 6-8	X	1 002	613	7 897	22 182	4 107	229	1 002	632	14 392	22 182	4 107	229
	Y	2 709	1 517	32 435	53 277	8 936	414	2 709	730	16 060	53 277	8 936	414
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21											
Trave 9-10	X	340	41	31 015	29 203	17 069	15	340	53	22 751	29 203	17 069	15
	Y	7 648	453	1 214	1 787	983	273	7 648	407	1 883	1 787	983	273
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	30	28	21 013	144	13 353	44	30	112	21 048	144	13 353	44
	Y	101	354	1 322	583	844	93	101	647	1 337	583	844	93
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	260	122	19 076	5 168	11 052	170	260	443	17 674	5 168	11 052	170
	Y	7 977	714	2 078	1 214	1 199	579	7 977	1 212	1 907	1 214	1 199	579
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	145	514	31 233	12 169	18 685	181	145	163	38 750	12 169	18 685	181
	Y	9 472	750	7 021	4 074	2 975	305	9 472	392	4 120	4 074	2 975	305
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	29	137	28 687	18 635	17 981	59	29	34	23 494	18 635	17 981	59
	Y	1 779	313	1 578	4 446	690	106	1 779	7	425	4 446	690	106
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	63	52	19 997	1 563	13 707	26	63	26	20 465	1 563	13 707	26
	Y	345	17	53	309	31	13	345	23	39	309	31	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-16	X	66	13	20 276	7	13 737	9	66	13	20 276	7	13 737	9
	Y	6	21	8	290	8	1	6	18	24	290	8	1
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	63	26	20 465	1 579	13 706	26	63	53	19 995	1 579	13 706	26
	Y	336	22	23	305	20	12	336	13	35	305	20	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	26	35	23 503	18 651	17 989	61	26	141	28 702	18 651	17 989	61
	Y	1 781	14	389	4 333	657	97	1 781	295	1 519	4 333	657	97
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	161	168	38 735	12 073	18 672	185	161	526	31 287	12 073	18 672	185
	Y	9 542	378	4 096	4 005	2 936	289	9 542	705	6 915	4 005	2 936	289
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	200	439	17 811	5 952	10 441	161	200	137	19 437	5 952	10 441	161
	Y	6 042	1 262	1 358	1 481	610	696	6 042	1 222	819	1 481	610	696
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	309	123	23 091	28 420	18 697	79	309	107	31 130	28 420	18 697	79
	Y	6 470	1 217	1 004	482	701	643	6 470	648	1 029	482	701	643
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36											
Trave 24-25	X	123	84	30 072	35 038	15 937	17	123	41	20 129	35 038	15 937	17
	Y	747	362	2 223	5 441	1 956	151	747	114	3 938	5 441	1 956	151
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	106	50	24 643	14 748	12 758	94	106	247	15 545	14 748	12 758	94
	Y	6 832	857	3 631	332	2 161	606	6 832	1 052	3 177	332	2 161	606
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	150	216	34 136	64 794	35 566	325	150	766	73 471	64 794	35 566	325
	Y	7 311	1 049	3 251	355	2 183	729	7 311	1 158	3 353	355	2 183	729
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	628	243	43 131	50 446	18 994	57	628	452	28 952	50 446	18 994	57
	Y	2 268	800	2 782	11 939	2 429	688	2 268	1 813	6 438	11 939	2 429	688
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28-29	X	569	1 104	18 227	5 397	12 861	493	569	352	19 739	5 397	12 861	493
	Y	6 159	1 360	7 520	19 055	3 435	484	6 159	70	2 619	19 055	3 435	484
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	163	347	20 080	325	13 631	156	163	112	20 158	325	13 631	156
	Y	1 330	156	346	611	126	85	1 330	95	35	611	126	85
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-31	X	62	134	20 119	19	13 631	91	62	134	20 120	19	13 631	91
	Y	5	89	97	1 285	31	1	5	93	30	1 285	31	1
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31-32	X	164	113	20 158	285	13 631	157	164	350	20 080	285	13 631	157
	Y	1 320	101	62	613	72	92	1 320	171	264	613	72	92
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32-33	X	578	355	19 732	5 403	12 852	497	578	1 113	18 207	5 403	12 852	497
	Y	6 154	81	2 692	19 051	3 485	501	6 154	1 396	7 594	19 051	3 485	501
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33-34	X	621	455	29 080	51 460	19 110	56	621	248	43 539	51 460	19 110	56
	Y	2 307	1 797	6 577	11 645	2 523	669	2 307	744	3 010	11 645	2 523	669
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34-35	X	148	758	72 416	61 486	32 898	318	148	279	35 075	61 486	32 898	318
	Y	6 322	1 218	3 444	1 839	1 703	829	6 322	1 491	2 120	1 839	1 703	829
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35-36	X	158	301	15 693	33 749	17 951	181	158	225	36 365	33 749	17 951	181
	Y	9 085	1 462	1 031	1 701	414	1 294	9 085	2 290	174	1 701	414	1 294

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 28-37								
Trave 28-37	X	1 433	1 049	5 319	16 044	2 882	251	1 433	442	11 831	16 044	2 882	251
	Y	1 527	1 659	27 742	30 307	6 950	281	1 527	14	13 613	30 307	6 950	281
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 33-38								
Trave 33-38	X	1 447	1 063	5 341	15 890	2 885	255	1 447	456	11 837	15 890	2 885	255
	Y	1 512	1 698	27 764	30 113	6 940	293	1 512	44	13 557	30 113	6 940	293
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 39-40-1a								
Trave 39-40	X	364	38	19 428	5 526	9 957	36	364	96	17 889	5 526	9 957	36
	Y	6 574	800	3 752	22 676	3 720	706	6 574	1 845	10 191	22 676	3 720	706
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40-1a	X	1 538	72	4 235	1 664	3 199	282	1 538	716	4 654	1 664	3 199	282
	Y	11 055	1 820	11 599	27 929	5 495	1 463	11 055	2 244	3 666	27 929	5 495	1 463
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 2a-41-42								
Trave 2a-41	X	1 537	712	4 660	1 706	3 213	279	1 537	63	4 234	1 706	3 213	279
	Y	11 185	2 226	3 694	28 071	5 548	1 430	11 185	1 731	11 658	28 071	5 548	1 430
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41-42	X	276	87	17 976	6 267	10 055	30	276	26	19 734	6 267	10 055	30
	Y	6 402	1 760	10 284	22 841	3 758	611	6 402	530	3 808	22 841	3 758	611
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 7-12								
Trave 7-12	X	3 941	134	6 716	14 190	3 075	232	3 941	408	596	14 190	3 075	232
	Y	3 322	978	30 594	6 133	26 995	942	3 322	1 224	32 512	6 133	26 995	942
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 8-19								
Trave 8-19	X	3 929	127	6 688	13 982	3 044	235	3 929	424	572	13 982	3 044	235
	Y	3 323	891	30 509	4 075	26 604	851	3 323	1 098	31 684	4 075	26 604	851
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 9-22-24								
Trave 9-22	X	2 247	305	2 179	3 364	1 043	137	2 247	373	2 991	3 364	1 043	137
	Y	151	488	34 090	1 474	13 563	141	151	211	33 049	1 474	13 563	141
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-24	X	2 643	361	1 937	3 612	726	167	2 643	338	1 135	3 612	726	167
	Y	210	203	33 893	9 924	15 463	118	210	290	30 945	9 924	15 463	118
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 12-27								
Trave 12-27	X	1 563	534	354	3 270	93	45	1 563	114	536	3 270	93	45
	Y	105	56	12 797	9 662	2 816	7	105	27	14 074	9 662	2 816	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 19-34								
Trave 19-34	X	1 592	545	344	3 254	91	46	1 592	116	522	3 254	91	46
	Y	91	45	12 475	9 864	2 755	11	91	59	13 817	9 864	2 755	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 21-23-36-42								
Trave 21-23	X	2 217	347	2 044	2 878	965	156	2 217	424	2 738	2 878	965	156
	Y	143	609	33 547	104	13 416	187	143	317	32 861	104	13 416	187
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-36	X	3 036	418	1 689	1 667	708	208	3 036	455	1 281	1 667	708	208
	Y	33	313	32 369	24 453	13 652	225	33	632	24 875	24 453	13 652	225
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 36-42	X	261	33	1 168	1 897	314	9	261	28	896	1 897	314	9
	Y	111	275	23 745	35 323	9 038	33	111	489	34 040	35 323	9 038	33
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 25-39								
Trave 25-39	X	323	20	712	538	226	4	323	42	746	538	226	4
	Y	118	526	34 981	10 938	11 399	204	118	776	37 900	10 938	11 399	204
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a								
Trave 27-37	X	218	1 111	3 503	15 936	3 093	476	218	887	9 497	15 936	3 093	476
	Y	1 868	310	38 688	17 802	17 200	326	1 868	1 059	33 534	17 802	17 200	326
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 37-1a	X	4 682	1 947	4 575	7 172	3 491	1 302	4 682	716	2 564	7 172	3 491	1 302
	Y	133	3 427	2 667	19 951	5 343	2 774	133	2 244	8 289	19 951	5 343	2 774
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a								
Trave 34-38	X	265	1 129	3 391	16 030	3 050	482	265	893	9 429	16 030	3 050	482
	Y	1 881	392	38 377	17 339	17 126	353	1 881	1 089	33 533	17 339	17 126	353
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38-2a	X	4 696	1 931	4 602	7 251	3 509	1 293	4 696	712	2 574	7 251	3 509	1 293
	Y	126	3 401	2 693	20 210	5 398	2 752	126	2 226	8 376	20 210	5 398	2 752
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 1-7								
Trave 1-7	X	1 330	699	9 654	23 006	10 548	1 663	1 330	3 464	4 178	23 006	3 762	3 019
	Y	7 713	15 084	26 353	84 476	2 050	11 881	7 713	949	38 583	84 476	40 259	4 014
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6								

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Trave 1-2	X	2 028	3 956	11 113	21 411	4 228	3 175	2 028	3 413	9 133	21 411	7 916	2 052
	Y	13 434	20 793	4 006	81 039	13 415	9 826	13 434	28 025	1 390	81 039	4 955	24 799
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	1 367	2 497	13 642	6 828	10 390	1 865	1 367	2 233	10 947	6 828	7 409	1 345
	Y	5 541	4 661	12 657	24 769	10 425	3 196	5 541	14 514	3 897	24 769	1 651	16 208
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	1 193	2 065	10 509	2	7 652	1 404	1 193	2 062	10 508	2	7 651	1 397
	Y	8	5 217	1 372	1 359	2 501	10 263	8	5 201	1 366	1 359	2 495	10 252
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	1 374	2 248	10 947	6 821	7 409	1 359	1 374	2 506	13 642	6 821	10 391	1 867
	Y	5 554	14 536	3 887	24 746	1 647	16 221	5 554	4 684	12 631	24 746	10 400	3 178
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	2 045	3 447	9 145	21 456	7 922	2 078	2 045	3 985	11 145	21 456	4 259	3 193
	Y	13 459	28 070	1 426	80 789	4 929	24 827	13 459	20 843	3 908	80 789	13 484	9 865
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 6-8								
Trave 6-8	X	1 393	649	9 687	23 155	10 570	1 647	1 393	3 545	4 126	23 155	3 899	3 068
	Y	7 872	15 192	26 333	84 209	1 969	11 898	7 872	1 170	37 614	84 209	39 042	3 870
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21								
Trave 9-10	X	1 492	2 904	21 001	59 846	2 263	2 419	1 492	2 108	17 525	59 846	16 140	908
	Y	10 714	15 879	7 522	24 040	16 789	7 868	10 714	20 079	928	24 040	4 313	15 883
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	750	1 541	26 428	15 298	19 956	1 371	750	976	20 075	15 298	12 900	297
	Y	1 023	1 040	4 094	2 962	2 462	4 127	1 023	4 473	2 981	2 962	1 326	6 394
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	303	701	21 062	9 797	15 272	724	303	318	22 805	9 797	15 229	280
	Y	8 736	16 471	2 112	6 943	3 376	13 410	8 736	11 360	13 675	6 943	20 305	4 166
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	846	1 422	22 062	12 195	13 412	1 046	846	987	27 427	12 195	18 518	350
	Y	18 282	21 821	27 243	18 406	29 203	8 247	18 282	30 226	5 194	18 406	1 706	21 764
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	468	917	26 535	27 938	19 179	741	468	784	18 838	27 938	13 275	466
	Y	7 395	9 528	1 125	2 623	2 000	1 436	7 395	17 347	664	2 623	108	17 625
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	368	689	21 951	4 068	17 733	522	368	627	19 021	4 068	13 158	397
	Y	3 251	1 281	765	1 666	600	5 160	3 251	10 338	257	1 666	149	13 278
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-16	X	341	608	17 677	8	13 151	422	341	611	17 676	8	13 151	430
	Y	75	4 809	102	188	167	9 610	75	4 542	84	188	152	9 424
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	380	645	19 020	4 045	13 156	404	380	715	21 951	4 045	17 738	546
	Y	3 414	10 615	233	1 652	135	13 451	3 414	1 586	733	1 652	571	4 928
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	496	830	18 850	27 959	13 273	492	496	973	26 579	27 959	19 233	788
	Y	7 601	17 691	683	2 554	117	17 828	7 601	9 932	1 163	2 554	2 026	1 764
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	911	1 068	27 605	11 148	18 592	383	911	1 531	22 698	11 148	13 911	1 126
	Y	18 626	30 656	5 258	18 749	1 608	21 935	18 626	22 470	27 146	18 749	28 985	8 743
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	1 023	1 151	25 757	7 508	16 072	281	1 023	1 899	31 171	7 508	23 060	1 543
	Y	4 293	3 888	12 470	3 385	18 921	411	4 293	8 906	1 505	3 385	4 242	8 056
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	1 711	2 735	14 749	62 556	14 595	1 432	1 711	3 487	19 534	62 556	1 730	2 988
	Y	7 857	15 845	273	20 504	4 345	13 368	7 857	12 727	6 120	20 504	15 443	6 909
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36								
Trave 24-25	X	2 642	4 730	20 558	63 827	2 332	3 495	2 642	4 136	16 017	63 827	15 514	2 362
	Y	1 107	647	9 734	29 347	15 886	1 093	1 107	3 072	10 780	29 347	7 790	3 544
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	103	274	31 830	3 738	20 885	350	103	169	36 677	3 738	31 582	252
	Y	8 376	12 310	13 556	9 148	14 538	5 953	8 376	15 799	3 763	9 148	1 331	12 613
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	141	320	16 773	70 239	7 997	361	141	231	39 103	70 239	28 069	252
	Y	4 489	9 653	2 919	3 890	3 084	8 974	4 489	6 010	14 508	3 890	18 906	1 736
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	415	578	56 861	75 151	40 582	81	415	1 044	24 988	75 151	11 412	817
	Y	23 044	40 796	14 371	4 610	17 408	18 136	23 044	49 204	357	4 610	4 200	31 459
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28-29	X	904	2 385	25 676	10 368	20 766	1 817	904	2 126	20 600	10 368	14 034	1 291
	Y	8 603	17 571	3 356	1 416	3 931	6 870	8 603	25 353	2 483	1 416	1 631	22 699
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-29	X	920	2 228	17 593	2 194	12 559	1 447	920	2 360	17 581	2 194	13 321	1 714
	Y	3 662	13 454	752	3 099	395	15 077	3 662	4 819	2 009	3 099	1 858	2 489
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-31	X	904	2 258	17 257	8	12 576	1 559	904	2 254	17 251	8	12 563	1 549
	Y	64	4 601	69	616	213	9 147	64	4 285	90	616	252	8 929
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31-32	X	897	2 178	17 603	2 175	12 574	1 419	897	2 299	17 584	2 175	13 316	1 665

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.						
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
	Y	3 797	13 782	837	3 119	446	15 291	3 797	5 165	2 097	3 119	1 909	2 239	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 32-33	X	856	2 015	20 630	10 550	14 071	1 225	856	2 257	25 728	10 550	20 782	1 718	
	Y	8 767	25 744	2 432	1 465	1 574	22 943	8 767	18 002	3 314	1 465	3 913	7 193	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 33-34	X	504	1 195	24 696	74 327	11 343	876	504	772	55 876	74 327	39 586	207	
	Y	23 288	49 570	391	5 123	4 163	31 571	23 288	41 264	14 502	5 123	17 418	18 427	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 34-35	X	371	698	42 954	56 462	29 549	569	371	507	24 597	56 462	14 106	228	
	Y	1 715	872	14 895	6 680	18 418	1 729	1 715	4 684	3 013	6 680	1 640	5 288	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 35-36	X	459	884	31 270	31 098	29 529	695	459	785	29 134	31 098	13 652	489	
	Y	11 811	22 551	65	1 704	507	17 468	11 811	20 401	793	1 704	1 560	13 014	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 39-43-40-44									
Trave 39-43	X	2 463	7 303	10 037	37 521	1 793	4 853	2 463	6 917	9 357	37 521	9 513	4 129	
	Y	1 084	3 711	7 828	36 464	17 280	3 599	1 084	3 087	2 307	36 464	5 557	2 816	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 43-40	X	46	1 707	776	4 719	9 478	13 794	46	1 706	1 538	4 719	9 144	13 756	
	Y	20	766	2 973	27 158	5 459	6 295	20	753	1 520	27 158	6 379	5 966	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 40-44	X	2 904	9 057	17 685	15 077	15 935	6 205	2 904	8 946	15 644	15 077	6 484	5 982	
	Y	16 143	50 890	4 258	19 087	2 861	35 581	16 143	49 201	10 510	19 087	16 697	32 176	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 45-41-46-42									
Trave 45-41	X	3 056	8 305	15 480	15 184	6 406	5 576	3 056	8 416	17 602	15 184	16 096	5 802	
	Y	14 824	39 775	9 644	16 010	15 629	26 026	14 824	41 322	3 170	16 010	3 380	29 155	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 41-46	X	120	2 421	2 110	2 722	9 211	12 076	120	2 425	1 709	2 722	9 780	12 142	
	Y	61	1 245	797	22 321	5 940	6 375	61	1 214	2 847	22 321	4 482	5 917	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 46-42	X	2 253	5 818	8 892	41 781	9 818	3 621	2 253	6 177	10 645	41 781	1 271	4 328	
	Y	1 812	5 795	2 433	29 399	4 565	5 186	1 812	3 931	6 983	29 399	14 814	1 802	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 7-12									
Trave 7-12	X	5 940	13 731	920	12 423	3 576	12 542	5 940	12 967	1 273	12 423	2 728	10 580	
	Y	11 327	25 823	30 440	47 066	22 076	22 988	11 327	25 091	41 210	47 066	29 212	21 108	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 8-19									
Trave 8-19	X	5 907	13 666	1 078	11 118	3 415	12 497	5 907	12 888	1 685	11 118	3 016	10 500	
	Y	10 936	24 938	29 598	39 001	21 248	22 210	10 936	24 219	38 580	39 001	27 310	20 363	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 9-22-24									
Trave 9-22	X	2 587	339	8 840	31 220	18 834	2 513	2 587	6 105	1 947	31 220	557	5 390	
	Y	2 593	3 298	29 153	34 698	4 061	1 942	2 593	2 483	36 678	34 698	24 757	942	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 22-24	X	3 323	6 600	1 722	28 776	1 547	5 648	3 323	1 931	8 722	28 776	18 078	1 074	
	Y	2 742	3 068	33 796	16 472	22 852	1 237	2 742	3 972	23 487	16 472	2 244	2 538	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 21-23-36-42									
Trave 21-23	X	1 669	1 236	8 864	30 441	20 010	2 869	1 669	4 955	1 100	30 441	2 418	4 724	
	Y	1 734	2 608	26 385	35 170	2 587	1 792	1 734	1 258	32 133	35 170	21 033	137	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 23-36	X	4 614	7 857	3 918	3 878	895	5 960	4 614	3 989	12 295	3 878	14 736	392	
	Y	1 404	1 851	32 713	12 882	20 796	1 037	1 404	1 753	24 793	12 882	12 686	895	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 36-42	X	1 224	3 431	14 466	9 922	16 452	2 785	1 224	1 133	4 245	9 922	9 486	1 637	
	Y	578	33	24 338	22 725	16 194	228	578	1 058	25 422	22 725	9 394	770	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 25-39									
Trave 25-39	X	180	1 404	4 138	4 496	2 092	1 439	180	1 741	3 527	4 496	8 610	1 608	
	Y	465	303	32 495	2 506	14 919	497	465	1 174	28 506	2 506	9 432	932	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 27-37-44									
Trave 27-37	X	1 612	4 505	2 193	13 166	1 233	3 929	1 612	1 035	2 948	13 166	3 888	1 158	
	Y	382	589	51 237	102 407	21 438	244	382	714	26 205	102 407	14 120	422	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 37-44	X	9 852	31 275	2 168	2 014	496	28 555	9 852	30 658	4 878	2 014	6 735	26 908	
	Y	2 922	9 165	30 790	11 571	32 914	8 176	2 922	9 200	26 120	11 571	16 481	8 271	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Fondazione					Travata: Trave 34-38-45									
Trave 34-38	X	1 526	4 356	2 092	11 810	923	3 850	1 526	904	2 765	11 810	3 683	1 232	
	Y	350	530	49 133	99 120	20 388	208	350	666	24 751	99 120	13 076	404	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 38-45	X	9 776	31 039	2 032	1 603	447	28 351	9 776	30 416	4 707	1 603	6 669	26 686	
	Y	2 900	9 100	30 000	7 985	31 729	8 121	2 900	9 133	24 143	7 985	15 422	8 208	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	

LEGENDA:

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Dir Direzione del sisma.

Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

Inz./Fin.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	Di r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Piano Terra														
Travata: Trave 1-7														
Trave 1-7	X	+	88	5 659	1 615	-5 754	508	-2 062	88	-5 531	-1 142	-5 754	508	-2 062
	X	-	-88	-5 659	-1 615	5 754	-508	2 062	-88	5 531	1 142	5 754	-508	2 062
	Y	+	91	5 899	1 684	-5 998	530	-2 149	91	-5 765	-1 191	-5 998	530	-2 149
	Y	-	-91	-5 899	-1 684	5 998	-530	2 149	-91	5 765	1 191	5 998	-530	2 149
Piano Terra														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6														
Trave 1-2	X	+	-108	9 519	-1 286	-360	-840	-6 135	-108	-8 285	1 153	-360	-840	-6 135
	X	-	108	-9 519	1 286	360	840	6 135	108	8 285	-1 153	360	840	6 135
	Y	+	-113	9 923	-1 341	-375	-876	-6 395	-113	-8 636	1 201	-375	-876	-6 395
	Y	-	113	-9 923	1 341	375	876	6 395	113	8 636	-1 201	375	876	6 395
Trave 2-3	X	+	280	7 139	-1 099	41	-723	-4 808	280	-7 535	1 106	41	-723	-4 808
	X	-	-280	-7 139	1 099	-41	723	4 808	-280	7 535	-1 106	-41	723	4 808
	Y	+	292	7 442	-1 146	42	-753	-5 012	292	-7 854	1 153	42	-753	-5 012
	Y	-	-292	-7 442	1 146	-42	753	5 012	-292	7 854	-1 153	-42	753	5 012
Trave 3-4	X	+	276	7 968	-1 097	2	-719	-5 222	276	-7 970	1 099	2	-719	-5 222
	X	-	-276	-7 968	1 097	-2	719	5 222	-276	7 970	-1 099	-2	719	5 222
	Y	+	287	8 306	-1 143	2	-750	-5 443	287	-8 308	1 146	2	-750	-5 443
	Y	-	-287	-8 306	1 143	-2	750	5 443	-287	8 308	-1 146	-2	750	5 443
Trave 4-5	X	+	260	7 533	-1 097	-85	-714	-4 807	260	-7 137	1 081	-85	-714	-4 807
	X	-	-260	-7 533	1 097	85	714	4 807	-260	7 137	-1 081	85	714	4 807
	Y	+	271	7 853	-1 143	-89	-744	-5 010	271	-7 439	1 127	-89	-744	-5 010
	Y	-	-271	-7 853	1 143	89	744	5 010	-271	7 439	-1 127	89	744	5 010
Trave 5-6	X	+	-196	8 286	-1 121	-126	-772	-6 145	-196	-9 545	1 120	-126	-772	-6 145
	X	-	196	-8 286	1 121	126	772	6 145	196	9 545	-1 120	126	772	6 145
	Y	+	-205	8 637	-1 169	-131	-805	-6 405	-205	-9 950	1 168	-131	-805	-6 405
	Y	-	205	-8 637	1 169	131	805	6 405	205	9 950	-1 168	131	805	6 405
Piano Terra														
Travata: Trave 6-8														
Trave 6-8	X	+	61	5 665	-1 969	5 176	-606	-2 059	61	-5 506	1 321	5 176	-606	-2 059
	X	-	-61	-5 665	1 969	-5 176	606	2 059	-61	5 506	-1 321	-5 176	606	2 059
	Y	+	64	5 905	-2 053	5 396	-632	-2 146	64	-5 740	1 377	5 396	-632	-2 146
	Y	-	-64	-5 905	2 053	-5 396	632	2 146	-64	5 740	-1 377	-5 396	632	2 146
Piano Terra														
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21														
Trave 9-10	X	+	-560	8 209	-1 099	-245	-666	-4 913	-560	-7 267	999	-245	-666	-4 913
	X	-	560	-8 209	1 099	245	666	4 913	560	7 267	-999	245	666	4 913
	Y	+	-584	8 557	-1 145	-256	-694	-5 121	-584	-7 575	1 042	-256	-694	-5 121
	Y	-	584	-8 557	1 145	256	694	5 121	584	7 575	-1 042	256	694	5 121
Trave 10-11	X	+	98	7 534	-744	144	-478	-5 111	98	-8 565	762	144	-478	-5 111
	X	-	-98	-7 534	744	-144	478	5 111	-98	8 565	-762	-144	478	5 111
	Y	+	102	7 853	-775	150	-498	-5 327	102	-8 928	794	150	-498	-5 327
	Y	-	-102	-7 853	775	-150	498	5 327	-102	8 928	-794	-150	498	5 327
Trave 11-12	X	+	757	6 318	-916	88	-551	-3 007	757	-3 680	915	88	-551	-3 007
	X	-	-757	-6 318	916	-88	551	3 007	-757	3 680	-915	-88	551	3 007
	Y	+	789	6 586	-955	92	-574	-3 134	789	-3 835	954	92	-574	-3 134
	Y	-	-789	-6 586	955	-92	574	3 134	-789	3 835	-954	-92	574	3 134
Trave 12-13	X	+	-195	3 338	-1 067	536	-660	-2 429	-195	-5 760	1 403	536	-660	-2 429
	X	-	195	-3 338	1 067	-536	660	2 429	195	5 760	-1 403	-536	660	2 429
	Y	+	-203	3 480	-1 112	559	-687	-2 532	-203	-6 004	1 463	559	-687	-2 532
	Y	-	203	-3 480	1 112	-559	687	2 532	203	6 004	-1 463	-559	687	2 532
Trave 13-14	X	+	1	8 499	-1 219	-910	-753	-5 601	1	-7 755	965	-910	-753	-5 601
	X	-	-1	-8 499	1 219	910	753	5 601	-1	7 755	-965	910	753	5 601
	Y	+	1	8 859	-1 271	-949	-784	-5 838	1	-8 083	1 005	-949	-784	-5 838
	Y	-	-1	-8 859	1 271	949	784	5 838	-1	8 083	-1 005	949	784	5 838
Trave 14-15	X	+	202	6 979	-806	69	-552	-4 815	202	-7 235	825	69	-552	-4 815
	X	-	-202	-6 979	806	-69	552	4 815	-202	7 235	-825	-69	552	4 815
	Y	+	211	7 275	-840	71	-576	-5 019	211	-7 541	860	71	-576	-5 019
	Y	-	-211	-7 275	840	-71	576	5 019	-211	7 541	-860	-71	576	5 019
Trave 15-16	X	+	193	7 529	-816	-2	-553	-5 101	193	-7 529	816	-2	-553	-5 101
	X	-	-193	-7 529	816	2	553	5 101	-193	7 529	-816	2	553	5 101
	Y	+	201	7 848	-851	-2	-577	-5 317	201	-7 848	851	-2	-577	-5 317
	Y	-	-201	-7 848	851	2	577	5 317	-201	7 848	-851	2	577	5 317
Trave 16-17	X	+	198	7 236	-825	-70	-553	-4 817	198	-6 984	806	-70	-553	-4 817
	X	-	-198	-7 236	825	70	553	4 817	-198	6 984	-806	70	553	4 817
	Y	+	206	7 542	-860	-73	-576	-5 021	206	-7 279	840	-73	-576	-5 021
	Y	-	-206	-7 542	860	73	576	5 021	-206	7 279	-840	73	576	5 021
Trave 17-18	X	+	-19	7 750	-969	948	-759	-5 595	-19	-8 487	1 234	948	-759	-5 595
	X	-	19	-7 750	969	-948	759	5 595	19	8 487	-1 234	-948	759	5 595
	Y	+	-20	8 079	-1 010	988	-791	-5 832	-20	-8 847	1 287	988	-791	-5 832
	Y	-	20	-8 079	1 010	-988	791	5 832	20	8 847	-1 287	-988	791	5 832

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

IdTr	Dire	Estr. Inz.						Estr. Fin.							
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃		
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]		
Trave 18-19	X +	-307	5 772	-1 364	-573	-632	-2 445	-307	-3 396	1 007	-573	-632	-2 445		
	X -	307	-5 772	1 364	573	632	2 445	307	3 396	-1 007	573	632	2 445		
	Y +	-320	6 016	-1 421	-597	-659	-2 548	-320	-3 540	1 050	-597	-659	-2 548		
	Y -	320	-6 016	1 421	597	659	2 548	320	3 540	-1 050	597	659	2 548		
Trave 19-20	X +	712	3 319	-891	-257	-487	-2 503	712	-5 611	848	-257	-487	-2 503		
	X -	-712	-3 319	891	257	487	2 503	-712	5 611	-848	257	487	2 503		
	Y +	742	3 459	-929	-267	-508	-2 609	742	-5 849	883	-267	-508	-2 609		
	Y -	-742	-3 459	929	267	508	2 609	-742	5 849	-883	267	508	2 609		
Trave 20-21	X +	-592	9 211	-959	362	-709	-6 138	-592	-8 591	1 096	362	-709	-6 138		
	X -	592	-9 211	959	-362	709	6 138	592	8 591	-1 096	-362	709	6 138		
	Y +	-617	9 601	-999	377	-739	-6 399	-617	-8 955	1 142	377	-739	-6 399		
	Y -	617	-9 601	999	-377	739	6 399	617	8 955	-1 142	-377	739	6 399		
Piano Terra		Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36													
Trave 24-25	X +	35	7 080	1 164	-60	734	-3 924	35	-5 281	-1 148	-60	734	-3 924		
	X -	-35	-7 080	-1 164	60	-734	3 924	-35	5 281	1 148	60	-734	3 924		
	Y +	37	7 380	1 213	-62	765	-4 090	37	-5 505	-1 197	-62	765	-4 090		
	Y -	-37	-7 380	-1 213	62	-765	4 090	-37	5 505	1 197	62	-765	4 090		
Trave 25-26	X +	-410	5 770	827	593	400	-4 214	-410	-7 504	-433	593	400	-4 214		
	X -	410	-5 770	-827	-593	-400	4 214	410	7 504	433	-593	-400	4 214		
	Y +	-428	6 014	862	618	417	-4 392	-428	-7 822	-452	618	417	-4 392		
	Y -	428	-6 014	-862	-618	-417	4 392	428	7 822	452	-618	-417	4 392		
Trave 26-27	X +	568	7 478	1 643	-2 876	1 657	-4 174	568	-5 150	-3 371	-2 876	1 657	-4 174		
	X -	-568	-7 478	-1 643	2 876	-1 657	4 174	-568	5 150	3 371	2 876	-1 657	4 174		
	Y +	593	7 795	1 712	-2 998	1 727	-4 351	593	-5 368	-3 514	-2 998	1 727	-4 351		
	Y -	-593	-7 795	-1 712	2 998	-1 727	4 351	-593	5 368	3 514	2 998	-1 727	4 351		
Trave 27-28	X +	-85	2 635	1 845	-1 988	823	-1 651	-85	-3 628	-1 280	-1 988	823	-1 651		
	X -	85	-2 635	-1 845	1 988	-823	1 651	85	3 628	1 280	1 988	-823	1 651		
	Y +	-89	2 747	1 923	-2 072	858	-1 721	-89	-3 782	-1 334	-2 072	858	-1 721		
	Y -	89	-2 747	-1 923	2 072	-858	1 721	89	3 782	1 334	2 072	-858	1 721		
Trave 28-29	X +	88	6 741	882	37	591	-4 719	88	-7 189	-864	37	591	-4 719		
	X -	-88	-6 741	-882	-37	-591	4 719	-88	7 189	864	-37	-591	4 719		
	Y +	92	7 026	920	39	616	-4 919	92	-7 493	-900	39	616	-4 919		
	Y -	-92	-7 026	-920	-39	-616	4 919	-92	7 493	900	-39	-616	4 919		
Trave 29-30	X +	173	7 580	822	-50	560	-5 092	173	-7 450	-832	-50	560	-5 092		
	X -	-173	-7 580	-822	50	-560	5 092	-173	7 450	832	50	-560	5 092		
	Y +	181	7 902	857	-52	584	-5 307	181	-7 766	-867	-52	584	-5 307		
	Y -	-181	-7 902	-857	52	-584	5 307	-181	7 766	867	52	-584	5 307		
Trave 30-31	X +	208	7 308	829	7	562	-4 951	208	-7 307	-829	7	562	-4 951		
	X -	-208	-7 308	-829	-7	-562	4 951	-208	7 307	829	-7	-562	4 951		
	Y +	217	7 617	864	7	585	-5 161	217	-7 617	-864	7	585	-5 161		
	Y -	-217	-7 617	-864	-7	-585	5 161	-217	7 617	864	-7	-585	5 161		
Trave 31-32	X +	159	7 450	832	72	559	-5 093	159	-7 585	-819	72	559	-5 093		
	X -	-159	-7 450	-832	-72	-559	5 093	-159	7 585	819	-72	-559	5 093		
	Y +	166	7 766	867	75	583	-5 309	166	-7 906	-854	75	583	-5 309		
	Y -	-166	-7 766	-867	-75	-583	5 309	-166	7 906	854	-75	-583	5 309		
Trave 32-33	X +	23	7 184	891	-202	627	-4 715	23	-6 734	-960	-202	627	-4 715		
	X -	-23	-7 184	-891	202	-627	4 715	-23	6 734	960	202	-627	4 715		
	Y +	24	7 488	929	-210	653	-4 914	24	-7 019	-1 000	-210	653	-4 914		
	Y -	-24	-7 488	-929	210	-653	4 914	-24	7 019	1 000	210	-653	4 914		
Trave 33-34	X +	-114	3 661	1 358	-1 904	857	-1 674	-114	-2 700	-1 900	-1 904	857	-1 674		
	X -	114	-3 661	-1 358	1 904	-857	1 674	114	2 700	1 900	1 904	-857	1 674		
	Y +	-119	3 816	1 415	-1 984	894	-1 745	-119	-2 814	-1 981	-1 984	894	-1 745		
	Y -	119	-3 816	-1 415	1 984	-894	1 745	119	2 814	1 981	1 984	-894	1 745		
Trave 34-35	X +	589	4 845	3 345	-2 872	1 521	-3 614	589	-6 964	-1 625	2 872	1 521	-3 614		
	X -	-589	-4 845	-3 345	2 872	-1 521	3 614	-589	6 964	1 625	-2 872	-1 521	3 614		
	Y +	613	5 050	3 487	-2 994	1 586	-3 767	613	-7 259	-1 694	2 994	1 586	-3 767		
	Y -	-613	-5 050	-3 487	2 994	-1 586	3 767	-613	7 259	1 694	-2 994	-1 586	3 767		
Trave 35-36	X +	-754	8 006	543	-1 183	636	-4 823	-754	-5 981	-1 300	-1 183	636	-4 823		
	X -	754	-8 006	-543	1 183	-636	4 823	754	5 981	1 300	1 183	-636	4 823		
	Y +	-786	8 345	566	-1 234	663	-5 027	-786	-6 235	-1 355	-1 234	663	-5 027		
	Y -	786	-8 345	-566	1 234	-663	5 027	786	6 235	1 355	1 234	-663	5 027		
Piano Terra		Travata: Trave 28-37													
Trave 28-37	X +	114	4 357	562	-2 996	-94	-1 351	114	-3 683	1 122	-2 996	-94	-1 351		
	X -	-114	-4 357	-562	2 996	94	1 351	-114	3 683	-1 122	2 996	94	1 351		
	Y +	119	4 541	585	-3 123	-98	-1 408	119	-3 839	1 170	-3 123	-98	-1 408		
	Y -	-119	-4 541	-585	3 123	98	1 408	-119	3 839	-1 170	3 123	98	1 408		
Piano Terra		Travata: Trave 33-38													
Trave 33-38	X +	95	4 348	-872	2 824	20	-1 346	95	-3 667	-988	2 824	20	-1 346		
	X -	-95	-4 348	872	-2 824	-20	1 346	-95	3 667	988	-2 824	-20	1 346		
	Y +	99	4 533	-909	2 944	20	-1 403	99	-3 823	-1 030	2 944	20	-1 403		
	Y -	-99	-4 533	909	-2 944	-20	1 403	-99	3 823	1 030	-2 944	-20	1 403		
Piano Terra		Travata: Trave 39-40-1a													
Trave 39-40	X +	-487	10 064	1 911	-386	1 055	-4 777	-487	-7 840	-2 043	-386	1 055	-4 777		
	X -	487	-10 064	-1 911	386	-1 055	4 777	487	7 840	2 043	386	-1 055	4 777		
	Y +	-507	10 490	1 992	-403	1 100	-4 980	-507	-8 172	-2 129	-403	1 100	-4 980		
	Y -	507	-10 490	-1 992	403	-1 100	4 980	507	8 172	2 129	403	-1 100	4 980		
Trave 40-1a	X +	661	7 655	-149	973	-198	-5 620	661	-7 956	400	973	-198	-5 620		
	X -	-661	-7 655	149	-973	198	5 620	-661	7 956	-400	-973	198	5 620		
	Y +	689	7 980	-156	1 014	-206	-5 858	689	-8 293	417	1 014	-206	-5 858		
	Y -	-689	-7 980	156	-1 014	206	5 858	-689	8 293	-417	-1 014	206	5 858		

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

IdTr	D i r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	-	-689	-7 980	156	-1 014	206	5 858	-689	8 293	-417	-1 014	206	5 858
Piano Terra			Travata: Trave 2a-41-42											
Trave 2a-41	X	+	797	7 990	-432	-692	-248	-5 658	797	-7 667	255	-692	-248	-5 658
	X	-	-797	-7 990	432	692	248	5 658	-797	7 667	-255	692	248	5 658
	Y	+	831	8 329	-450	-721	-259	-5 898	831	-7 992	266	-721	-259	-5 898
	Y	-	-831	-8 329	450	721	259	5 898	-831	7 992	-266	721	259	5 898
Trave 41-42	X	+	-531	7 825	2 133	596	1 088	-4 781	-531	-10 106	-1 948	596	1 088	-4 781
	X	-	531	-7 825	-2 133	-596	-1 088	4 781	531	10 106	1 948	-596	-1 088	4 781
	Y	+	-554	8 157	2 223	621	1 134	-4 984	-554	-10 534	-2 031	621	1 134	-4 984
	Y	-	554	-8 157	-2 223	-621	-1 134	4 984	554	10 534	2 031	-621	-1 134	4 984
Piano Terra			Travata: Trave 7-12											
Trave 7-12	X	+	-240	8 868	2 226	-15 061	1 431	-6 053	-240	-5 283	-1 119	-15 061	1 431	-6 053
	X	-	240	-8 868	-2 226	15 061	-1 431	6 053	240	5 283	1 119	15 061	-1 431	6 053
	Y	+	-250	9 243	2 320	-15 700	1 491	-6 310	-250	-5 507	-1 166	-15 700	1 491	-6 310
	Y	-	250	-9 243	-2 320	15 700	-1 491	6 310	250	5 507	1 166	15 700	-1 491	6 310
Piano Terra			Travata: Trave 8-19											
Trave 8-19	X	+	-282	8 865	-2 598	15 423	-1 698	-6 107	-282	-5 410	1 371	15 423	-1 698	-6 107
	X	-	282	-8 865	2 598	-15 423	1 698	6 107	282	5 410	-1 371	-15 423	1 698	6 107
	Y	+	-294	9 241	-2 708	16 076	-1 770	-6 365	-294	-5 639	1 429	16 076	-1 770	-6 365
	Y	-	294	-9 241	2 708	-16 076	1 770	6 365	294	5 639	-1 429	-16 076	1 770	6 365
Piano Terra			Travata: Trave 9-22-24											
Trave 9-22	X	+	64	6 352	3 773	-8 722	1 293	-2 676	64	-6 892	-2 627	-8 722	1 293	-2 676
	X	-	-64	-6 352	-3 773	8 722	-1 293	2 676	-64	6 892	2 627	8 722	-1 293	2 676
	Y	+	67	6 621	3 933	-9 092	1 348	-2 789	67	-7 184	-2 738	-9 092	1 348	-2 789
	Y	-	-67	-6 621	-3 933	9 092	-1 348	2 789	-67	7 184	2 738	9 092	-1 348	2 789
Trave 22-24	X	+	-18	8 118	2 704	10 835	-1 544	-3 705	-18	-7 416	-3 769	10 835	-1 544	-3 705
	X	-	18	-8 118	-2 704	-10 835	1 544	3 705	18	7 416	3 769	-10 835	1 544	3 705
	Y	+	-19	8 462	2 819	11 294	-1 609	-3 862	-19	-7 731	-3 929	11 294	-1 609	-3 862
	Y	-	19	-8 462	-2 819	-11 294	1 609	3 862	19	7 731	3 929	-11 294	1 609	3 862
Piano Terra			Travata: Trave 12-27											
Trave 12-27	X	+	111	947	484	-5 313	129	-243	111	-1 374	-751	-5 313	129	-243
	X	-	-111	-947	-484	5 313	-129	243	-111	1 374	751	5 313	-129	243
	Y	+	116	988	505	-5 538	135	-254	116	-1 432	-783	-5 538	135	-254
	Y	-	-116	-988	-505	5 538	-135	254	-116	1 432	783	5 538	-135	254
Piano Terra			Travata: Trave 19-34											
Trave 19-34	X	+	112	1 076	-586	5 774	-154	-270	112	-1 502	881	5 774	-154	-270
	X	-	-112	-1 076	586	-5 774	154	270	-112	1 502	-881	-5 774	154	270
	Y	+	117	1 121	-611	6 019	-160	-282	117	-1 566	919	6 019	-160	-282
	Y	-	-117	-1 121	611	-6 019	160	282	-117	1 566	-919	-6 019	160	282
Piano Terra			Travata: Trave 21-23-36-42											
Trave 21-23	X	+	47	5 975	-3 451	7 817	-1 274	-2 688	47	-7 330	2 857	7 817	-1 274	-2 688
	X	-	-47	-5 975	3 451	-7 817	1 274	2 688	-47	7 330	-2 857	-7 817	1 274	2 688
	Y	+	49	6 228	-3 597	8 148	-1 328	-2 802	49	-7 641	2 978	8 148	-1 328	-2 802
	Y	-	-49	-6 228	3 597	-8 148	1 328	2 802	-49	7 641	-2 978	-8 148	1 328	2 802
Trave 23-36	X	+	12	7 628	-2 618	-5 246	-1 203	-3 014	12	-5 012	2 426	-5 246	-1 203	-3 014
	X	-	-12	-7 628	2 618	5 246	1 203	3 014	-12	5 012	-2 426	5 246	1 203	3 014
	Y	+	13	7 951	-2 729	-5 468	-1 254	-3 142	13	-5 224	2 529	-5 468	-1 254	-3 142
	Y	-	-13	-7 951	2 729	5 468	1 254	3 142	-13	5 224	-2 529	5 468	1 254	3 142
Trave 36-42	X	+	31	3 985	-2 245	4 138	-788	-1 499	31	-5 601	2 796	4 138	-788	-1 499
	X	-	-31	-3 985	2 245	-4 138	788	1 499	-31	5 601	-2 796	-4 138	788	1 499
	Y	+	33	4 154	-2 340	4 313	-822	-1 563	33	-5 838	2 915	4 313	-822	-1 563
	Y	-	-33	-4 154	2 340	-4 313	822	1 563	-33	5 838	-2 915	-4 313	822	1 563
Piano Terra			Travata: Trave 25-39											
Trave 25-39	X	+	44	4 139	3 143	-1 389	935	-1 530	44	-5 645	-2 834	-1 389	935	-1 530
	X	-	-44	-4 139	-3 143	1 389	-935	1 530	-44	5 645	2 834	1 389	-935	1 530
	Y	+	46	4 314	3 276	-1 448	974	-1 595	46	-5 885	-2 954	-1 448	974	-1 595
	Y	-	-46	-4 314	-3 276	1 448	-974	1 595	-46	5 885	2 954	1 448	-974	1 595
Piano Terra			Travata: Trave 27-37-1a											
Trave 27-37	X	+	315	2 920	2 645	-7 822	1 161	-1 533	315	-3 516	-2 229	-7 822	1 161	-1 533
	X	-	-315	-2 920	-2 645	7 822	-1 161	1 533	-315	3 516	2 229	7 822	-1 161	1 533
	Y	+	329	3 044	2 757	-8 153	1 210	-1 598	329	-3 665	-2 324	-8 153	1 210	-1 598
	Y	-	-329	-3 044	-2 757	8 153	-1 210	1 598	-329	3 665	2 324	8 153	-1 210	1 598
Trave 37-1a	X	+	-781	8 581	-408	-4 617	198	-8 848	-781	-9 510	-812	-4 617	198	-8 848
	X	-	781	-8 581	408	4 617	-198	8 848	781	9 510	812	4 617	-198	8 848
	Y	+	-814	8 944	-425	-4 813	206	-9 223	-814	-9 913	-846	-4 813	206	-9 223
	Y	-	814	-8 944	425	4 813	-206	9 223	814	9 913	846	4 813	-206	9 223
Piano Terra			Travata: Trave 34-38-2a											
Trave 34-38	X	+	334	3 017	-3 022	8 276	-1 326	-1 565	334	-3 555	2 544	8 276	-1 326	-1 565
	X	-	-334	-3 017	3 022	-8 276	1 326	1 565	-334	3 555	-2 544	-8 276	1 326	1 565
	Y	+	348	3 145	-3 150	8 627	-1 382	-1 632	348	-3 706	2 652	8 627	-1 382	-1 632
	Y	-	-348	-3 145	3 150	-8 627	1 382	1 632	-348	3 706	-2 652	-8 627	1 382	1 632
Trave 38-2a	X	+	-785	8 533	398	4 935	-248	-8 808	-785	-9 476	905	4 935	-248	-8 808
	X	-	785	-8 533	-398	-4 935	248	8 808	785	9 476	-905	-4 935	248	8 808
	Y	+	-819	8 895	415	5 144	-259	-9 181	-819	-9 877	944	5 144	-259	-9 181
	Y	-	819	-8 895	-415	-5 144	259	9 181	819	9 877	-944	-5 144	259	9 181
Fondazione			Travata: Trave 1-7											
Trave 1-7	X	+	87	46	1 372	-57	850	6	87	-136	-2 095	-57	1 756	-95
	X	-	-87	-46	-1 372	57	-850	-6	-87	136	2 095	57	-1 756	95
	Y	+	91	48	1 430	-59	887	6	91	-142	-2 183	-59	1 831	-99

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	D i r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	-	-91	-48	-1 430	59	-887	-6	-91	142	2 183	59	-1 831	99
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave 1-2	X	+	40	96	-807	-80	-518	-100	40	-49	849	-80	-635	-3
	X	-	-40	-96	807	80	518	100	-40	49	-849	80	635	3
	Y	+	42	100	-841	-84	-540	-104	42	-51	885	-84	-662	-3
	Y	-	-42	-100	841	84	540	104	-42	51	-885	84	662	3
Trave 2-3	X	+	318	558	-1 026	-107	-753	-389	318	-542	968	-107	-676	-358
	X	-	-318	-558	1 026	107	753	389	-318	542	-968	107	676	358
	Y	+	331	581	-1 069	-111	-785	-405	331	-565	1 009	-111	-704	-373
	Y	-	-331	-581	1 069	111	785	405	-331	565	-1 009	111	704	373
Trave 3-4	X	+	386	641	-943	-8	-679	-398	386	-697	928	-8	-652	-509
	X	-	-386	-641	943	8	679	398	-386	697	-928	8	652	509
	Y	+	403	668	-983	-8	-708	-415	403	-726	967	-8	-680	-531
	Y	-	-403	-668	983	8	708	415	-403	726	-967	8	680	531
Trave 4-5	X	+	257	384	-927	-159	-658	-182	257	-505	891	-159	-643	-421
	X	-	-257	-384	927	159	658	182	-257	505	-891	159	643	421
	Y	+	268	400	-966	-166	-686	-189	268	-527	929	-166	-670	-439
	Y	-	-268	-400	966	166	686	189	-268	527	-929	166	670	439
Trave 5-6	X	+	-108	-258	-867	-768	-584	268	-108	133	774	-768	-670	10
	X	-	108	258	867	768	584	-268	108	-133	-774	768	670	-10
	Y	+	-112	-269	-904	-801	-609	279	-112	139	807	-801	-699	10
	Y	-	112	269	904	801	609	-279	112	-139	-807	801	699	-10
Fondazione			Travata: Trave 6-8											
Trave 6-8	X	+	-13	-129	-1 656	-821	-836	137	-13	-102	2 423	-821	-2 076	-123
	X	-	13	129	1 656	821	836	-137	13	102	-2 423	821	2 076	123
	Y	+	-14	-134	-1 726	-855	-872	142	-14	-106	2 526	-855	-2 164	-128
	Y	-	14	134	1 726	855	872	-142	14	106	-2 526	855	2 164	128
Fondazione			Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21											
Trave 9-10	X	+	-708	-1 029	-1 447	448	-1 629	481	-708	1 347	844	448	-304	1 088
	X	-	708	1 029	1 447	-448	1 629	-481	708	-1 347	-844	-448	304	-1 088
	Y	+	-738	-1 073	-1 509	467	-1 698	502	-738	1 404	880	467	-317	1 134
	Y	-	738	1 073	1 509	-467	1 698	-502	738	-1 404	-880	-467	317	-1 134
Trave 10-11	X	+	207	534	-614	194	-492	-586	207	-160	634	194	-465	127
	X	-	-207	-534	614	-194	492	586	-207	160	-634	-194	465	-127
	Y	+	216	557	-640	202	-513	-611	216	-167	661	202	-485	133
	Y	-	-216	-557	640	-202	513	611	-216	167	-661	-202	485	-133
Trave 11-12	X	+	860	1 509	-906	377	-392	-1 116	860	-1 232	1 645	377	-1 633	-615
	X	-	-860	-1 509	906	-377	392	1 116	-860	1 232	-1 645	-377	1 633	615
	Y	+	897	1 573	-944	393	-409	-1 163	897	-1 284	1 715	393	-1 702	-641
	Y	-	-897	-1 573	944	-393	409	1 163	-897	1 284	-1 715	-393	1 702	641
Trave 12-13	X	+	-200	-162	274	1 094	749	-32	-200	406	873	1 094	-815	360
	X	-	200	162	-274	-1 094	-749	32	200	-406	-873	-1 094	815	-360
	Y	+	-208	-169	285	1 140	781	-34	-208	423	910	1 140	-850	375
	Y	-	208	169	-285	-1 140	-781	34	208	-423	-910	-1 140	850	-375
Trave 13-14	X	+	396	787	-1 057	-1 287	-722	-651	396	-651	745	-1 287	-539	-369
	X	-	-396	-787	1 057	1 287	722	651	-396	651	-745	1 287	539	369
	Y	+	413	821	-1 102	-1 342	-753	-678	413	-679	776	-1 342	-562	-385
	Y	-	-413	-821	1 102	1 342	753	678	-413	679	-776	1 342	562	385
Trave 14-15	X	+	539	991	-915	-231	-739	-729	539	-936	776	-231	-536	-617
	X	-	-539	-991	915	231	739	729	-539	936	-776	231	536	617
	Y	+	562	1 033	-954	-241	-771	-760	562	-976	809	-241	-558	-644
	Y	-	-562	-1 033	954	241	771	760	-562	976	-809	241	558	644
Trave 15-16	X	+	573	1 001	-718	1	-535	-667	573	-1 048	719	1	-536	-764
	X	-	-573	-1 001	718	-1	535	667	-573	1 048	-719	-1	536	764
	Y	+	598	1 043	-748	1	-558	-696	598	-1 093	749	1	-559	-797
	Y	-	-598	-1 043	748	-1	558	696	-598	1 093	-749	-1	559	797
Trave 16-17	X	+	498	817	-778	247	-537	-473	498	-964	922	247	-745	-771
	X	-	-498	-817	778	-247	537	473	-498	964	-922	-247	745	771
	Y	+	519	852	-811	257	-560	-493	519	-1 005	961	257	-777	-804
	Y	-	-519	-852	811	-257	560	493	-519	1 005	-961	-257	777	804
Trave 17-18	X	+	304	445	-738	1 312	-538	-171	304	-658	1 046	1 312	-703	-611
	X	-	-304	-445	738	-1 312	538	171	-304	658	-1 046	-1 312	703	611
	Y	+	316	464	-769	1 368	-561	-178	316	-686	1 090	1 368	-733	-637
	Y	-	-316	-464	769	-1 368	561	178	-316	686	-1 090	-1 368	733	637
Trave 18-19	X	+	-423	-761	-821	-1 281	-830	602	-423	446	-535	-1 281	1 027	95
	X	-	423	761	821	1 281	830	-602	423	-446	535	1 281	-1 027	-95
	Y	+	-441	-793	-855	-1 336	-865	627	-441	465	-557	-1 336	1 070	99
	Y	-	441	793	855	1 336	865	-627	441	-465	557	1 336	-1 070	-99
Trave 19-20	X	+	523	629	-1 779	-648	-1 757	-213	523	-929	942	-648	-512	-719
	X	-	-523	-629	1 779	648	1 757	213	-523	929	-942	648	512	719
	Y	+	545	656	-1 854	-675	-1 831	-222	545	-969	982	-675	-534	-749
	Y	-	-545	-656	1 854	675	1 831	222	-545	969	-982	675	534	749
Trave 20-21	X	+	-442	-913	-749	-70	-291	796	-442	695	1 302	-70	-1 477	345
	X	-	442	913	749	70	291	-796	442	-695	-1 302	70	1 477	-345
	Y	+	-461	-951	-780	-73	-303	830	-461	725	1 357	-73	-1 540	360
	Y	-	461	951	780	73	303	-830	461	-725	-1 357	73	1 540	-360
Fondazione			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36											
Trave 24-25	X	+	-12	76	1 664	-900	1 652	-171	-12	116	-1 614	-900	1 244	197
	X	-	12	-76	-1 664	900	-1 652	171	12	-116	1 614	900	-1 244	-197

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

IdTr	D i r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	+	-12	80	1 734	-938	1 722	-178	-12	121	-1 682	-938	1 297	205
	Y	-	12	-80	-1 734	938	-1 722	178	12	-121	1 682	938	-1 297	-205
Trave 25-26	X	+	-325	-431	97	-1 096	-398	141	-325	661	-1 199	-1 096	1 363	580
	X	-	325	431	-97	1 096	398	-141	325	-661	1 199	1 096	-1 363	-580
	Y	+	-339	-449	101	-1 142	-415	147	-339	689	-1 249	-1 142	1 421	605
	Y	-	339	449	-101	1 142	415	-147	339	-689	1 249	1 142	-1 421	-605
Trave 26-27	X	+	608	1 153	783	-3 061	106	-910	608	-967	-2 285	-3 061	2 047	-540
	X	-	-608	-1 153	-783	3 061	-106	910	-608	967	2 285	3 061	-2 047	540
	Y	+	633	1 202	816	-3 191	111	-948	633	-1 008	-2 382	-3 191	2 134	-563
	Y	-	-633	-1 202	-816	3 191	-111	948	-633	1 008	2 382	3 191	-2 134	563
Trave 27-28	X	+	0	99	1 709	3 025	911	-157	0	98	-908	3 025	528	156
	X	-	0	-99	-1 709	-3 025	-911	157	0	-98	908	-3 025	-528	-156
	Y	+	0	104	1 781	3 154	950	-163	0	102	-947	3 154	550	162
	Y	-	0	-104	-1 781	-3 154	-950	163	0	-102	947	-3 154	-550	-162
Trave 28-29	X	+	369	967	1 079	602	854	-729	369	-872	-833	602	565	-537
	X	-	-369	-967	-1 079	-602	-854	729	-369	872	833	-602	-565	537
	Y	+	384	1 008	1 125	627	890	-760	384	-909	-869	627	589	-560
	Y	-	-384	-1 008	-1 125	-627	-890	760	-384	909	869	-627	-589	560
Trave 30-29	X	+	538	1 326	-742	-30	-524	-892	538	-1 357	771	-30	-596	-956
	X	-	-538	-1 326	742	30	524	892	-538	1 357	-771	30	596	956
	Y	+	561	1 382	-773	-31	-546	-930	561	-1 415	804	-31	-621	-996
	Y	-	-561	-1 382	773	31	546	930	-561	1 415	-804	31	621	996
Trave 30-31	X	+	570	1 399	716	3	523	-933	570	-1 445	-717	3	525	-1 026
	X	-	-570	-1 399	-716	-3	-523	933	-570	1 445	717	-3	-525	1 026
	Y	+	594	1 458	746	3	545	-972	594	-1 506	-747	3	548	-1 069
	Y	-	-594	-1 458	-746	-3	-545	972	-594	1 506	747	-3	-548	1 069
Trave 31-32	X	+	494	1 174	750	-5	528	-728	494	-1 294	-794	-5	616	-972
	X	-	-494	-1 174	-750	5	-528	728	-494	1 294	794	5	-616	972
	Y	+	515	1 223	782	-5	550	-759	515	-1 348	-827	-5	642	-1 013
	Y	-	-515	-1 223	-782	5	-550	759	-515	1 348	827	5	-642	1 013
Trave 32-33	X	+	268	582	807	-618	548	-285	268	-755	-1 043	-618	812	-637
	X	-	-268	-582	-807	618	-548	285	-268	755	1 043	618	-812	637
	Y	+	279	607	842	-644	572	-297	279	-787	-1 087	-644	846	-664
	Y	-	-279	-607	-842	644	-572	297	-279	787	1 087	644	-846	664
Trave 33-34	X	+	-261	-647	883	-2 872	562	499	-261	370	-1 491	-2 872	676	61
	X	-	261	647	-883	2 872	-562	-499	261	-370	1 491	2 872	-676	-61
	Y	+	-272	-675	920	-2 993	586	521	-272	386	-1 554	-2 993	704	63
	Y	-	272	675	-920	2 993	-586	-521	272	-386	1 554	2 993	-704	-63
Trave 34-35	X	+	423	570	2 584	2 904	2 242	-228	423	-799	-1 072	2 904	381	-650
	X	-	-423	-570	-2 584	-2 904	-2 242	228	-423	799	1 072	-2 904	-381	650
	Y	+	441	594	2 693	3 027	2 337	-237	441	-833	-1 117	3 027	397	-677
	Y	-	-441	-594	-2 693	-3 027	-2 337	237	-441	833	1 117	-3 027	-397	677
Trave 35-36	X	+	-725	-1 399	1 330	-763	1 267	1 101	-725	1 239	-1 182	-763	677	771
	X	-	725	1 399	-1 330	763	-1 267	-1 101	725	-1 239	1 182	763	-677	-771
	Y	+	-756	-1 458	1 386	-795	1 321	1 148	-756	1 292	-1 232	-795	705	803
	Y	-	756	1 458	-1 386	795	-1 321	-1 148	756	-1 292	1 232	795	-705	-803
Fondazione				Travata: Trave 39-43-40-44										
Trave 39-43	X	+	41	214	1 588	595	1 388	-253	41	-23	-907	595	289	104
	X	-	-41	-214	-1 588	-595	-1 388	253	-41	23	907	-595	-289	-104
	Y	+	43	223	1 655	620	1 447	-264	43	-24	-945	620	301	108
	Y	-	-43	-223	-1 655	-620	-1 447	264	-43	24	945	-620	-301	-108
Trave 43-40	X	+	0	6	-187	-2 629	289	-60	0	-5	-247	-2 629	187	-33
	X	-	0	-6	187	2 629	-289	60	0	5	247	2 629	-187	33
	Y	+	0	7	-195	-2 740	301	-63	0	-5	-257	-2 740	195	-34
	Y	-	0	-7	195	2 740	-301	63	0	5	257	2 740	-195	34
Trave 40-44	X	+	1 062	3 352	1 173	-1 284	1 440	-2 349	1 062	-3 232	-443	-1 284	-504	-2 108
	X	-	-1 062	-3 352	-1 173	1 284	-1 440	2 349	-1 062	3 232	443	1 284	504	2 108
	Y	+	1 107	3 494	1 223	-1 339	1 501	-2 448	1 107	-3 369	-462	-1 339	-526	-2 197
	Y	-	-1 107	-3 494	-1 223	1 339	-1 501	2 448	-1 107	3 369	462	1 339	526	2 197
Fondazione				Travata: Trave 45-41-46-42										
Trave 45-41	X	+	1 091	2 922	392	1 231	-594	-1 906	1 091	-3 045	-1 207	1 231	1 513	-2 155
	X	-	-1 091	-2 922	-392	-1 231	594	1 906	-1 091	3 045	1 207	-1 231	-1 513	2 155
	Y	+	1 137	3 046	409	1 283	-619	-1 986	1 137	-3 174	-1 258	1 283	1 577	-2 246
	Y	-	-1 137	-3 046	-409	-1 283	619	1 986	-1 137	3 174	1 258	-1 283	-1 577	2 246
Trave 41-46	X	+	-8	-159	244	2 354	176	809	-8	156	137	2 354	353	762
	X	-	8	159	-244	-2 354	-176	-809	8	-156	-137	-2 354	-353	-762
	Y	+	-8	-166	254	2 454	184	843	-8	162	143	2 454	368	795
	Y	-	8	166	-254	-2 454	-184	-843	8	-162	-143	-2 454	-368	-795
Trave 46-42	X	+	-108	-374	900	-1 124	353	362	-108	200	-1 592	-1 124	1 341	18
	X	-	108	374	-900	1 124	-353	-362	108	-200	1 592	1 124	-1 341	-18
	Y	+	-112	-390	939	-1 172	368	378	-112	208	-1 660	-1 172	1 398	19
	Y	-	112	390	-939	1 172	-368	-378	112	-208	1 660	1 172	-1 398	-19
Fondazione				Travata: Trave 7-12										
Trave 7-12	X	+	-52	-112	909	-3 959	834	87	-52	123	-1 636	-3 959	972	116
	X	-	52	112	-909	3 959	-834	-87	52	-123	1 636	3 959	-972	-116
	Y	+	-55	-117	947	-4 127	869	91	-55	129	-1 705	-4 127	1 013	121
	Y	-	55	117	-947	4 127	-869	-91	55	-129	1 705	4 127	-1 013	-121
Fondazione				Travata: Trave 8-19										
Trave 8-19	X	+	-139	-311	-1 147	3 689	-985	265	-139	316	1 817	3 689	-1 095	278

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	X	-	139	311	1 147	-3 689	985	-265	139	-316	-1 817	-3 689	1 095	-278
	Y	+	-145	-324	-1 196	3 845	-1 027	276	-145	329	1 894	3 845	-1 141	290
	Y	-	145	324	1 196	-3 845	1 027	-276	145	-329	-1 894	-3 845	1 141	-290
Fondazione			Travata: Trave 9-22-24											
Trave 9-22	X	+	-10	-6	2 966	1 540	1 002	-1	-10	16	-3 680	1 540	2 433	12
	X	-	10	6	-2 966	-1 540	-1 002	1	10	-16	3 680	-1 540	-2 433	-12
	Y	+	-11	-6	3 092	1 606	1 045	-1	-11	17	-3 836	1 606	2 536	12
	Y	-	11	6	-3 092	-1 606	-1 045	1	11	-17	3 836	-1 606	-2 536	-12
Trave 22-24	X	+	-24	-22	3 426	-148	2 182	4	-24	39	-2 571	-148	842	28
	X	-	24	22	-3 426	148	-2 182	-4	24	-39	2 571	148	-842	-28
	Y	+	-25	-23	3 571	-154	2 275	4	-25	41	-2 680	-154	878	30
	Y	-	25	23	-3 571	154	-2 275	-4	25	-41	2 680	154	-878	-30
Fondazione			Travata: Trave 21-23-36-42											
Trave 21-23	X	+	66	65	-2 609	-1 481	-912	-26	66	-83	2 996	-1 481	-1 883	-48
	X	-	-66	-65	2 609	1 481	912	26	-66	83	-2 996	1 481	1 883	48
	Y	+	69	68	-2 720	-1 544	-950	-27	69	-87	3 123	-1 544	-1 963	-50
	Y	-	-69	-68	2 720	1 544	950	27	-69	87	-3 123	1 544	1 963	50
Trave 23-36	X	+	70	64	-3 188	-1 679	-1 955	-11	70	-117	2 672	-1 679	-1 681	-86
	X	-	-70	-64	3 188	1 679	1 955	11	-70	117	-2 672	1 679	1 681	86
	Y	+	73	67	-3 323	-1 750	-2 038	-11	73	-121	2 786	-1 750	-1 752	-90
	Y	-	-73	-67	3 323	1 750	2 038	11	-73	121	-2 786	1 750	1 752	90
Trave 36-42	X	+	7	-70	-1 578	-1 543	-783	71	7	-82	2 752	-1 543	-1 641	-77
	X	-	-7	70	1 578	1 543	783	-71	-7	82	-2 752	1 543	1 641	77
	Y	+	7	-73	-1 645	-1 608	-816	74	7	-86	2 869	-1 608	-1 710	-80
	Y	-	-7	73	1 645	1 608	816	-74	-7	86	-2 869	1 608	1 710	80
Fondazione			Travata: Trave 25-39											
Trave 25-39	X	+	64	23	2 388	201	1 041	6	64	-97	-2 718	201	1 508	-66
	X	-	-64	-23	-2 388	-201	-1 041	-6	-64	97	2 718	-201	-1 508	66
	Y	+	67	24	2 489	209	1 085	6	67	-101	-2 833	209	1 572	-69
	Y	-	-67	-24	-2 489	-209	-1 085	-6	-67	101	2 833	-209	-1 572	69
Fondazione			Travata: Trave 27-37-44											
Trave 27-37	X	+	53	3	2 148	3 069	938	78	53	-177	-1 436	3 069	777	-170
	X	-	-53	-3	-2 148	-3 069	-938	-78	-53	177	1 436	-3 069	-777	170
	Y	+	55	4	2 239	3 199	978	82	55	-184	-1 497	3 199	810	-178
	Y	-	-55	-4	-2 239	-3 199	-978	-82	-55	184	1 497	-3 199	-810	178
Trave 37-44	X	+	-470	-1 498	1 384	-1 685	1 646	1 376	-470	1 459	-1 244	-1 685	504	1 273
	X	-	470	1 498	-1 384	1 685	-1 646	-1 376	470	-1 459	1 244	1 685	-504	-1 273
	Y	+	-490	-1 561	1 443	-1 757	1 716	1 434	-490	1 521	-1 297	-1 757	526	1 327
	Y	-	490	1 561	-1 443	1 757	-1 716	-1 434	490	-1 521	1 297	1 757	-526	-1 327
Fondazione			Travata: Trave 34-38-45											
Trave 34-38	X	+	56	11	-2 508	-3 918	-1 059	73	56	-181	1 592	-3 918	-841	-171
	X	-	-56	-11	2 508	3 918	1 059	-73	-56	181	-1 592	3 918	841	171
	Y	+	58	11	-2 614	-4 084	-1 103	76	58	-188	1 659	-4 084	-877	-178
	Y	-	-58	-11	2 614	4 084	1 103	-76	-58	188	-1 659	4 084	877	178
Trave 38-45	X	+	-435	-1 386	-1 653	1 101	-1 899	1 276	-435	1 347	1 353	1 101	-594	1 172
	X	-	435	1 386	1 653	-1 101	1 899	-1 276	435	-1 347	-1 353	-1 101	594	-1 172
	Y	+	-453	-1 445	-1 723	1 148	-1 979	1 330	-453	1 404	1 410	1 148	-619	1 222
	Y	-	453	1 445	1 723	-1 148	1 979	-1 330	453	-1 404	-1 410	-1 148	619	-1 222

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inz./Fin.

TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Id _{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.						
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra			Travata: Trave 1-7											
Trave 1-7	X		397	246	3 136	8 868	1 634	92	397	255	5 732	8 868	1 634	92
	Y		1 076	602	12 922	21 179	3 562	164	1 076	286	6 411	21 179	3 562	164
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave 1-2	X		419	259	6 707	5 637	4 069	122	419	96	5 103	5 637	4 069	122
	Y		3 230	562	6 115	16 945	2 499	188	3 230	16	1 138	16 945	2 499	188
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X		92	93	4 762	229	3 101	38	92	24	4 703	229	3 101	38
	Y		733	18	675	782	333	20	733	42	340	782	333	20
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X		29	32	4 593	4	3 010	21	29	32	4 593	4	3 010	21
	Y		2	39	89	991	2	0	2	39	91	991	2	0
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X		92	24	4 703	223	3 101	38	92	93	4 762	223	3 101	38
	Y		730	42	337	781	330	20	730	18	672	781	330	20
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Trave 5-6	X	422	96	5 102	5 619	4 067	123	422	260	6 702	5 619	4 067	123
	Y	3 228	16	1 136	16 941	2 498	188	3 228	561	6 112	16 941	2 498	188
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
Trave 6-8	X	399	244	3 146	8 836	1 636	91	399	252	5 733	8 836	1 636	91
	Y	1 079	604	12 920	21 222	3 559	165	1 079	291	6 397	21 222	3 559	165
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21													
Trave 9-10	X	135	16	12 354	11 632	6 799	6	135	21	9 062	11 632	6 799	6
	Y	3 046	180	484	712	392	109	3 046	162	750	712	392	109
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	12	11	8 370	57	5 319	18	12	45	8 384	57	5 319	18
	Y	40	141	526	232	336	37	40	258	532	232	336	37
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	104	49	7 598	2 058	4 402	68	104	176	7 040	2 058	4 402	68
	Y	3 177	284	828	484	477	231	3 177	483	760	484	477	231
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	58	205	12 441	4 847	7 443	72	58	65	15 435	4 847	7 443	72
	Y	3 773	299	2 797	1 623	1 185	121	3 773	156	1 641	1 623	1 185	121
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	12	55	11 427	7 423	7 162	23	12	14	9 358	7 423	7 162	23
	Y	709	125	629	1 771	275	42	709	2	170	1 771	275	42
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	25	21	7 965	622	5 460	10	25	10	8 152	622	5 460	10
	Y	137	7	23	123	14	5	137	9	18	123	14	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-16	X	26	5	8 077	3	5 472	4	26	5	8 077	3	5 472	4
	Y	3	8	4	118	3	1	3	7	10	118	3	1
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	25	10	8 152	629	5 459	11	25	21	7 964	629	5 459	11
	Y	134	9	12	121	10	5	134	5	17	121	10	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	11	14	9 362	7 429	7 166	24	11	56	11 433	7 429	7 166	24
	Y	710	6	156	1 726	262	39	710	118	605	1 726	262	39
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	64	67	15 429	4 809	7 438	74	64	209	12 463	4 809	7 438	74
	Y	3 801	150	1 632	1 595	1 170	115	3 801	281	2 754	1 595	1 170	115
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	80	175	7 094	2 371	4 159	64	80	55	7 742	2 371	4 159	64
	Y	2 407	503	541	590	243	277	2 407	487	326	590	243	277
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	123	49	9 198	11 320	7 447	31	123	42	12 400	11 320	7 447	31
	Y	2 577	485	400	192	279	256	2 577	258	410	192	279	256
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36													
Trave 24-25	X	49	34	11 978	13 956	6 348	7	49	16	8 018	13 956	6 348	7
	Y	297	144	886	2 168	779	60	297	45	1 569	2 168	779	60
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	42	20	9 816	5 874	5 082	37	42	98	6 192	5 874	5 082	37
	Y	2 721	341	1 447	132	861	241	2 721	419	1 266	132	861	241
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	60	86	13 597	25 807	14 166	129	60	304	29 264	25 807	14 166	129
	Y	2 912	418	1 295	142	870	291	2 912	462	1 336	142	870	291
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	250	96	17 180	20 094	7 565	23	250	181	11 531	20 094	7 565	23
	Y	903	319	1 108	4 756	967	274	903	722	2 564	4 756	967	274
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28-29	X	227	440	7 260	2 151	5 123	197	227	140	7 863	2 151	5 123	197
	Y	2 453	542	2 996	7 590	1 368	193	2 453	28	1 043	7 590	1 368	193
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	65	138	7 998	130	5 429	62	65	45	8 030	130	5 429	62
	Y	530	62	138	243	50	34	530	38	14	243	50	34
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-31	X	25	53	8 014	8	5 430	36	25	53	8 014	8	5 430	36
	Y	2	35	38	512	12	0	2	37	12	512	12	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31-32	X	65	45	8 029	114	5 429	62	65	139	7 998	114	5 429	62
	Y	526	40	25	244	29	37	526	68	105	244	29	37
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32-33	X	230	141	7 859	2 154	5 119	198	230	444	7 252	2 154	5 119	198
	Y	2 451	32	1 072	7 588	1 388	199	2 451	556	3 025	7 588	1 388	199
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33-34	X	247	182	11 583	20 498	7 612	23	247	98	17 342	20 498	7 612	23
	Y	919	716	2 620	4 639	1 005	267	919	297	1 199	4 639	1 005	267
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34-35	X	59	301	28 844	24 490	13 103	126	59	111	13 971	24 490	13 103	126
	Y	2 518	486	1 372	732	678	330	2 518	594	844	732	678	330
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35-36	X	63	120	6 251	13 442	7 150	72	63	89	14 485	13 442	7 150	72

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
	Y	3 619	582	411	677	165	515	3 619	912	70	677	165	515
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 28-37								
Trave 28-37	X	569	418	2 120	6 395	1 149	100	569	176	4 715	6 395	1 149	100
	Y	609	661	11 050	12 074	2 768	112	609	5	5 422	12 074	2 768	112
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 33-38								
Trave 33-38	X	575	423	2 129	6 333	1 150	102	575	181	4 718	6 333	1 150	102
	Y	603	676	11 059	11 997	2 764	116	603	17	5 399	11 997	2 764	116
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 39-40-1a								
Trave 39-40	X	144	15	7 734	2 243	3 961	14	144	39	7 113	2 243	3 961	14
	Y	2 617	319	1 493	9 020	1 480	281	2 617	735	4 055	9 020	1 480	281
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40-1a	X	610	29	1 706	671	1 284	113	610	286	1 861	671	1 284	113
	Y	4 404	725	4 614	11 113	2 186	583	4 404	894	1 458	11 113	2 186	583
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 2a-41-42								
Trave 2a-41	X	610	284	1 864	686	1 289	111	610	26	1 706	686	1 289	111
	Y	4 456	887	1 469	11 170	2 207	570	4 456	690	4 638	11 170	2 207	570
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41-42	X	109	35	7 147	2 537	4 000	12	109	10	7 856	2 537	4 000	12
	Y	2 549	701	4 092	9 086	1 495	243	2 549	211	1 516	9 086	1 495	243
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 7-12								
Trave 7-12	X	1 570	53	2 675	5 652	1 225	92	1 570	162	238	5 652	1 225	92
	Y	1 323	389	12 186	2 443	10 753	375	1 323	488	12 951	2 443	10 753	375
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 8-19								
Trave 8-19	X	1 565	50	2 664	5 569	1 213	94	1 565	169	228	5 569	1 213	94
	Y	1 324	355	12 153	1 623	10 597	339	1 324	437	12 621	1 623	10 597	339
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 9-22-24								
Trave 9-22	X	895	122	868	1 340	415	55	895	148	1 192	1 340	415	55
	Y	60	194	13 579	587	5 403	56	60	84	13 164	587	5 403	56
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-24	X	1 053	144	771	1 439	289	66	1 053	135	452	1 439	289	66
	Y	84	81	13 500	3 953	6 159	47	84	116	12 326	3 953	6 159	47
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 12-27								
Trave 12-27	X	623	213	141	1 298	37	18	623	45	213	1 298	37	18
	Y	42	22	5 097	3 850	1 122	3	42	13	5 606	3 850	1 122	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 19-34								
Trave 19-34	X	634	218	137	1 292	36	18	634	45	208	1 292	36	18
	Y	36	18	4 969	3 930	1 097	4	36	25	5 504	3 930	1 097	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 21-23-36-42								
Trave 21-23	X	883	138	814	1 146	384	62	883	169	1 090	1 146	384	62
	Y	57	243	13 363	41	5 344	75	57	126	13 089	41	5 344	75
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-36	X	1 209	166	673	665	282	83	1 209	181	510	665	282	83
	Y	13	125	12 893	9 739	5 438	90	13	252	9 908	9 739	5 438	90
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 36-42	X	104	13	465	754	125	4	104	11	357	754	125	4
	Y	44	110	9 457	14 068	3 600	13	44	195	13 557	14 068	3 600	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 25-39								
Trave 25-39	X	129	8	284	213	90	2	129	17	297	213	90	2
	Y	47	209	13 933	4 354	4 540	81	47	309	15 095	4 354	4 540	81
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a								
Trave 27-37	X	88	441	1 389	6 321	1 226	189	88	353	3 766	6 321	1 226	189
	Y	743	123	15 408	7 108	6 849	130	743	422	13 351	7 108	6 849	130
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 37-1a	X	1 867	776	1 808	2 830	1 380	519	1 867	286	1 014	2 830	1 380	519
	Y	58	1 366	1 083	7 935	2 137	1 105	58	894	3 306	7 935	2 137	1 105
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a								
Trave 34-38	X	107	449	1 344	6 359	1 209	191	107	355	3 739	6 359	1 209	191
	Y	749	156	15 285	6 924	6 820	140	749	434	13 350	6 924	6 820	140
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38-2a	X	1 873	770	1 818	2 861	1 387	516	1 873	284	1 019	2 861	1 387	516
	Y	55	1 355	1 094	8 037	2 159	1 097	55	887	3 341	8 037	2 159	1 097
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 1-7								
Trave 1-7	X	530	278	3 845	9 164	4 202	662	530	1 380	1 664	9 164	1 499	1 203
	Y	3 072	6 008	10 497	33 649	816	4 732	3 072	378	15 368	33 649	16 036	1 599
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Fondazione													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6													
Trave 1-2	X	808	1 576	4 427	8 528	1 684	1 265	808	1 359	3 638	8 528	3 153	817
	Y	5 351	8 282	1 596	32 280	5 344	3 914	5 351	11 163	554	32 280	1 974	9 878
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	544	995	5 434	2 720	4 139	743	544	889	4 360	2 720	2 951	536
	Y	2 207	1 856	5 041	9 866	4 153	1 273	2 207	5 781	1 552	9 866	658	6 456
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	475	823	4 186	1	3 048	559	475	821	4 186	1	3 048	557
	Y	3	2 078	547	541	996	4 088	3	2 072	544	541	994	4 084
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	547	895	4 360	2 717	2 951	541	547	998	5 434	2 717	4 139	744
	Y	2 212	5 790	1 548	9 857	656	6 461	2 212	1 866	5 031	9 857	4 142	1 266
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	815	1 373	3 643	8 547	3 156	828	815	1 587	4 439	8 547	1 696	1 272
	Y	5 361	11 181	568	32 180	1 963	9 889	5 361	8 302	1 557	32 180	5 371	3 929
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 6-8													
Trave 6-8	X	555	258	3 859	9 223	4 210	656	555	1 412	1 643	9 223	1 553	1 222
	Y	3 135	6 051	10 489	33 543	784	4 739	3 135	466	14 982	33 543	15 552	1 541
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21													
Trave 9-10	X	594	1 157	8 365	23 838	901	964	594	840	6 981	23 838	6 429	362
	Y	4 268	6 325	2 996	9 575	6 688	3 134	4 268	7 998	370	9 575	1 718	6 327
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	299	614	10 527	6 093	7 949	546	299	389	7 996	6 093	5 139	118
	Y	407	414	1 631	1 180	980	1 644	407	1 782	1 188	1 180	531	2 547
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	120	279	8 390	3 902	6 083	288	120	127	9 084	3 902	6 066	112
	Y	3 480	6 561	842	2 766	1 344	5 341	3 480	4 525	5 446	2 766	8 087	1 659
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	337	567	8 788	4 858	5 342	417	337	393	10 925	4 858	7 376	139
	Y	7 282	8 692	10 851	7 332	11 631	3 285	7 282	12 040	2 069	7 332	679	8 669
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	186	365	10 570	11 128	7 639	295	186	312	7 503	11 128	5 287	186
	Y	2 946	3 795	448	1 044	797	572	2 946	6 910	266	1 044	52	7 020
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	147	274	8 744	1 620	7 064	208	147	250	7 576	1 620	5 241	158
	Y	1 295	510	306	663	240	2 055	1 295	4 118	105	663	63	5 289
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-16	X	136	242	7 041	3	5 238	168	136	244	7 041	3	5 238	171
	Y	30	1 915	42	85	68	3 828	30	1 809	35	85	63	3 754
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	151	257	7 576	1 611	5 240	161	151	285	8 743	1 611	7 065	218
	Y	1 360	4 228	96	658	57	5 358	1 360	632	293	658	229	1 963
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	198	331	7 509	11 137	5 287	196	198	388	10 587	11 137	7 661	314
	Y	3 028	7 047	273	1 017	56	7 101	3 028	3 956	463	1 017	807	703
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	363	425	10 996	4 441	7 406	153	363	610	9 041	4 441	5 541	449
	Y	7 419	12 211	2 095	7 468	640	8 737	7 419	8 950	10 812	7 468	11 545	3 483
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	408	458	10 260	2 991	6 402	112	408	756	12 416	2 991	9 185	615
	Y	1 710	1 549	4 966	1 348	7 536	164	1 710	3 548	600	1 348	1 689	3 209
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	681	1 090	5 875	24 918	5 813	570	681	1 389	7 781	24 918	689	1 190
	Y	3 130	6 311	109	8 167	1 731	5 325	3 130	5 070	2 438	8 167	6 151	2 752
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36													
Trave 24-25	X	1 052	1 884	8 189	25 423	929	1 392	1 052	1 648	6 380	25 423	6 179	941
	Y	444	262	3 878	11 691	6 328	434	444	1 228	4 295	11 691	3 104	1 415
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	41	109	12 679	1 489	8 319	139	41	67	14 609	1 489	12 579	100
	Y	3 335	4 901	5 402	3 645	5 792	2 369	3 335	6 291	1 501	3 645	532	5 023
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	56	128	6 684	27 988	3 188	144	56	93	15 579	27 988	11 182	101
	Y	1 789	3 847	1 165	1 551	1 228	3 576	1 789	2 396	5 780	1 551	7 531	693
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	166	231	22 656	29 946	16 171	33	166	417	9 954	29 946	4 544	326
	Y	9 178	16 249	5 723	1 835	6 932	7 223	9 178	19 598	152	1 835	1 672	12 530
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28-29	X	360	950	10 230	4 131	8 275	724	360	846	8 205	4 131	5 589	514
	Y	3 426	6 998	1 336	566	1 565	2 736	3 426	10 098	990	566	653	9 041
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-29	X	366	887	7 007	875	5 002	576	366	940	7 003	875	5 307	683
	Y	1 459	5 359	299	1 234	162	6 005	1 459	1 919	802	1 234	744	991
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30-31	X	360	899	6 874	4	5 010	621	360	897	6 871	4	5 003	617
	Y	25	1 833	35	246	97	3 643	25	1 707	41	246	110	3 557
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Trave 31-32	X	357	868	7 012	867	5 009	565	357	916	7 004	867	5 303	663
	Y	1 512	5 489	333	1 242	182	6 090	1 512	2 057	837	1 242	764	892
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32-33	X	341	803	8 218	4 203	5 606	488	341	899	10 249	4 203	8 278	684
	Y	3 492	10 254	969	586	630	9 138	3 492	7 170	1 319	586	1 558	2 865
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33-34	X	201	476	9 839	29 618	4 519	349	201	307	22 264	29 618	15 774	83
	Y	9 275	19 744	164	2 039	1 658	12 575	9 275	16 435	5 775	2 039	6 937	7 339
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34-35	X	148	278	17 113	22 501	11 772	226	148	202	9 799	22 501	5 620	91
	Y	684	349	5 934	2 664	7 337	688	684	1 867	1 201	2 664	653	2 107
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35-36	X	183	352	12 456	12 386	11 762	277	183	312	11 605	12 386	5 438	195
	Y	4 704	8 981	30	677	202	6 957	4 704	8 125	315	677	621	5 182
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 39-43-40-44								
Trave 39-43	X	991	2 936	4 036	14 796	703	1 950	991	2 784	3 833	14 796	3 872	1 663
	Y	505	1 609	3 133	14 586	6 906	1 447	505	1 501	940	14 586	2 210	1 303
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 43-40	X	18	686	326	1 815	3 853	5 542	18	685	617	1 815	3 725	5 527
	Y	9	345	1 192	10 930	2 170	2 831	9	340	617	10 930	2 536	2 702
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40-44	X	1 163	3 627	7 111	6 326	6 408	2 484	1 163	3 584	6 339	6 326	2 623	2 398
	Y	6 456	20 354	1 715	7 675	1 139	14 233	6 456	19 674	4 207	7 675	6 686	12 863
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 45-41-46-42								
Trave 45-41	X	1 224	3 327	6 271	6 376	2 590	2 235	1 224	3 370	7 074	6 376	6 471	2 322
	Y	5 931	15 912	3 862	6 451	6 262	10 409	5 931	16 535	1 284	6 451	1 346	11 669
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41-46	X	48	974	850	1 026	3 751	4 859	48	976	703	1 026	3 971	4 885
	Y	25	508	333	9 006	2 362	2 593	25	497	1 141	9 006	1 781	2 434
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 46-42	X	908	2 346	3 642	16 496	3 991	1 462	908	2 488	4 277	16 496	497	1 742
	Y	813	2 542	989	11 769	1 815	2 214	813	1 816	2 796	11 769	5 924	878
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 7-12								
Trave 7-12	X	2 366	5 469	366	4 949	1 425	4 996	2 366	5 165	507	4 949	1 087	4 214
	Y	4 512	10 286	12 125	18 747	8 793	9 156	4 512	9 994	16 415	18 747	11 637	8 408
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 8-19								
Trave 8-19	X	2 353	5 443	429	4 429	1 360	4 978	2 353	5 134	671	4 429	1 201	4 183
	Y	4 356	9 933	11 790	15 534	8 463	8 847	4 356	9 647	15 367	15 534	10 879	8 111
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 9-22-24								
Trave 9-22	X	1 030	135	3 521	12 436	7 502	1 001	1 030	2 432	776	12 436	222	2 147
	Y	1 033	1 314	11 612	13 821	1 618	774	1 033	989	14 610	13 821	9 862	375
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-24	X	1 323	2 629	686	11 462	616	2 250	1 323	769	3 474	11 462	7 201	428
	Y	1 092	1 222	13 462	6 565	9 103	493	1 092	1 582	9 357	6 565	895	1 011
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 21-23-36-42								
Trave 21-23	X	665	492	3 531	12 125	7 970	1 143	665	1 974	438	12 125	963	1 882
	Y	691	1 039	10 510	14 008	1 031	714	691	501	12 800	14 008	8 379	55
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-36	X	1 838	3 130	1 561	1 544	356	2 374	1 838	1 589	4 898	1 544	5 870	156
	Y	559	737	13 032	5 120	8 284	413	559	698	9 881	5 120	5 056	357
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 36-42	X	487	1 367	5 762	3 952	6 554	1 109	487	452	1 702	3 952	3 791	652
	Y	232	15	9 702	9 134	6 454	91	232	424	10 170	9 134	3 761	308
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 25-39								
Trave 25-39	X	72	559	1 648	1 790	833	573	72	694	1 417	1 790	3 442	641
	Y	187	120	12 954	1 137	5 947	198	187	470	11 398	1 137	3 776	373
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 27-37-44								
Trave 27-37	X	627	1 769	868	5 289	498	1 553	627	396	1 159	5 289	1 538	482
	Y	151	233	20 423	40 737	8 544	96	151	282	10 493	40 737	5 674	167
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 37-44	X	3 913	12 423	890	785	218	11 346	3 913	12 175	1 971	785	2 728	10 683
	Y	1 165	3 655	12 276	5 323	13 141	3 260	1 165	3 669	10 481	5 323	6 595	3 299
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione					Travata: Trave 34-38-45								
Trave 34-38	X	593	1 709	827	4 747	374	1 522	593	346	1 087	4 747	1 456	512
	Y	139	210	19 584	39 429	8 125	83	139	264	9 914	39 429	5 259	160
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38-45	X	3 882	12 328	835	628	195	11 263	3 882	12 077	1 901	628	2 701	10 593
	Y	1 157	3 629	11 961	3 887	12 669	3 238	1 157	3 643	9 693	3 887	6 174	3 274
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inz./Fin.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Id _{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata 1														
Pilastro 1	001	-12	-2 130	-264	77 051	-66	2 400	-12	8 429	26	65 126	-66	2 400	01
	002	-50	-1 872	13	43 921	58	1 706	-50	5 635	-243	43 921	58	1 706	01
	003	-36	-1 353	9	31 749	42	1 233	-36	4 073	-176	31 749	42	1 233	01
	004	-5	-195	1	4 573	6	178	-5	587	-25	4 573	6	178	01
Pilastrata: Pilastrata 2														
Pilastro 2	001	-33	829	-110	77 237	-42	385	-33	2 523	76	65 312	-42	385	01
	002	-59	304	-39	46 806	-15	300	-59	1 625	25	46 806	-15	300	01
	003	-43	220	-28	33 836	-11	217	-43	1 175	18	33 836	-11	217	01
	004	-6	32	-4	4 873	-2	31	-6	169	3	4 873	-2	31	01
Pilastrata: Pilastrata 3														
Pilastro 3	001	8	1 476	-13	77 404	-5	-114	8	977	11	65 479	-5	-114	01
	002	-9	847	-4	46 754	-2	-64	-9	565	4	46 754	-2	-64	01
	003	-6	612	-3	33 798	-1	-46	-6	408	3	33 798	-1	-46	01
	004	-1	88	0	4 867	0	-7	-1	59	0	4 867	0	-7	01
Pilastrata: Pilastrata 4														
Pilastro 4	001	-5	1 474	18	77 416	8	-113	-5	976	-16	65 491	8	-113	01
	002	8	846	8	46 763	4	-64	8	565	-8	46 763	4	-64	01
	003	6	612	6	33 804	3	-46	6	408	-6	33 804	3	-46	01
	004	1	88	1	4 868	0	-7	1	59	-1	4 868	0	-7	01
Pilastrata: Pilastrata 5														
Pilastro 5	001	35	819	114	77 228	44	387	35	2 524	-80	65 303	44	387	01
	002	57	307	41	46 811	16	299	57	1 622	-28	46 811	16	299	01
	003	41	222	30	33 839	11	216	41	1 172	-20	33 839	11	216	01
	004	6	32	4	4 873	2	31	6	169	-3	4 873	2	31	01
Pilastrata: Pilastrata 6														
Pilastro 6	001	15	-2 151	268	77 042	68	2 406	15	8 435	-33	65 117	68	2 406	01
	002	45	-1 848	-17	43 890	-60	1 694	45	5 608	248	43 890	-60	1 694	01
	003	32	-1 336	-13	31 726	-44	1 225	32	4 053	179	31 726	-44	1 225	01
	004	5	-192	-2	4 570	-6	176	5	584	26	4 570	-6	176	01
Pilastrata: Pilastrata 7														
Pilastro 7	001	-20	-2 609	3 889	44 624	2 663	1 910	-20	5 795	-7 829	32 699	2 663	1 910	01
	002	4	-2 547	1 922	20 537	1 397	1 611	4	4 541	-4 227	20 537	1 397	1 611	01
	003	3	-1 841	1 389	14 846	1 010	1 164	3	3 283	-3 055	14 846	1 010	1 164	01
	004	0	-265	200	2 140	145	168	0	473	-440	2 140	145	168	01
Pilastrata: Pilastrata 8														
Pilastro 8	001	19	3 847	-2 621	44 653	-1 906	-2 637	19	-7 755	5 766	32 728	-1 906	-2 637	01
	002	-4	1 934	-2 492	20 570	-1 581	-1 398	-4	-4 216	4 464	20 570	-1 581	-1 398	01
	003	-3	1 398	-1 801	14 868	-1 143	-1 010	-3	-3 047	3 227	14 868	-1 143	-1 010	01
	004	0	202	-259	2 145	-165	-146	0	-439	465	2 145	-165	-146	01
Pilastrata: Pilastrata 9														
Pilastro 9	001	46	886	4 936	58 277	3 419	-187	46	61	-10 109	45 027	3 419	-187	01
	002	25	618	4 249	30 811	2 796	-243	25	-450	-8 054	30 811	2 796	-243	01
	003	18	447	3 072	22 273	2 021	-175	18	-325	-5 822	22 273	2 021	-175	01
	004	3	64	442	3 207	291	-25	3	-47	-838	3 207	291	-25	01
Pilastrata: Pilastrata 10														
Pilastro 10	001	-101	323	-267	115 534	-292	0	-101	324	1 017	102 284	-292	0	01
	002	-61	83	-49	77 560	-143	-3	-61	70	581	77 560	-143	-3	01
	003	-44	60	-35	56 068	-103	-2	-44	50	420	56 068	-103	-2	01
	004	-6	9	-5	8 072	-15	0	-6	7	60	8 072	-15	0	01
Pilastrata: Pilastrata 11														
Pilastro 11	001	-55	-325	-242	103 957	-134	306	-55	1 021	347	90 707	-134	306	01
	002	-11	-428	-341	68 675	-194	243	-11	641	511	68 675	-194	243	01
	003	-8	-310	-246	49 646	-140	176	-8	463	369	49 646	-140	176	01
	004	-1	-44	-36	7 148	-20	25	-1	67	53	7 148	-20	25	01
Pilastrata: Pilastrata 12														
Pilastro 12	001	-118	-2 605	3 208	154 641	2 123	1 609	-118	4 476	-6 134	141 391	2 123	1 609	01
	002	-53	-2 101	2 531	96 798	1 638	1 178	-53	3 081	-4 675	96 798	1 638	1 178	01
	003	-38	-1 519	1 829	69 975	1 184	851	-38	2 227	-3 379	69 975	1 184	851	01
	004	-5	-218	263	10 070	170	122	-5	320	-487	10 070	170	122	01
Pilastrata: Pilastrata 13														
Pilastro 13	001	-140	-205	-451	177 167	-938	284	-140	1 044	3 676	160 605	-938	284	01
	002	-157	-409	178	126 104	-410	254	-157	710	1 980	126 104	-410	254	01
	003	-113	-296	129	91 159	-296	184	-113	513	1 431	91 159	-296	184	01
	004	-16	-42	19	13 124	-43	26	-16	74	206	13 124	-43	26	01
Pilastrata: Pilastrata 14														
Pilastro 14	001	11	289	542	151 533	361	-27	11	172	-1 045	138 283	361	-27	01

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{PII}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
	002	-23	90	479	110 681	300	-2	-23	83	-843	110 681	300	-2	01
	003	-17	65	347	80 013	217	-1	-17	60	-609	80 013	217	-1	01
	004	-2	9	50	11 521	31	0	-2	9	-88	11 521	31	0	01
Pilastrata: Pilastrata 15														
Pilastro 15	001	16	305	-174	157 430	-107	-49	16	91	298	144 180	-107	-49	01
	002	0	149	-106	114 989	-70	-29	0	21	200	114 989	-70	-29	01
	003	0	108	-77	83 126	-50	-21	0	15	145	83 126	-50	-21	01
	004	0	16	-11	11 970	-7	-3	0	2	21	11 970	-7	-3	01
Pilastrata: Pilastrata 16														
Pilastro 16	001	-15	306	149	157 437	96	-49	-15	91	-273	144 187	96	-49	01
	002	-4	153	112	114 995	72	-30	-4	22	-205	114 995	72	-30	01
	003	-3	111	81	83 132	52	-22	-3	16	-148	83 132	52	-22	01
	004	0	16	12	11 970	7	-3	0	2	-21	11 970	7	-3	01
Pilastrata: Pilastrata 17														
Pilastro 17	001	-9	294	-561	151 633	-367	-27	-9	173	1 054	138 383	-367	-27	01
	002	17	105	-467	110 756	-293	-5	17	82	824	110 756	-293	-5	01
	003	12	76	-337	80 067	-212	-4	12	59	595	80 067	-212	-4	01
	004	2	11	-49	11 529	-31	-1	2	8	86	11 529	-31	-1	01
Pilastrata: Pilastrata 18														
Pilastro 18	001	143	-198	291	176 581	845	284	143	1 051	-3 428	160 019	845	284	01
	002	148	-361	-240	125 677	366	239	148	691	-1 851	125 677	366	239	01
	003	107	-261	-174	90 850	265	173	107	500	-1 338	90 850	265	173	01
	004	15	-37	-25	13 080	38	25	15	72	-192	13 080	38	25	01
Pilastrata: Pilastrata 19														
Pilastro 19	001	123	-2 616	-3 059	157 879	-1 975	1 621	123	4 515	5 631	144 629	-1 975	1 621	01
	002	69	-2 049	-2 397	99 252	-1 513	1 157	69	3 043	4 262	99 252	-1 513	1 157	01
	003	50	-1 481	-1 733	71 748	-1 094	837	50	2 200	3 081	71 748	-1 094	837	01
	004	7	-213	-249	10 325	-158	120	7	316	444	10 325	-158	120	01
Pilastrata: Pilastrata 20														
Pilastro 20	001	49	-43	-462	112 585	-218	229	49	964	499	99 335	-218	229	01
	002	37	-248	-410	74 806	-178	174	37	518	372	74 806	-178	174	01
	003	26	-179	-297	54 078	-129	126	26	374	269	54 078	-129	126	01
	004	4	-26	-43	7 785	-18	18	4	54	39	7 785	-18	18	01
Pilastrata: Pilastrata 21														
Pilastro 21	001	-9	1 025	-4 285	54 685	-2 871	-233	-9	1	8 348	41 435	-2 871	-233	01
	002	-21	635	-3 746	28 047	-2 393	-252	-21	-475	6 783	28 047	-2 393	-252	01
	003	-15	459	-2 708	20 274	-1 730	-182	-15	-344	4 903	20 274	-1 730	-182	01
	004	-2	66	-390	2 919	-249	-26	-2	-49	706	2 919	-249	-26	01
Pilastrata: Pilastrata 22														
Pilastro 22	001	40	16	1 232	31 891	652	250	40	1 118	-1 638	18 641	652	250	01
	002	-12	-379	-114	4 163	-34	314	-12	1 001	37	4 163	-34	314	01
	003	-9	-274	-82	3 009	-25	227	-9	723	27	3 009	-25	227	01
	004	-1	-39	-12	433	-4	33	-1	104	4	433	-4	33	01
Pilastrata: Pilastrata 23														
Pilastro 23	001	42	645	2 670	29 122	1 398	-472	42	-1 431	-3 480	15 872	1 398	-472	01
	002	35	627	95	4 253	41	-405	35	-1 156	-84	4 253	41	-405	01
	003	25	453	69	3 074	29	-293	25	-836	-60	3 074	29	-293	01
	004	4	65	10	442	4	-42	4	-120	-9	442	4	-42	01
Pilastrata: Pilastrata 24														
Pilastro 24	001	-255	-319	4 609	54 741	3 136	106	-255	145	-9 190	41 491	3 136	106	01
	002	-15	-476	4 298	28 411	2 693	233	-15	549	-7 552	28 411	2 693	233	01
	003	-11	-344	3 107	20 538	1 947	168	-11	397	-5 459	20 538	1 947	168	01
	004	-2	-50	447	2 957	280	24	-2	57	-786	2 957	280	24	01
Pilastrata: Pilastrata 25														
Pilastro 25	001	101	-191	2 838	158 449	1 570	621	101	2 544	-4 071	145 199	1 570	621	01
	002	100	657	2 724	104 745	1 488	-166	100	-74	-3 825	104 745	1 488	-166	01
	003	72	475	1 969	75 720	1 076	-120	72	-53	-2 765	75 720	1 076	-120	01
	004	10	68	284	10 903	155	-17	10	-7	-398	10 903	155	-17	01
Pilastrata: Pilastrata 26														
Pilastro 26	001	-93	1 907	-442	155 958	-399	-590	-93	-688	1 314	142 708	-399	-590	01
	002	-136	1 238	-538	112 348	-401	-456	-136	-766	1 226	112 348	-401	-456	01
	003	-98	895	-389	81 215	-290	-329	-98	-554	887	81 215	-290	-329	01
	004	-14	129	-56	11 695	-42	-47	-14	-79	128	11 695	-42	-47	01
Pilastrata: Pilastrata 27														
Pilastro 27	001	726	8 429	4 264	203 225	2 582	-3 989	726	-9 123	-7 095	180 037	2 582	-3 989	01
	002	197	5 339	-3 311	125 382	-929	-2 515	197	-5 728	777	125 382	-929	-2 515	01
	003	142	3 859	-2 393	90 639	-671	-1 818	142	-4 140	561	90 639	-671	-1 818	01
	004	20	555	-345	13 047	-97	-261	20	-595	81	13 047	-97	-261	01
Pilastrata: Pilastrata 28														
Pilastro 28	001	797	3 691	152	128 870	-396	-451	797	1 705	1 893	115 620	-396	-451	01
	002	321	1 603	-1 796	85 651	-1 165	-288	321	337	3 331	85 651	-1 165	-288	01
	003	232	1 159	-1 298	61 917	-842	-208	232	244	2 408	61 917	-842	-208	01
	004	33	167	-187	8 915	-121	-30	33	35	347	8 915	-121	-30	01
Pilastrata: Pilastrata 29														
Pilastro 29	001	961	3 738	634	98 260	363	-625	961	986	-964	85 010	363	-625	01
	002	335	1 287	99	65 082	111	-219	335	324	-388	65 082	111	-219	01
	003	242	930	71	47 048	80	-158	242	234	-280	47 048	80	-158	01
	004	35	134	10	6 773	12	-23	35	34	-40	6 773	12	-23	01
Pilastrata: Pilastrata 30														

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{PII}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
Pilastro 30	001	370	2 972	-186	103 262	-104	-391	370	1 253	270	90 012	-104	-391	01
	002	122	950	-97	68 290	-53	-117	122	437	136	68 290	-53	-117	01
	003	89	686	-70	49 366	-38	-84	89	316	99	49 366	-38	-84	01
	004	13	99	-10	7 108	-6	-12	13	45	14	7 108	-6	-12	01
Pilastrata: Pilastrata 31														
Pilastro 31	001	-371	2 959	170	103 223	95	-388	-371	1 252	-247	89 973	95	-388	01
	002	-127	947	42	68 284	28	-116	-127	435	-82	68 284	28	-116	01
	003	-92	684	31	49 363	21	-84	-92	315	-60	49 363	21	-84	01
	004	-13	99	4	7 107	3	-12	-13	45	-9	7 107	3	-12	01
Pilastrata: Pilastrata 32														
Pilastro 32	001	-956	3 685	-600	98 454	-345	-611	-956	999	918	85 204	-345	-611	01
	002	-338	1 275	-141	65 180	-128	-217	-338	322	420	65 180	-128	-217	01
	003	-244	921	-102	47 119	-92	-157	-244	233	304	47 119	-92	-157	01
	004	-35	133	-15	6 784	-13	-23	-35	34	44	6 784	-13	-23	01
Pilastrata: Pilastrata 33														
Pilastro 33	001	-793	3 585	-183	128 293	373	-413	-793	1 769	-1 826	115 043	373	-413	01
	002	-321	1 575	1 686	85 220	1 107	-280	-321	343	-3 183	85 220	1 107	-280	01
	003	-232	1 138	1 219	61 605	800	-202	-232	248	-2 301	61 605	800	-202	01
	004	-33	164	176	8 870	115	-29	-33	36	-331	8 870	115	-29	01
Pilastrata: Pilastrata 34														
Pilastro 34	001	-703	8 246	-3 571	209 287	-1 687	-3 936	-703	-9 071	3 851	186 099	-1 687	-3 936	01
	002	-258	5 303	3 669	130 027	1 552	-2 516	-258	-5 768	-3 162	130 027	1 552	-2 516	01
	003	-186	3 833	2 652	93 993	1 122	-1 819	-186	-4 170	-2 285	93 993	1 122	-1 819	01
	004	-27	551	382	13 529	162	-261	-27	-599	-329	13 529	162	-261	01
Pilastrata: Pilastrata 35														
Pilastro 35	001	163	1 317	-929	165 532	-324	-459	163	-703	497	152 282	-324	-459	01
	002	68	880	-871	119 175	-331	-339	68	-614	585	119 175	-331	-339	01
	003	49	636	-630	86 149	-239	-245	49	-444	423	86 149	-239	-245	01
	004	7	91	-91	12 403	-34	-35	7	-64	61	12 403	-34	-35	01
Pilastrata: Pilastrata 36														
Pilastro 36	001	-139	-771	-7 478	94 411	-4 536	595	-139	1 848	12 482	81 161	-4 536	595	01
	002	-48	-193	-6 581	50 084	-3 902	156	-48	494	10 586	50 084	-3 902	156	01
	003	-34	-140	-4 757	36 203	-2 820	113	-34	357	7 653	36 203	-2 820	113	01
	004	-5	-20	-685	5 213	-406	16	-5	52	1 102	5 213	-406	16	01
Pilastrata: Pilastrata 37														
Pilastro 37	001	252	-2 941	2 364	146 891	1 910	1 295	252	2 755	-6 040	54 966	1 910	1 295	01
	002	126	272	225	27 989	676	31	126	410	-2 749	27 989	676	31	01
	003	91	197	163	20 237	489	22	91	296	-1 988	20 237	489	22	01
	004	13	29	23	2 917	70	3	13	42	-286	2 917	70	3	01
Pilastrata: Pilastrata 38														
Pilastro 38	001	-253	2 443	-2 967	66 357	-1 305	-1 924	-253	-6 023	2 776	54 432	-1 305	-1 924	01
	002	-126	209	356	27 873	12	-660	-126	-2 696	302	27 873	12	-660	01
	003	-91	151	257	20 147	9	-477	-91	-1 949	218	20 147	9	-477	01
	004	-13	22	37	2 904	1	-69	-13	-281	31	2 904	1	-69	01
Pilastrata: Pilastrata 39														
Pilastro 39	001	122	-285	-1 149	136 763	157	-915	122	-4 309	-1 842	39 838	157	-915	01
	002	29	367	420	22 313	601	-323	29	-1 053	-2 222	22 313	601	-323	01
	003	21	265	304	16 131	434	-233	21	-761	-1 606	16 131	434	-233	01
	004	3	38	44	2 324	63	-34	3	-110	-231	2 324	63	-34	01
Pilastrata: Pilastrata 40														
Pilastro 40	001	-30	-4 721	-2 809	99 972	-1 319	1 514	-30	1 941	2 993	88 047	-1 319	1 514	01
	002	-81	-312	-1 854	62 176	-824	292	-81	971	1 774	62 176	-824	292	01
	003	-59	-226	-1 340	44 946	-596	211	-59	702	1 282	44 946	-596	211	01
	004	-8	-32	-193	6 473	-86	30	-8	101	185	6 473	-86	30	01
Pilastrata: Pilastrata 41														
Pilastro 41	001	69	-4 606	2 887	100 381	1 347	1 552	69	2 223	-3 039	88 456	1 347	1 552	01
	002	50	-260	1 925	62 398	865	287	50	1 002	-1 881	62 398	865	287	01
	003	36	-188	1 392	45 108	625	207	36	724	-1 360	45 108	625	207	01
	004	5	-27	200	6 496	90	30	5	104	-196	6 496	90	30	01
Pilastrata: Pilastrata 42														
Pilastro 42	001	-91	-983	-1 419	130 957	234	-249	-91	-2 078	-2 449	38 032	234	-249	01
	002	-66	460	321	21 984	263	-638	-66	-2 346	-838	21 984	263	-638	01
	003	-48	333	232	15 892	190	-461	-48	-1 696	-605	15 892	190	-461	01
	004	-7	48	34	2 289	27	-66	-7	-244	-87	2 289	27	-66	01
Pilastrata: Pilastrata 43														
Pilastro 43	001	0	0	0	11 925	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 44														
Pilastro 44	001	0	0	0	11 925	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 45														
Pilastro 45	001	0	0	0	250 925	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{PII}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
Pilastrata: Pilastrata 46														
Pilastro 46	001	0	0	0	11 925	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	002	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	003	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	004	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{PII}** Identificativo del Pilastro.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inf./Sup.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{PII}	Dir	Dist r	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X	-	29	2 139	20 848	6 272	9 294	1 128	29	2 825	20 045	6 272	9 294	1 128	01
	Y	-	223	24 644	3 893	15 402	2 014	9 999	223	19 352	4 970	15 402	2 014	9 999	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X	-	44	718	21 876	2 467	9 856	335	44	757	21 489	2 467	9 856	335	01
	Y	-	22	14 891	494	5 465	201	4 392	22	4 434	389	5 465	201	4 392	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X	-	24	163	22 009	240	9 909	68	24	136	21 591	240	9 909	68	01
	Y	-	13	12 164	42	846	27	2 918	13	676	80	846	27	2 918	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	-	24	178	22 009	240	9 909	71	24	136	21 591	240	9 909	71	01
	Y	-	16	12 168	30	844	22	2 919	16	676	68	844	22	2 919	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	-	44	736	21 876	2 462	9 856	340	44	761	21 489	2 462	9 856	340	01
	Y	-	24	14 906	506	5 466	206	4 396	24	4 436	401	5 466	206	4 396	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	-	29	2 168	20 849	6 263	9 295	1 139	29	2 844	20 048	6 263	9 295	1 139	01
	Y	-	226	24 675	3 901	15 390	2 018	10 009	226	19 365	4 979	15 390	2 018	10 009	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	-	32	10 885	13 461	7 248	5 778	4 428	32	8 599	11 961	7 248	5 778	4 428	01
	Y	-	17	21 624	27 936	18 125	12 743	9 433	17	19 882	28 133	18 125	12 743	9 433	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	-	32	13 485	10 837	7 222	4 408	5 789	32	11 988	8 558	7 222	4 408	5 789	01
	Y	-	21	27 967	21 733	17 739	9 477	12 757	21	28 163	19 967	17 739	9 477	12 757	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	-	44	1 423	34 449	16 444	14 806	610	44	1 264	30 695	16 444	14 806	610	01
	Y	-	113	25 654	1 791	12 683	796	11 244	113	23 820	1 712	12 683	796	11 244	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	-	28	686	40 035	3 803	17 818	219	28	279	38 363	3 803	17 818	219	01
	Y	-	126	14 694	748	1 850	353	4 681	126	5 904	804	1 850	353	4 681	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	-	41	498	40 498	2 362	17 970	148	41	153	38 571	2 362	17 970	148	01
	Y	-	164	14 709	668	2 061	328	4 726	164	6 086	776	2 061	328	4 726	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	-	66	694	40 846	4 537	18 289	300	66	628	39 624	4 537	18 289	300	01
	Y	-	12	26 507	984	20 251	460	11 868	12	25 710	1 042	20 251	460	11 868	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	-	64	326	73 419	669	32 091	108	64	148	67 779	669	32 091	108	01
	Y	-	128	15 969	1 135	3 702	661	4 939	128	5 764	1 774	3 702	661	4 939	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	-	25	116	41 023	4 442	18 296	30	25	16	39 481	4 442	18 296	30	01
	Y	-	5	9 841	34	678	11	2 345	5	478	13	678	11	2 345	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	-	29	30	40 945	12	18 211	8	29	3	39 182	12	18 211	8	01
	Y	-	4	9 047	26	101	13	1 956	4	441	30	101	13	1 956	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{PII}	Dir	Dist r	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
Pilastrata: Pilastrata 16															
Pilastro 16	X	-	29	48	40 945	10	18 211	11	29	2	39 182	10	18 211	11	01
	Y	-	7	9 058	24	99	10	1 959	7	440	19	99	10	1 959	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 17															
Pilastro 17	X	-	25	136	41 025	4 449	18 297	35	25	17	39 483	4 449	18 297	35	01
	Y	-	10	9 877	79	661	30	2 355	10	487	53	661	30	2 355	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 18															
Pilastro 18	X	-	65	359	73 416	649	32 088	117	65	158	67 772	649	32 088	117	01
	Y	-	130	16 068	1 199	3 631	687	4 973	130	5 815	1 822	3 631	687	4 973	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 19															
Pilastro 19	X	-	67	751	40 786	5 175	18 262	324	67	677	39 567	5 175	18 262	324	01
	Y	-	2	26 741	938	20 552	435	11 977	2	25 959	978	20 552	435	11 977	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 20															
Pilastro 20	X	-	42	736	39 689	8 437	17 641	252	42	374	37 930	8 437	17 641	252	01
	Y	-	15	17 507	1 327	147	650	6 296	15	10 195	1 531	147	650	6 296	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 21															
Pilastro 21	X	-	40	1 400	34 562	18 143	14 901	597	40	1 226	31 001	18 143	14 901	597	01
	Y	-	137	25 916	1 900	12 811	840	11 366	137	24 095	1 797	12 811	840	11 366	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 22															
Pilastro 22	X	-	23	8 547	1 955	1 620	852	2 809	23	3 812	1 792	1 620	852	2 809	01
	Y	-	13	80	67 204	1 901	29 420	37	13	83	62 246	1 901	29 420	37	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 23															
Pilastro 23	X	-	23	8 835	1 900	1 575	829	2 946	23	4 129	1 749	1 575	829	2 946	01
	Y	-	4	123	67 638	236	29 576	36	4	34	62 496	236	29 576	36	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 24															
Pilastro 24	X	-	22	702	33 919	15 645	14 544	311	22	667	30 076	15 645	14 544	311	01
	Y	-	47	27 053	2 198	13 603	1 027	12 015	47	25 814	2 319	13 603	1 027	12 015	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 25															
Pilastro 25	X	-	40	554	40 385	3 284	18 082	242	40	511	39 175	3 284	18 082	242	01
	Y	-	25	26 002	520	7 385	227	11 384	25	24 088	478	7 385	227	11 384	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 26															
Pilastro 26	X	-	29	320	42 874	23 523	19 639	120	29	208	43 536	23 523	19 639	120	01
	Y	-	22	18 261	129	4 405	60	6 779	22	11 565	134	4 405	60	6 779	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 27															
Pilastro 27	X	-	326	600	158 860	13 675	64 554	268	326	580	125 177	13 675	64 554	268	01
	Y	-	15	45 003	221	14 833	82	19 858	15	42 372	211	14 833	82	19 858	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 28															
Pilastro 28	X	-	134	893	40 905	9 251	18 323	588	134	1 697	39 717	9 251	18 323	588	01
	Y	-	357	19 642	2 131	8 062	1 310	8 273	357	16 760	3 632	8 062	1 310	8 273	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 29															
Pilastro 29	X	-	76	219	40 512	744	17 998	151	76	449	38 679	744	17 998	151	01
	Y	-	6	11 641	52	3 527	40	3 413	6	3 377	163	3 527	40	3 413	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 30															
Pilastro 30	X	-	24	26	40 426	34	17 959	21	24	69	38 593	34	17 959	21	01
	Y	-	23	9 757	76	216	31	2 312	23	413	61	216	31	2 312	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 31															
Pilastro 31	X	-	24	46	40 426	33	17 959	25	24	69	38 592	33	17 959	25	01
	Y	-	26	9 765	113	212	53	2 313	26	414	123	212	53	2 313	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 32															
Pilastro 32	X	-	76	244	40 510	772	17 997	157	76	454	38 677	772	17 997	157	01
	Y	-	8	11 664	154	3 521	105	3 419	8	3 377	309	3 521	105	3 419	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 33															
Pilastro 33	X	-	136	933	40 904	9 351	18 324	603	136	1 724	39 723	9 351	18 324	603	01
	Y	-	365	19 687	1 976	8 008	1 241	8 286	365	16 769	3 483	8 008	1 241	8 286	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 34															
Pilastro 34	X	-	330	673	158 154	10 890	64 066	301	330	652	123 738	10 890	64 066	301	01
	Y	-	16	45 278	592	15 402	255	19 983	16	42 646	532	15 402	255	19 983	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 35															
Pilastro 35	X	-	26	395	42 704	15 386	19 608	149	26	261	43 572	15 386	19 608	149	01
	Y	-	64	19 215	682	2 141	349	7 257	64	12 716	854	2 141	349	7 257	01

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma															
Id _{PII}	Dir	Dist r	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Pilastro 36			Pilastrata: Pilastrata 36												
	X	-	23	699	36 848	17 402	16 132	306	23	651	34 131	17 402	16 132	306	01
	Y	-	120	28 790	424	5 057	199	12 930	120	28 104	452	5 057	199	12 930	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 37			Pilastrata: Pilastrata 37												
	X	-	58	1 944	16 230	3 701	6 676	1 143	58	3 089	13 145	3 701	6 676	1 143	01
	Y	-	148	36 326	2 574	18 839	1 642	16 104	148	34 530	4 652	18 839	1 642	16 104	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 38			Pilastrata: Pilastrata 38												
	X	-	57	16 206	2 012	3 672	1 175	6 663	57	13 113	3 163	3 672	1 175	6 663	01
	Y	-	144	2 509	36 393	18 702	16 126	1 622	144	4 626	34 561	18 702	16 126	1 622	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 39			Pilastrata: Pilastrata 39												
	X	-	24	682	19 712	10 130	8 704	301	24	646	18 585	10 130	8 704	301	01
	Y	-	99	32 360	607	7 750	298	13 944	99	28 994	704	7 750	298	13 944	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 40			Pilastrata: Pilastrata 40												
	X	-	28	731	20 439	6 818	9 056	390	28	1 008	19 408	6 818	9 056	390	01
	Y	-	89	24 306	1 262	9 235	776	8 804	89	14 432	2 153	9 235	776	8 804	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 41			Pilastrata: Pilastrata 41												
	X	-	28	789	20 428	6 911	9 051	421	28	1 088	19 395	6 911	9 051	421	01
	Y	-	95	24 397	1 202	9 318	756	8 811	95	14 369	2 124	9 318	756	8 811	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 42			Pilastrata: Pilastrata 42												
	X	-	25	19 600	765	10 463	355	8 649	25	18 457	812	10 463	355	8 649	01
	Y	-	127	617	32 402	5 340	13 875	304	127	719	28 650	5 340	13 875	304	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 43			Pilastrata: Pilastrata 43												
	X	-	0	33	3 038	2	633	7	0	0	0	2	633	7	01
	Y	-	0	2 866	3	2	0	597	0	0	0	2	0	597	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 44			Pilastrata: Pilastrata 44												
	X	-	0	10	3 024	5	630	0	0	0	0	5	630	0	01
	Y	-	0	2 982	28	4	5	621	0	0	0	4	5	621	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 45			Pilastrata: Pilastrata 45												
	X	-	0	12	3 022	5	630	3	0	0	0	5	630	3	01
	Y	-	0	2 994	27	4	6	624	0	0	0	4	6	624	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 46			Pilastrata: Pilastrata 46												
	X	-	0	36	3 037	2	633	7	0	0	0	2	633	7	01
	Y	-	0	2 881	2	2	0	600	0	0	0	2	0	600	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{PII}** Identificativo del Pilastro.
- Dir** Direzione del sisma.
- Dist_r** Distribuzione delle forze (0P = Principale non richiesta; 1P = Principale proporzionale alle forze statiche; 2P = Proporzionale I Modo vibrazione; 3P = Principale proporzionale ai taglianti; 0S = Secondaria non richiesta; 1S = Secondaria proporzionale alle masse; 2S = secondaria multimodale).
- Lv** Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- Estr. Inf./Sup.** Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale															
Id _{PII}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]
Pilastro 1			Pilastrata: Pilastrata 1												
	X	+	-572	-1 080	-2 064	-332	-925	458	-572	934	2 007	-332	-925	458	01
	X	-	572	1 080	2 064	332	925	-458	572	-934	-2 007	332	925	-458	01
	Y	+	-596	-1 125	-2 152	-346	-965	477	-596	973	2 092	-346	-965	477	01
	Y	-	596	1 125	2 152	346	965	-477	596	-973	-2 092	346	965	-477	01
Pilastro 2			Pilastrata: Pilastrata 2												
	X	+	-400	-374	-2 089	118	-941	117	-400	142	2 050	118	-941	117	01
	X	-	400	374	2 089	-118	941	-117	400	-142	-2 050	-118	941	-117	01
	Y	+	-417	-390	-2 177	123	-981	122	-417	148	2 137	123	-981	122	01
	Y	-	417	390	2 177	-123	981	-122	417	-148	-2 137	-123	981	-122	01
Pilastro 3			Pilastrata: Pilastrata 3												
	X	+	-458	-79	-2 089	3	-940	28	-458	46	2 049	3	-940	28	01
	X	-	458	79	2 089	-3	940	-28	458	-46	-2 049	-3	940	-28	01
	Y	+	-478	-82	-2 178	3	-980	30	-478	48	2 135	3	-980	30	01
	Y	-	478	82	2 178	-3	980	-30	478	-48	-2 135	-3	980	-30	01
Pilastro 4			Pilastrata: Pilastrata 4												
	X	+	-458	211	-2 089	6	-940	-60	-458	-53	2 048	6	-940	-60	01
	X	-	458	-211	2 089	-6	940	60	458	53	-2 048	-6	940	60	01
	Y	+	-478	220	-2 178	6	-980	-63	-478	-56	2 135	6	-980	-63	01

IdPII	Dir	e	Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale											Lv	
			Estr. Inf.				Estr. Sup.								
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂		T ₃
[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]			
	Y	-	478	-220	2 178	-6	980	63	478	56	-2 135	-6	980	63	01
Pilastro 5	X	+	-400	537	-2 094	-59	-943	-165	-400	-190	2 055	-59	-943	-165	01
	X	-	400	-537	2 094	59	943	165	400	190	-2 055	59	943	165	01
	Y	+	-417	559	-2 183	-61	-983	-172	-417	-198	2 142	-61	-983	-172	01
	Y	-	417	-559	2 183	61	983	172	417	198	-2 142	61	983	172	01
Pilastro 6	X	+	-575	1 349	-2 106	166	-947	-567	-575	-1 145	2 061	166	-947	-567	01
	X	-	575	-1 349	2 106	-166	947	567	575	1 145	-2 061	-166	947	567	01
	Y	+	-600	1 406	-2 196	173	-987	-591	-600	-1 193	2 148	173	-987	-591	01
	Y	-	600	-1 406	2 196	-173	987	591	600	1 193	-2 148	-173	987	591	01
Pilastro 7	X	+	-539	-206	-2 391	922	-1 083	54	-539	31	2 375	922	-1 083	54	01
	X	-	539	206	2 391	-922	1 083	-54	539	-31	-2 375	-922	1 083	-54	01
	Y	+	-561	-215	-2 493	962	-1 129	56	-561	32	2 475	962	-1 129	56	01
	Y	-	561	215	2 493	-962	1 129	-56	561	-32	-2 475	-962	1 129	-56	01
Pilastro 8	X	+	-534	2 694	442	-1 091	155	-1 221	-534	-2 679	-240	-1 091	155	-1 221	01
	X	-	534	-2 694	-442	1 091	-155	1 221	534	2 679	240	1 091	-155	-1 221	01
	Y	+	-557	2 808	461	-1 138	162	-1 273	-557	-2 792	-251	-1 138	162	-1 273	01
	Y	-	557	-2 808	-461	1 138	-162	1 273	557	2 792	251	1 138	-162	1 273	01
Pilastro 9	X	+	-934	-2 648	-1 651	627	-725	1 136	-934	2 349	1 541	627	-725	1 136	01
	X	-	934	2 648	1 651	-627	725	-1 136	934	-2 349	-1 541	-627	725	-1 136	01
	Y	+	-973	-2 761	-1 721	653	-756	1 184	-973	2 448	1 606	653	-756	1 184	01
	Y	-	973	2 761	1 721	-653	756	-1 184	973	-2 448	-1 606	-653	756	-1 184	01
Pilastro 10	X	+	-661	-1 333	-1 681	188	-749	421	-661	519	1 614	188	-749	421	01
	X	-	661	1 333	1 681	-188	749	-421	661	-519	-1 614	-188	749	-421	01
	Y	+	-689	-1 390	-1 752	196	-781	439	-689	541	1 682	196	-781	439	01
	Y	-	689	1 390	1 752	-196	781	-439	689	-541	-1 682	-196	781	-439	01
Pilastro 11	X	+	-959	-964	-1 666	-73	-741	273	-959	235	1 595	-73	-741	273	01
	X	-	959	964	1 666	73	741	-273	959	-235	-1 595	73	741	-273	01
	Y	+	-1 000	-1 005	-1 737	-76	-773	284	-1 000	245	1 663	-76	-773	284	01
	Y	-	1 000	1 005	1 737	76	773	-284	1 000	-245	-1 663	76	773	-284	01
Pilastro 12	X	+	-152	-1 541	-1 653	-1 410	-737	703	-152	1 553	1 589	-1 410	-737	703	01
	X	-	152	1 541	1 653	1 410	737	-703	152	-1 553	-1 589	1 410	737	-703	01
	Y	+	-159	-1 607	-1 723	-1 470	-768	733	-159	1 619	1 656	-1 470	-768	733	01
	Y	-	159	1 607	1 723	1 470	768	-733	159	-1 619	-1 656	1 470	768	-733	01
Pilastro 13	X	+	-1 199	-848	-2 910	-93	-1 266	342	-1 199	656	2 659	-93	-1 266	342	01
	X	-	1 199	848	2 910	93	1 266	-342	1 199	-656	-2 659	93	1 266	-342	01
	Y	+	-1 250	-884	-3 033	-97	-1 319	356	-1 250	684	2 772	-97	-1 319	356	01
	Y	-	1 250	884	3 033	97	1 319	-356	1 250	-684	-2 772	97	1 319	-356	01
Pilastro 14	X	+	-649	-233	-1 651	200	-737	66	-649	57	1 590	200	-737	66	01
	X	-	649	233	1 651	-200	737	-66	649	-57	-1 590	-200	737	-66	01
	Y	+	-676	-243	-1 721	209	-768	69	-676	59	1 657	209	-768	69	01
	Y	-	676	243	1 721	-209	768	-69	676	-59	-1 657	-209	768	-69	01
Pilastro 15	X	+	-718	-46	-1 650	-1	-734	17	-718	27	1 579	-1	-734	17	01
	X	-	718	46	1 650	1	734	-17	718	-27	-1 579	1	734	-17	01
	Y	+	-749	-48	-1 720	-1	-765	17	-749	28	1 646	-1	-765	17	01
	Y	-	749	48	1 720	1	765	-17	749	-28	-1 646	1	765	-17	01
Pilastro 16	X	+	-718	148	-1 650	1	-734	-39	-718	-22	1 579	1	-734	-39	01
	X	-	718	-148	1 650	-1	734	39	718	22	-1 579	-1	734	39	01
	Y	+	-749	154	-1 720	1	-765	-40	-749	-23	1 646	1	-765	-40	01
	Y	-	749	-154	1 720	-1	765	40	749	23	-1 646	-1	765	40	01
Pilastro 17	X	+	-650	345	-1 651	-207	-736	-93	-650	-63	1 590	-207	-736	-93	01
	X	-	650	-345	1 651	207	736	93	650	63	-1 590	207	736	93	01
	Y	+	-677	359	-1 721	-215	-768	-97	-677	-66	1 657	-215	-768	-97	01
	Y	-	677	-359	1 721	215	768	97	677	66	-1 657	215	768	97	01
Pilastro 18	X	+	-1 197	1 030	-2 898	127	-1 259	-398	-1 197	-723	2 642	127	-1 259	-398	01
	X	-	1 197	-1 030	2 898	-127	1 259	398	1 197	723	-2 642	-127	1 259	398	01
	Y	+	-1 248	1 074	-3 021	132	-1 312	-415	-1 248	-754	2 754	132	-1 312	-415	01
	Y	-	1 248	-1 074	3 021	-132	1 312	415	1 248	754	-2 754	-132	1 312	415	01
Pilastro 19	X	+	-163	1 853	-1 660	1 689	-740	-844	-163	-1 860	1 595	1 689	-740	-844	01
	X	-	163	-1 853	1 660	-1 689	740	844	163	1 860	-1 595	-1 689	740	844	01
	Y	+	-170	1 932	-1 731	1 760	-771	-880	-170	-1 939	1 662	1 760	-771	-880	01
	Y	-	170	-1 932	1 731	-1 760	771	880	170	1 939	-1 662	-1 760	771	880	01
Pilastro 20	X	+	-916	1 344	-1 707	-221	-762	-438	-916	-583	1 648	-221	-762	-438	01
	X	-	916	-1 344	1 707	221	762	438	916	583	-1 648	221	762	438	01

IdPII	Dir	e	Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale											Lv			
			Estr. Inf.							Estr. Sup.							
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂		T ₃		
[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]				
	Y	+	-955	1 401	-1 779	-230	-795	-456	-955	-608	1 718	-230	-795	-456	01		
	Y	-	955	-1 401	1 779	230	795	456	955	608	-1 718	230	795	456	01		
			Pilastrata: Pilastrata 21														
Pilastro 21	X	+	-750	2 565	-1 653	-566	-727	-1 111	-750	-2 322	1 547	-566	-727	-1 111	01		
	X	-	750	-2 565	1 653	566	727	1 111	750	2 322	-1 547	566	727	1 111	01		
	Y	+	-782	2 673	-1 723	-590	-758	-1 158	-782	-2 421	1 612	-590	-758	-1 158	01		
	Y	-	782	-2 673	1 723	590	758	1 158	782	2 421	-1 612	590	758	1 158	01		
			Pilastrata: Pilastrata 22														
Pilastro 22	X	+	-1 180	7	-7 608	251	-3 425	-16	-1 180	-65	7 462	251	-3 425	-16	01		
	X	-	1 180	-7	7 608	-251	3 425	16	1 180	65	-7 462	-251	3 425	16	01		
	Y	+	-1 230	7	-7 930	262	-3 570	-17	-1 230	-68	7 778	262	-3 570	-17	01		
	Y	-	1 230	-7	7 930	-262	3 570	17	1 230	68	-7 778	-262	3 570	17	01		
			Pilastrata: Pilastrata 23														
Pilastro 23	X	+	-1 367	-11	7 001	71	3 111	-1	-1 367	-14	-6 686	71	3 111	-1	01		
	X	-	1 367	11	-7 001	-71	-3 111	1	1 367	14	6 686	-71	-3 111	1	01		
	Y	+	-1 425	-11	7 298	74	3 242	-1	-1 425	-15	-6 969	74	3 242	-1	01		
	Y	-	1 425	11	-7 298	-74	-3 242	1	1 425	15	6 969	-74	-3 242	1	01		
			Pilastrata: Pilastrata 24														
Pilastro 24	X	+	-909	-2 744	1 738	-810	769	1 189	-909	2 486	-1 647	-810	769	1 189	01		
	X	-	909	2 744	-1 738	810	-769	-1 189	909	-2 486	1 647	810	-769	-1 189	01		
	Y	+	-947	-2 861	1 812	-844	802	1 239	-947	2 591	-1 716	-844	802	1 239	01		
	Y	-	947	2 861	-1 812	844	-802	-1 239	947	-2 591	1 716	844	-802	-1 239	01		
			Pilastrata: Pilastrata 25														
Pilastro 25	X	+	-388	-2 269	1 716	601	764	981	-388	2 046	-1 644	601	764	981	01		
	X	-	388	2 269	-1 716	-601	-764	-981	388	-2 046	1 644	-601	-764	-981	01		
	Y	+	-404	-2 365	1 789	626	796	1 022	-404	2 133	-1 714	626	796	1 022	01		
	Y	-	404	2 365	-1 789	-626	-796	-1 022	404	-2 133	1 714	-626	-796	-1 022	01		
			Pilastrata: Pilastrata 26														
Pilastro 26	X	+	-806	-1 306	1 784	1 257	818	475	-806	785	-1 813	1 257	818	475	01		
	X	-	806	1 306	-1 784	-1 257	-818	-475	806	-785	1 813	-1 257	-818	-475	01		
	Y	+	-841	-1 361	1 860	1 310	852	495	-841	818	-1 890	1 310	852	495	01		
	Y	-	841	1 361	-1 860	-1 310	-852	-495	841	-818	1 890	-1 310	-852	-495	01		
			Pilastrata: Pilastrata 27														
Pilastro 27	X	+	-767	-2 435	6 473	198	2 605	1 054	-767	2 202	-4 990	198	2 605	1 054	01		
	X	-	767	2 435	-6 473	-198	-2 605	-1 054	767	-2 202	4 990	-198	-2 605	-1 054	01		
	Y	+	-800	-2 539	6 747	206	2 716	1 099	-800	2 295	-5 202	206	2 716	1 099	01		
	Y	-	800	2 539	-6 747	-206	-2 716	-1 099	800	-2 295	5 202	-206	-2 716	-1 099	01		
			Pilastrata: Pilastrata 28														
Pilastro 28	X	+	-613	-628	1 658	-326	737	232	-613	391	-1 583	-326	737	232	01		
	X	-	613	628	-1 658	326	-737	-232	613	-391	1 583	326	-737	-232	01		
	Y	+	-639	-654	1 728	-340	768	241	-639	408	-1 650	-340	768	241	01		
	Y	-	639	654	-1 728	340	-768	-241	639	-408	1 650	340	-768	-241	01		
			Pilastrata: Pilastrata 29														
Pilastro 29	X	+	-735	-277	1 680	-31	746	87	-735	107	-1 605	-31	746	87	01		
	X	-	735	277	-1 680	31	-746	-87	735	-107	1 605	31	-746	-87	01		
	Y	+	-766	-289	1 751	-32	778	91	-766	111	-1 672	-32	778	91	01		
	Y	-	766	289	-1 751	32	-778	-91	766	-111	1 672	32	-778	-91	01		
			Pilastrata: Pilastrata 30														
Pilastro 30	X	+	-699	-42	1 675	1	743	12	-699	9	-1 597	1	743	12	01		
	X	-	699	42	-1 675	-1	-743	-12	699	-9	1 597	-1	-743	-12	01		
	Y	+	-729	-43	1 746	1	775	12	-729	9	-1 664	1	775	12	01		
	Y	-	729	43	-1 746	-1	-775	-12	729	-9	1 664	-1	-775	-12	01		
			Pilastrata: Pilastrata 31														
Pilastro 31	X	+	-699	150	1 675	-2	744	-37	-699	-13	-1 597	-2	744	-37	01		
	X	-	699	-150	-1 675	2	-744	37	699	13	1 597	2	-744	37	01		
	Y	+	-729	156	1 746	-2	775	-39	-729	-14	-1 665	-2	775	-39	01		
	Y	-	729	-156	-1 746	2	-775	39	729	14	1 665	2	-775	39	01		
			Pilastrata: Pilastrata 32														
Pilastro 32	X	+	-736	406	1 681	68	747	-125	-736	-143	-1 607	68	747	-125	01		
	X	-	736	-406	-1 681	-68	-747	125	736	143	1 607	-68	-747	125	01		
	Y	+	-767	423	1 752	70	779	-130	-767	-149	-1 675	70	779	-130	01		
	Y	-	767	-423	-1 752	-70	-779	130	767	149	1 675	-70	-779	130	01		
			Pilastrata: Pilastrata 33														
Pilastro 33	X	+	-614	842	1 637	250	724	-321	-614	-569	-1 548	250	724	-321	01		
	X	-	614	-842	-1 637	-250	-724	321	614	569	1 548	-250	-724	321	01		
	Y	+	-640	877	1 707	260	755	-334	-640	-593	-1 613	260	755	-334	01		
	Y	-	640	-877	-1 707	-260	-755	334	640	593	1 613	-260	-755	334	01		
			Pilastrata: Pilastrata 34														
Pilastro 34	X	+	-800	2 942	6 452	-508	2 586	-1 277	-800	-2 678	-4 925	-508	2 586	-1 277	01		
	X	-	800	-2 942	-6 452	508	-2 586	1 277	800	2 678	4 925	508	-2 586	1 277	01		
	Y	+	-834	3 067	6 725	-529	2 695	-1 331	-834	-2 791	-5 134	-529	2 695	-1 331	01		
	Y	-	834	-3 067	-6 725	529	-2 695	1 331	834	2 791	5 134	529	-2 695	1 331	01		
			Pilastrata: Pilastrata 35														
Pilastro 35	X	+	-808	1 586	1 814	-886	835	-585	-808	-988	-1 860	-886	835	-585	01		
	X	-	808	-1 586	-1 814	886	-835	585	808	988	1 860	886	-835	585	01		
	Y	+	-843	1 653	1 891	-923	871	-610	-843	-1 030	-1 939	-923	871	-610	01		
	Y	-	843	-1 653	-1 891	923	-871	610	843	1 030	1 939	923	-871	610	01		
			Pilastrata: Pilastrata 36														
Pilastro 36	X	+	-358	2 835	1 611	-221	712	-1 266	-358	-2 734	-1 520	-221	712	-1 266	01		

Id _{PII}	Dir	e	Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale											Lv	
			Estr. Inf.						Estr. Sup.						
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂		T ₃
[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]			
	X	-	358	-2 835	-1 611	221	-712	1 266	358	2 734	1 520	221	-712	1 266	01
	Y	+	-373	2 955	1 679	-230	742	-1 319	-373	-2 850	-1 584	-230	742	-1 319	01
	Y	-	373	-2 955	-1 679	230	-742	1 319	373	2 850	1 584	230	-742	1 319	01
Pilastrata: Pilastrata 37															
Pilastro 37	X	+	-360	-1 996	1 042	-869	363	881	-360	1 881	-557	-869	363	881	01
	X	-	360	1 996	-1 042	869	-363	-881	360	-1 881	557	869	-363	-881	01
	Y	+	-375	-2 080	1 086	-906	379	918	-375	1 961	-581	-906	379	918	01
	Y	-	375	2 080	-1 086	906	-379	-918	375	-1 961	581	906	-379	-918	01
Pilastrata: Pilastrata 38															
Pilastro 38	X	+	-358	-1 014	2 400	1 058	1 061	345	-358	505	-2 268	1 058	1 061	345	01
	X	-	358	1 014	-2 400	-1 058	-1 061	-345	358	-505	2 268	-1 058	-1 061	-345	01
	Y	+	-373	-1 057	2 502	1 103	1 106	360	-373	526	-2 364	1 103	1 106	360	01
	Y	-	373	1 057	-2 502	-1 103	-1 106	-360	373	-526	2 364	-1 103	-1 106	-360	01
Pilastrata: Pilastrata 39															
Pilastro 39	X	+	-810	-3 067	2 025	120	898	1 350	-810	2 873	-1 926	120	898	1 350	01
	X	-	810	3 067	-2 025	-120	-898	-1 350	810	-2 873	1 926	-120	-898	-1 350	01
	Y	+	-845	-3 197	2 111	125	936	1 407	-845	2 994	-2 007	125	936	1 407	01
	Y	-	845	3 197	-2 111	-125	-936	-1 407	845	-2 994	2 007	-125	-936	-1 407	01
Pilastrata: Pilastrata 40															
Pilastro 40	X	+	-411	-1 703	1 999	-1 253	880	620	-411	1 026	-1 874	-1 253	880	620	01
	X	-	411	1 703	-1 999	1 253	-880	-620	411	-1 026	1 874	1 253	-880	-620	01
	Y	+	-428	-1 776	2 084	-1 306	918	647	-428	1 070	-1 953	-1 306	918	647	01
	Y	-	428	1 776	-2 084	1 306	-918	-647	428	-1 070	1 953	1 306	-918	-647	01
Pilastrata: Pilastrata 41															
Pilastro 41	X	+	-408	1 973	1 985	1 336	871	-715	-408	-1 174	-1 848	1 336	871	-715	01
	X	-	408	-1 973	-1 985	-1 336	-871	715	408	1 174	1 848	-1 336	-871	715	01
	Y	+	-425	2 057	2 069	1 393	908	-745	-425	-1 223	-1 927	1 393	908	-745	01
	Y	-	425	-2 057	-2 069	-1 393	-908	745	425	1 223	1 927	-1 393	-908	745	01
Pilastrata: Pilastrata 42															
Pilastro 42	X	+	-817	-2 018	3 406	-300	1 485	895	-817	1 920	-3 127	-300	1 485	895	01
	X	-	817	2 018	-3 406	300	-1 485	-895	817	-1 920	3 127	300	-1 485	-895	01
	Y	+	-852	-2 104	3 550	-312	1 548	933	-852	2 002	-3 260	-312	1 548	933	01
	Y	-	852	2 104	-3 550	312	-1 548	-933	852	-2 002	3 260	312	-1 548	-933	01
Pilastrata: Pilastrata 43															
Pilastro 43	X	+	-17 466	0	0	0	0	0	-17 466	0	0	0	0	0	01
	X	-	17 466	0	0	0	0	0	17 466	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-18 206	0	0	0	0	0	-18 206	0	0	0	0	0	01
	Y	-	18 206	0	0	0	0	0	18 206	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 44															
Pilastro 44	X	+	-17 466	0	0	0	0	0	-17 466	0	0	0	0	0	01
	X	-	17 466	0	0	0	0	0	17 466	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-18 206	0	0	0	0	0	-18 206	0	0	0	0	0	01
	Y	-	18 206	0	0	0	0	0	18 206	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 45															
Pilastro 45	X	+	-17 466	0	0	0	0	0	-17 466	0	0	0	0	0	01
	X	-	17 466	0	0	0	0	0	17 466	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-18 206	0	0	0	0	0	-18 206	0	0	0	0	0	01
	Y	-	18 206	0	0	0	0	0	18 206	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 46															
Pilastro 46	X	+	-17 466	0	0	0	0	0	-17 466	0	0	0	0	0	01
	X	-	17 466	0	0	0	0	0	17 466	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-18 206	0	0	0	0	0	-18 206	0	0	0	0	0	01
	Y	-	18 206	0	0	0	0	0	18 206	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{PII}** Identificativo del Pilastro.
- Dir** Direzione del sisma.
- e** Segno dell'eccentricità accidentale.
- Lv** Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- Estr. Inf./Sup.** Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Id _{PII}	Dir	Pilastri - Sollecitazioni allo SLD											Lv		
		Estr. Inf.						Estr. Sup.							
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂		T ₃	
[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]			
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X		12	852	8 304	2 498	3 702	449	12	1 125	7 984	2 498	3 702	449	01
	Y		89	9 816	1 551	6 135	802	3 983	89	7 709	1 980	6 135	802	3 983	01
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X		17	286	8 714	983	3 926	133	17	301	8 559	983	3 926	133	01
	Y		9	5 931	197	2 177	80	1 749	9	1 766	155	2 177	80	1 749	01
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X		10	65	8 767	96	3 947	27	10	54	8 600	96	3 947	27	01
	Y		5	4 845	17	337	11	1 162	5	269	32	337	11	1 162	01
	Z		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

Id _{PII}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv						
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]							
Pilastro 4	X	10	71	8 767	Pilastrata: Pilastrata 4						96	3 947	28	10	54	8 600	96	3 947	28	01
	Y	6	4 847	12	336	9	1 163	6	269	27	336	9	1 163	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 5	X	17	293	8 714	Pilastrata: Pilastrata 5						981	3 926	135	17	303	8 560	981	3 926	135	01
	Y	10	5 938	202	2 177	82	1 751	10	1 767	160	2 177	82	1 751	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 6	X	12	863	8 305	Pilastrata: Pilastrata 6						2 495	3 702	454	12	1 133	7 986	2 495	3 702	454	01
	Y	90	9 829	1 554	6 130	804	3 987	90	7 714	1 983	6 130	804	3 987	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 7	X	13	4 336	5 362	Pilastrata: Pilastrata 7						2 887	2 301	1 764	13	3 425	4 764	2 887	2 301	1 764	01
	Y	7	8 613	11 128	7 220	5 076	3 758	7	7 920	11 206	7 220	5 076	3 758	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 8	X	13	5 371	4 317	Pilastrata: Pilastrata 8						2 877	1 756	2 306	13	4 775	3 409	2 877	1 756	2 306	01
	Y	8	11 140	8 657	7 066	3 775	5 081	8	11 218	7 953	7 066	3 775	5 081	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 9	X	18	567	13 722	Pilastrata: Pilastrata 9						6 550	5 897	243	18	503	12 227	6 550	5 897	243	01
	Y	45	10 219	713	5 052	317	4 479	45	9 488	682	5 052	317	4 479	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 10	X	11	273	15 947	Pilastrata: Pilastrata 10						1 515	7 097	87	11	111	15 281	1 515	7 097	87	01
	Y	50	5 853	298	739	140	1 865	50	2 352	320	739	140	1 865	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 11	X	16	198	16 131	Pilastrata: Pilastrata 11						941	7 158	59	16	61	15 364	941	7 158	59	01
	Y	65	5 859	266	822	131	1 883	65	2 424	309	822	131	1 883	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 12	X	26	276	16 270	Pilastrata: Pilastrata 12						1 807	7 285	120	26	250	15 783	1 807	7 285	120	01
	Y	5	10 558	392	8 065	183	4 727	5	10 241	415	8 065	183	4 727	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 13	X	26	130	29 245	Pilastrata: Pilastrata 13						266	12 782	43	26	59	26 998	266	12 782	43	01
	Y	51	6 361	452	1 474	263	1 967	51	2 296	707	1 474	263	1 967	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 14	X	10	46	16 340	Pilastrata: Pilastrata 14						1 769	7 288	12	10	6	15 726	1 769	7 288	12	01
	Y	2	3 920	14	275	4	934	2	190	5	275	4	934	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 15	X	12	12	16 309	Pilastrata: Pilastrata 15						5	7 254	3	12	1	15 607	5	7 254	3	01
	Y	1	3 604	11	53	5	779	1	176	12	53	5	779	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 16	X	12	19	16 309	Pilastrata: Pilastrata 16						4	7 254	4	12	1	15 607	4	7 254	4	01
	Y	3	3 608	9	51	4	780	3	175	8	51	4	780	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 17	X	10	54	16 341	Pilastrata: Pilastrata 17						1 772	7 288	14	10	6	15 727	1 772	7 288	14	01
	Y	4	3 934	31	268	12	938	4	194	21	268	12	938	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 18	X	26	143	29 243	Pilastrata: Pilastrata 18						259	12 782	47	26	63	26 995	259	12 782	47	01
	Y	52	6 400	478	1 446	273	1 981	52	2 316	726	1 446	273	1 981	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 19	X	27	299	16 246	Pilastrata: Pilastrata 19						2 061	7 274	129	27	270	15 761	2 061	7 274	129	01
	Y	1	10 652	373	8 185	173	4 771	1	10 340	390	8 185	173	4 771	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 20	X	17	293	15 809	Pilastrata: Pilastrata 20						3 361	7 027	100	17	149	15 108	3 361	7 027	100	01
	Y	6	6 973	529	69	259	2 508	6	4 061	610	69	259	2 508	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 21	X	16	558	13 767	Pilastrata: Pilastrata 21						7 227	5 935	238	16	488	12 349	7 227	5 935	238	01
	Y	54	10 323	757	5 103	335	4 527	54	9 598	716	5 103	335	4 527	0	0	0	0	0	0	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 22	X	9	3 404	779	Pilastrata: Pilastrata 22						645	339	1 119	9	1 518	714	645	339	1 119	01
	Y	5	32	26 769	757	11 719	15	5	33	24 794	757	11 719	15	5	33	24 794	757	11 719	15	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 23	X	9	3 519	757	Pilastrata: Pilastrata 23						627	330	1 174	9	1 645	697	627	330	1 174	01
	Y	1	49	26 942	94	11 781	14	1	14	24 894	94	11 781	14	1	14	24 894	94	11 781	14	01

Pilastri - Sollecitazioni allo SLD														
Id _{PII}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 24	X	9	280	13 511	6 232	5 793	124	9	266	11 980	6 232	5 793	124	01
	Y	19	10 776	876	5 418	409	4 786	19	10 282	924	5 418	409	4 786	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 25	X	16	221	16 086	1 309	7 202	96	16	204	15 604	1 309	7 202	96	01
	Y	10	10 357	207	2 940	90	4 534	10	9 595	190	2 940	90	4 534	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 26	X	11	128	17 078	9 366	7 822	48	11	83	17 341	9 366	7 822	48	01
	Y	9	7 273	51	1 754	24	2 700	9	4 607	53	1 754	24	2 700	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 27	X	129	239	63 276	5 457	25 713	107	129	231	49 861	5 457	25 713	107	01
	Y	7	17 926	88	5 904	33	7 910	7	16 878	85	5 904	33	7 910	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 28	X	54	356	16 294	3 688	7 299	234	54	676	15 821	3 688	7 299	234	01
	Y	142	7 824	849	3 210	522	3 296	142	6 676	1 446	3 210	522	3 296	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 29	X	30	87	16 137	296	7 169	60	30	179	15 407	296	7 169	60	01
	Y	3	4 637	21	1 408	16	1 360	3	1 345	65	1 408	16	1 360	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 30	X	10	10	16 103	18	7 153	8	10	28	15 372	18	7 153	8	01
	Y	9	3 887	30	100	12	921	9	165	24	100	12	921	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 31	X	10	18	16 102	17	7 153	10	10	28	15 372	17	7 153	10	01
	Y	10	3 890	45	97	21	921	10	165	49	97	21	921	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 32	X	30	97	16 136	309	7 169	63	30	181	15 406	309	7 169	63	01
	Y	3	4 646	61	1 406	42	1 362	3	1 345	123	1 406	42	1 362	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 33	X	54	372	16 293	3 724	7 299	240	54	687	15 823	3 724	7 299	240	01
	Y	145	7 842	787	3 188	494	3 300	145	6 680	1 387	3 188	494	3 300	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 34	X	131	268	62 995	4 346	25 519	120	131	259	49 288	4 346	25 519	120	01
	Y	7	18 035	236	6 131	102	7 960	7	16 987	212	6 131	102	7 960	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 35	X	10	157	17 010	6 127	7 810	59	10	104	17 355	6 127	7 810	59	01
	Y	26	7 654	272	852	139	2 891	26	5 065	340	852	139	2 891	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 36	X	9	278	14 677	6 932	6 426	122	9	259	13 595	6 932	6 426	122	01
	Y	48	11 468	169	2 015	79	5 150	48	11 194	180	2 015	79	5 150	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 37	X	23	773	6 463	1 460	2 659	454	23	1 227	5 238	1 460	2 659	454	01
	Y	59	14 470	1 025	7 497	654	6 415	59	13 756	1 852	7 497	654	6 415	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 38	X	23	6 454	800	1 448	467	2 654	23	5 225	1 257	1 448	467	2 654	01
	Y	57	999	14 497	7 442	6 424	646	57	1 842	13 768	7 442	6 424	646	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 39	X	10	272	7 851	4 030	3 467	120	10	257	7 403	4 030	3 467	120	01
	Y	39	12 887	243	3 090	119	5 553	39	11 548	281	3 090	119	5 553	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 40	X	11	291	8 142	2 701	3 608	155	11	400	7 733	2 701	3 608	155	01
	Y	35	9 677	502	3 673	309	3 506	35	5 749	856	3 673	309	3 506	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 41	X	11	314	8 137	2 738	3 606	168	11	432	7 728	2 738	3 606	168	01
	Y	38	9 714	478	3 706	301	3 508	38	5 723	845	3 706	301	3 508	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 42	X	10	7 807	305	4 163	141	3 445	10	7 351	323	4 163	141	3 445	01
	Y	50	246	12 904	2 130	5 526	121	50	287	11 411	2 130	5 526	121	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 43	X	0	16	1 458	1	304	3	0	0	0	1	304	3	01

Id _{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
	Y	0	1 374	3	1	0	286	0	0	0	1	0	286	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 44														
Pilastrato 44	X	0	4	1 449	2	302	0	0	0	0	2	302	0	01
	Y	0	1 433	13	2	2	298	0	0	0	2	2	298	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 45														
Pilastrato 45	X	0	6	1 448	2	302	1	0	0	0	2	302	1	01
	Y	0	1 438	13	2	0	300	0	0	0	2	0	300	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 46														
Pilastrato 46	X	0	18	1 457	1	304	3	0	0	0	1	304	3	01
	Y	0	1 382	1	1	0	288	0	0	0	1	0	288	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{Pil}** Identificativo del Pilastrato.
- Dir** Direzione del sisma.
- Lv** Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- Estr. Inf./Sup.** Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Id _{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃	N	T ₂	M ₃	N	T ₂
		[N-m]	[N]	[N]	[N-m]	[N]	[N]
Piano Terra							
Travetto 2-1	001	24 729	0	12 211	0	0	-4 731
	002	20 529	0	10 137	0	0	-3 928
	003	14 837	0	7 326	0	0	-2 839
	004	2 137	0	1 055	0	0	-409
Travetto 3-2	001	0	0	10 119	24 729	0	-15 169
	002	0	0	8 401	20 529	0	-12 593
	003	0	0	6 072	14 837	0	-9 101
	004	0	0	874	2 137	0	-1 311
Sezione solaio: Solai 1.1							
Piano Terra							
Travetto 2-1	001	25 523	0	14 491	0	0	9 760
	002	21 189	0	12 030	0	0	8 102
	003	15 314	0	8 695	0	0	5 856
	004	2 206	0	1 252	0	0	843
Travetto 3-2	001	0	0	10 038	25 523	0	-15 250
	002	0	0	8 334	21 189	0	-12 661
	003	0	0	6 023	15 314	0	-9 150
	004	0	0	867	2 206	0	-1 318
Sezione solaio: Solai 1.2							
Piano Terra							
Travetto 2-1	001	24 795	0	15 176	0	0	-10 112
	002	20 585	0	12 599	0	0	-8 395
	003	14 877	0	9 106	0	0	-6 067
	004	2 143	0	1 311	0	0	-874
Travetto 3-2	001	0	0	4 825	24 795	0	-12 264
	002	0	0	4 006	20 585	0	-10 181
	003	0	0	2 895	14 877	0	-7 358
	004	0	0	417	2 143	0	-1 060
Sezione solaio: Solai 1.3							
Piano Terra							
Travetto 2-1	001	24 729	0	12 211	0	0	-4 731
	002	20 529	0	10 137	0	0	-3 928
	003	14 837	0	7 326	0	0	-2 839
	004	2 137	0	1 055	0	0	-409
Travetto 3-2	001	0	0	10 119	24 729	0	-15 169
	002	0	0	8 401	20 529	0	-12 593
	003	0	0	6 072	14 837	0	-9 101
	004	0	0	874	2 137	0	-1 311
Sezione solaio: Solai 1.4							

LEGENDA:

- CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- Estr. Inz./Fin.** Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE

Id _{Nd}	CC	Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche					
		F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00003	001	-26 141	-48 068	157 879	-2 616	-3 059	8 543
00003	002	-20 449	-31 916	99 252	-2 049	-2 397	3 178
00003	003	-14 784	-23 072	71 748	-1 481	-1 733	2 296
00003	004	-2 128	-3 321	10 325	-213	-249	333
00005	001	25 711	-51 233	154 641	-2 605	3 208	-11 105
00005	002	16 536	-33 654	96 798	-2 101	2 531	-4 583

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

Id _{Nd}	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00005	003	11 955	-24 328	69 975	-1 519	1 829	-3 312
00005	004	1 721	-3 502	10 070	-218	263	-478
00007	001	-43 539	72 059	77 051	-2 130	-264	-3 069
00007	002	-26 782	42 395	43 921	-1 872	13	-2 646
00007	003	-19 360	30 646	31 749	-1 353	9	-1 912
00007	004	-2 787	4 413	4 573	-195	1	-275
00009	001	43 223	71 681	77 042	-2 151	268	3 114
00009	002	26 648	41 996	43 890	-1 848	-17	2 736
00009	003	19 264	30 358	31 726	-1 336	-13	1 978
00009	004	2 773	4 373	4 570	-192	-2	284
00011	001	-72 719	-22 869	44 653	867	-4 573	19 139
00011	002	-40 569	-10 428	20 570	-394	-3 130	9 761
00011	003	-29 325	-7 538	14 868	-285	-2 262	7 055
00011	004	-4 226	-1 087	2 145	-41	-326	1 018
00013	001	72 351	-19 181	44 624	905	4 594	-17 952
00013	002	40 495	-8 416	20 537	-442	3 160	-8 942
00013	003	29 272	-6 083	14 846	-320	2 284	-6 464
00013	004	4 217	-877	2 140	-46	329	-932
00020	001	-57 712	183 710	158 449	-191	2 838	-33 377
00020	002	-41 013	52 537	104 745	657	2 724	-21 243
00020	003	-29 647	37 979	75 720	475	1 969	-15 357
00020	004	-4 270	5 469	10 903	68	284	-2 211
00023	001	33 385	61 391	58 277	886	4 936	11 127
00023	002	14 654	33 144	30 811	618	4 249	6 523
00023	003	10 593	23 960	22 273	447	3 072	4 715
00023	004	1 525	3 450	3 207	64	442	679
00027	001	-58 147	273 260	209 287	8 246	-3 571	151 892
00027	002	-53 649	81 588	130 027	5 303	3 669	43 417
00027	003	-38 783	58 979	93 993	3 833	2 652	31 386
00027	004	-5 583	8 490	13 529	551	382	4 518
00030	001	-18 686	59 103	54 685	1 025	-4 285	-14 748
00030	002	-5 132	31 249	28 047	635	-3 746	-9 037
00030	003	-3 709	22 589	20 274	459	-2 708	-6 533
00030	004	-534	3 253	2 919	66	-390	-940
00031	001	4 677	110 743	94 411	-771	-7 478	16 301
00031	002	15 180	7 643	50 084	-193	-6 581	10 843
00031	003	10 975	5 525	36 203	-140	-4 757	7 838
00031	004	1 580	796	5 213	-20	-685	1 128
00032	001	282 373	-275 129	250 925	0	0	74 431
00032	002	-43 794	-9 950	0	0	0	-6 318
00032	003	-31 660	-7 194	0	0	0	-4 569
00032	004	-4 558	-1 033	0	0	0	-656
00033	001	42 921	-45 095	54 741	-319	4 609	-23 113
00033	002	18 973	-22 169	28 411	-476	4 298	-19 474
00033	003	13 715	-16 026	20 538	-344	3 107	-14 078
00033	004	1 974	-2 307	2 957	-50	447	-2 027
00058	001	59 125	278 630	203 225	8 429	4 264	-147 712
00058	002	51 438	84 012	125 382	5 339	-3 311	-38 703
00058	003	37 184	60 731	90 639	3 859	-2 393	-27 978
00058	004	5 354	8 743	13 047	555	-345	-4 028
00059	001	49 898	39 962	233 260	3 738	634	-114 003
00059	002	9 382	12 113	65 082	1 287	99	-28 861
00059	003	6 783	8 757	47 048	930	71	-20 864
00059	004	977	1 261	6 773	134	10	-3 004
00060	001	-104 982	18 600	253 870	3 691	152	-161 915
00060	002	-28 413	8 082	85 651	1 603	-1 796	-43 222
00060	003	-20 540	5 842	61 917	1 159	-1 298	-31 246
00060	004	-2 958	841	8 915	167	-187	-4 498
00061	001	-301 199	62 260	100 381	-4 606	2 887	60 150
00061	002	-55 511	30 923	62 398	-260	1 925	21 649
00061	003	-40 130	22 354	45 108	-188	1 392	15 649
00061	004	-5 778	3 220	6 496	-27	200	2 254
00062	001	-49 090	-36 243	146 357	-2 967	-2 443	87 077
00062	002	-5 959	-74 447	27 873	356	-209	10 495
00062	003	-4 307	-53 816	20 147	257	-151	7 586
00062	004	-621	-7 749	2 904	37	-22	1 093
00063	001	313 119	59 396	99 972	-4 721	-2 809	-55 593
00063	002	64 039	18 796	62 176	-312	-1 854	-13 260
00063	003	46 291	13 588	44 946	-226	-1 340	-9 587
00063	004	6 665	1 957	6 473	-32	-193	-1 382
00064	001	49 156	-19 662	146 891	-2 941	2 364	-84 636
00064	002	6 555	-79 959	27 989	272	225	-13 212
00064	003	4 740	-57 803	20 237	197	163	-9 552
00064	004	683	-8 323	2 917	29	23	-1 376
00065	001	2 034	-22 485	31 891	1 232	-16	-2 811
00065	002	530	-17 130	4 163	-114	379	-2 616
00065	003	383	-12 383	3 009	-82	274	-1 891
00065	004	55	-1 783	433	-12	39	-272
00066	001	-45 215	216	115 534	323	-267	19 445
00066	002	-26 846	127	77 560	83	-49	12 261

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00066	003	-19 407	92	56 068	60	-35	8 863
00066	004	-2 795	13	8 072	9	-5	1 276
00067	001	3 992	532	77 416	1 474	18	-3 057
00067	002	1 445	303	46 763	846	8	-1 697
00067	003	1 044	219	33 804	612	6	-1 227
00067	004	151	32	4 868	88	1	-177
00068	001	11 265	1 586	77 228	819	114	-8 516
00068	002	6 309	1 135	46 811	307	41	-4 553
00068	003	4 561	820	33 839	222	30	-3 291
00068	004	658	118	4 873	32	4	-474
00069	001	-4 013	528	77 404	1 476	-13	3 036
00069	002	-1 523	304	46 754	847	-4	1 773
00069	003	-1 101	220	33 798	612	-3	1 282
00069	004	-159	32	4 867	88	0	184
00070	001	-11 329	1 574	77 237	829	-110	8 512
00070	002	-6 472	1 143	46 806	304	-39	4 629
00070	003	-4 679	826	33 836	220	-28	3 346
00070	004	-674	119	4 873	32	-4	482
00071	001	-69 383	-1 470	177 167	-205	-451	-1 704
00071	002	-51 269	-827	126 104	-409	178	-1 937
00071	003	-37 063	-598	91 159	-296	129	-1 400
00071	004	-5 338	-86	13 124	-42	19	-201
00072	001	36 714	-1 652	151 533	289	542	-804
00072	002	26 816	-996	110 681	90	479	-806
00072	003	19 385	-720	80 013	65	347	-582
00072	004	2 790	-104	11 521	9	50	-84
00073	001	979	-1 684	157 430	305	-174	-331
00073	002	1 570	-1 075	114 989	149	-106	-221
00073	003	1 135	-777	83 126	108	-77	-160
00073	004	164	-112	11 970	16	-11	-23
00074	001	-1 095	-1 680	157 437	306	149	47
00074	002	-1 614	-1 079	114 995	153	112	215
00074	003	-1 168	-780	83 132	111	81	156
00074	004	-168	-112	11 970	16	12	22
00075	001	-36 662	-1 641	151 633	294	-561	496
00075	002	-26 756	-1 014	110 756	105	-467	767
00075	003	-19 340	-733	80 067	76	-337	555
00075	004	-2 784	-105	11 529	11	-49	80
00076	001	65 491	-1 395	176 581	-198	291	1 389
00076	002	47 906	-857	125 677	-361	-240	1 816
00076	003	34 631	-620	90 850	-261	-174	1 313
00076	004	4 988	-89	13 080	-37	-25	189
00077	001	20 943	-2 267	112 585	-43	-462	-27 083
00077	002	6 072	-1 413	74 806	-248	-410	-17 403
00077	003	4 388	-1 022	54 078	-179	-297	-12 581
00077	004	632	-147	7 785	-26	-43	-1 810
00078	001	10 411	1 226	165 532	1 317	-929	30 911
00078	002	23 648	1 208	119 175	880	-871	21 958
00078	003	17 094	873	86 149	636	-630	15 873
00078	004	2 460	126	12 403	91	-91	2 285
00079	001	-51 026	39 448	232 454	3 685	-600	115 787
00079	002	-9 706	11 983	65 180	1 275	-141	30 287
00079	003	-7 016	8 662	47 119	921	-102	21 895
00079	004	-1 011	1 247	6 784	133	-15	3 152
00080	001	97 028	18 147	254 293	3 585	-183	163 534
00080	002	22 842	7 727	85 220	1 575	1 686	44 856
00080	003	16 513	5 585	61 605	1 138	1 219	32 427
00080	004	2 378	804	8 870	164	176	4 668
00081	001	-13 151	41 953	231 223	2 959	170	38 974
00081	002	3 455	13 330	68 284	947	42	10 180
00081	003	2 497	9 636	49 363	684	31	7 359
00081	004	360	1 387	7 107	99	4	1 060
00082	001	13 975	42 008	231 262	2 972	-186	-36 602
00082	002	-3 493	13 359	68 290	950	-97	-8 656
00082	003	-2 525	9 657	49 366	686	-70	-6 257
00082	004	-364	1 390	7 108	99	-10	-901
00083	001	-1 828	-42 780	29 122	2 670	-645	7 253
00083	002	-369	-30 013	4 253	95	-627	5 136
00083	003	-267	-21 695	3 074	69	-453	3 713
00083	004	-38	-3 124	442	10	-65	535
00084	001	14 667	-515	103 957	-325	-242	19 103
00084	002	19 025	-238	68 675	-428	-341	12 650
00084	003	13 754	-172	49 646	-310	-246	9 145
00084	004	1 981	-25	7 148	-44	-36	1 316
00085	001	9 181	-502	155 958	1 907	-442	-17 348
00085	002	-7 054	277	112 348	1 238	-538	-8 836
00085	003	-5 099	201	81 215	895	-389	-6 388
00085	004	-732	29	11 695	129	-56	-919
00086	001	-274 802	-291 635	246 925	0	0	-91 657
00086	002	45 352	-9 487	0	0	0	8 244

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche

IdNd	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00086	003	32 783	-6 856	0	0	0	5 957
00086	004	4 719	-984	0	0	0	855
00087	001	-228 154	-120 249	177 925	0	0	-12 125
00087	002	-103 461	-14 225	0	0	0	-48 504
00087	003	-74 790	-10 284	0	0	0	-35 064
00087	004	-10 770	-1 482	0	0	0	-5 050
00091	001	196 799	-104 226	178 925	0	0	17 185
00091	002	99 222	-22 633	0	0	0	54 124
00091	003	71 729	-16 361	0	0	0	39 126
00091	004	10 329	-2 357	0	0	0	5 635
00093	001	-121 280	-99 293	130 957	-1 419	983	-34 766
00093	002	2 622	-20 085	21 984	321	-460	16 664
00093	003	1 896	-14 519	15 892	232	-333	12 046
00093	004	271	-2 091	2 289	34	-48	1 735
00094	001	133 190	-136 116	136 763	-285	-1 149	66 473
00094	002	-9 469	-48 967	22 313	367	420	-10 292
00094	003	-6 844	-35 399	16 131	265	304	-7 441
00094	004	-984	-5 098	2 324	38	44	-1 072

LEGENDA:

- IdNd** Identificativo del nodo.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
F_x, F_y, F_z, M_x, M_y, M_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

IdNd	Dir	Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma					
		F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00003	X	-10 891	10 553	-5 175	751	40 786	-13 655
00003	Y	5 434	42 646	-20 599	-26 741	938	39 008
00003	Z	0	0	0	0	0	0
00005	X	5 312	-11 404	4 538	-694	40 846	-15 250
00005	Y	3 781	46 520	-20 297	-26 507	-984	-29 224
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00007	X	15 424	19 332	6 321	2 139	20 848	3 361
00007	Y	26 957	67 748	15 465	-24 644	-3 893	-40 094
00007	Z	0	0	0	0	0	0
00009	X	15 352	-19 435	-6 313	-2 168	20 849	3 448
00009	Y	-26 906	67 544	15 453	-24 675	3 901	40 264
00009	Z	0	0	0	0	0	0
00011	X	38 398	3 916	-7 288	1 929	17 192	-12 330
00011	Y	-82 784	-79 409	17 795	-35 144	4 408	30 255
00011	Z	0	0	0	0	0	0
00013	X	38 309	-2 565	7 313	-1 872	17 209	-12 495
00013	Y	83 832	-87 599	18 183	-35 044	-4 463	-31 057
00013	Z	0	0	0	0	0	0
00020	X	-40 576	6 453	-3 298	-554	40 385	-6 708
00020	Y	19 928	7 191	7 411	-26 002	520	-16 842
00020	Z	0	0	0	0	0	0
00023	X	77 163	33 094	16 603	-1 423	34 449	2 776
00023	Y	25 186	38 075	12 728	-25 654	-1 791	-21 106
00023	Z	0	0	0	0	0	0
00027	X	198 701	12 299	10 928	673	158 154	-10 769
00027	Y	-2 008	102 404	15 451	-45 278	-592	52 057
00027	Z	0	0	0	0	0	0
00030	X	80 325	-32 886	-18 307	1 400	34 562	2 524
00030	Y	-21 456	39 627	12 855	-25 916	1 900	17 077
00030	Z	0	0	0	0	0	0
00031	X	49 623	-6 397	-17 533	699	36 848	-6 986
00031	Y	-786	-35 650	-5 067	-28 790	-424	24 748
00031	Z	0	0	0	0	0	0
00032	X	-11 918	-4 204	267	11	3 022	-39 534
00032	Y	-24 197	-25 806	-226	-2 994	-27	-57 828
00032	Z	0	0	0	0	0	0
00033	X	79 444	-32 164	15 778	-702	33 919	-7 229
00033	Y	-30 859	29 579	-13 642	-27 053	2 198	-4 666
00033	Z	0	0	0	0	0	0
00058	X	213 870	-13 366	-13 721	-600	158 860	-11 933
00058	Y	-549	102 391	14 881	-45 003	-221	-45 506
00058	Z	0	0	0	0	0	0
00059	X	5 435	-577	717	-219	40 512	-3 562
00059	Y	1 723	28 600	-3 489	-11 641	-52	-34 416
00059	Z	0	0	0	0	0	0
00060	X	-46 459	-3 249	-9 355	893	40 905	5 899
00060	Y	4 701	32 863	8 130	-19 642	-2 131	-75 501
00060	Z	0	0	0	0	0	0
00061	X	4 442	-5 973	6 920	789	20 428	-12 268

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma							
Id _{nd}	Dir	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00061	Y	-5 584	43 293	-9 319	-24 397	1 202	-43 420
00061	Z	0	0	0	0	0	0
00062	X	36 226	-12 083	3 661	2 012	16 206	-33 858
00062	Y	10 135	-84 275	-18 708	-36 393	2 509	5 598
00062	Z	0	0	0	0	0	0
00063	X	3 163	7 256	-6 825	-731	20 439	-13 224
00063	Y	7 321	39 787	-9 238	-24 306	-1 262	57 247
00063	Z	0	0	0	0	0	0
00064	X	36 368	13 904	-3 690	1 944	16 230	-34 018
00064	Y	-10 231	-94 859	-18 844	-36 326	-2 574	-7 119
00064	Z	0	0	0	0	0	0
00065	X	13 847	-2 915	1 625	-1 955	8 547	-729
00065	Y	332	-21 749	1 905	-67 204	80	-9 811
00065	Z	0	0	0	0	0	0
00066	X	-26 732	576	-3 817	-686	40 035	4 086
00066	Y	-21 430	24 692	1 854	-14 694	-748	-21 516
00066	Z	0	0	0	0	0	0
00067	X	3 094	-74	243	-178	22 009	4 735
00067	Y	23 366	29 393	-848	-12 168	30	10 246
00067	Z	0	0	0	0	0	0
00068	X	-4 792	-582	2 470	-736	21 876	6 579
00068	Y	56 249	32 401	-5 471	-14 906	506	36 026
00068	Z	0	0	0	0	0	0
00069	X	3 089	38	-243	163	22 009	4 722
00069	Y	-23 383	29 389	-850	-12 164	42	-10 202
00069	Z	0	0	0	0	0	0
00070	X	-4 737	545	-2 475	718	21 876	6 532
00070	Y	-56 470	32 387	-5 470	-14 891	-494	-35 948
00070	Z	0	0	0	0	0	0
00071	X	72 222	386	-662	-326	73 419	2 213
00071	Y	-20 367	25 267	-3 706	-15 969	1 135	-45 682
00071	Z	0	0	0	0	0	0
00072	X	-5 574	107	-4 459	-116	41 023	1 672
00072	Y	966	25 130	681	-9 841	34	-21 126
00072	Z	0	0	0	0	0	0
00073	X	14 149	30	9	-30	40 945	1 409
00073	Y	1 511	24 844	110	-9 047	-26	-6 267
00073	Z	0	0	0	0	0	0
00074	X	14 159	-50	-8	48	40 945	1 433
00074	Y	-1 518	24 834	108	-9 058	-24	6 885
00074	Z	0	0	0	0	0	0
00075	X	-5 616	-129	4 465	136	41 025	1 753
00075	Y	-931	25 111	664	-9 877	-79	21 866
00075	Z	0	0	0	0	0	0
00076	X	71 194	-409	643	359	73 416	2 370
00076	Y	20 615	25 144	-3 635	-16 068	-1 199	46 643
00076	Z	0	0	0	0	0	0
00077	X	-37 410	-474	8 465	736	39 689	5 240
00077	Y	17 769	27 721	159	-17 507	1 327	7 986
00077	Z	0	0	0	0	0	0
00078	X	-67 951	-748	-15 423	395	42 704	1 476
00078	Y	8 033	30 013	2 144	-19 215	-682	20 368
00078	Z	0	0	0	0	0	0
00079	X	5 272	-605	-758	244	40 510	-3 365
00079	Y	-1 762	28 600	-3 483	-11 664	-154	35 247
00079	Z	0	0	0	0	0	0
00080	X	-45 453	3 196	9 440	-933	40 904	5 974
00080	Y	-5 346	32 663	8 076	-19 687	1 976	76 447
00080	Z	0	0	0	0	0	0
00081	X	20 135	-160	-56	46	40 426	-5 261
00081	Y	3 685	26 533	325	-9 765	-113	10 366
00081	Z	0	0	0	0	0	0
00082	X	20 153	-135	-58	-26	40 426	-5 326
00082	Y	-3 727	26 537	331	-9 757	-76	-9 636
00082	Z	0	0	0	0	0	0
00083	X	13 631	27 121	-1 583	1 900	8 835	-5 146
00083	Y	-865	7 289	237	-67 638	123	5 019
00083	Z	0	0	0	0	0	0
00084	X	-7 126	452	-2 372	-498	40 498	1 853
00084	Y	-10 233	24 530	-2 066	-14 709	-668	13 565
00084	Z	0	0	0	0	0	0
00085	X	-54 328	713	23 586	-320	42 874	201
00085	Y	5 315	28 366	4 413	-18 261	129	-6 853
00085	Z	0	0	0	0	0	0
00086	X	-12 209	4 171	-256	-10	3 024	-39 711
00086	Y	27 339	-24 705	-235	-2 982	28	68 541
00086	Z	0	0	0	0	0	0
00087	X	-41 723	-9 663	-76	33	3 038	-24 046
00087	Y	9 469	9 646	-106	-2 866	-2	4 384
00087	Z	0	0	0	0	0	0

IdNd	Dir	Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma					
		F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
00091	X	-43 962	8 519	77	-36	3 037	-21 789
00091	Y	-7 265	-6 153	-91	-2 881	1	6 020
00091	Z	0	0	0	0	0	0
00093	X	52 057	14 440	-10 664	765	19 600	-10 103
00093	Y	29 866	36 156	-5 421	-32 402	-617	-2 886
00093	Z	0	0	0	0	0	0
00094	X	47 818	-9 432	10 332	-682	19 712	-7 911
00094	Y	-37 099	19 023	-7 851	-32 360	607	4 487
00094	Z	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

IdNd Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
F_x, F_y, F_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
M_x, M_y, M_z

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

IdNd	Dir	e	Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale					
			F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
00003	X	+	-384	-4 225	1 689	1 853	-1 660	474
00003	X	-	384	4 225	-1 689	-1 853	1 660	-474
00003	Y	+	-400	-4 404	1 760	1 932	-1 731	494
00003	Y	-	400	4 404	-1 760	-1 932	1 731	-494
00005	X	+	-137	4 079	-1 410	-1 541	-1 653	1 731
00005	X	-	137	-4 079	1 410	1 541	1 653	-1 731
00005	Y	+	-143	4 252	-1 470	-1 607	-1 723	1 805
00005	Y	-	143	-4 252	1 470	1 607	1 723	-1 805
00007	X	+	-961	523	-332	-1 080	-2 064	-416
00007	X	-	961	-523	332	1 080	2 064	416
00007	Y	+	-1 001	545	-346	-1 125	-2 152	-434
00007	Y	-	1 001	-545	346	1 125	2 152	434
00009	X	+	-670	-1 228	166	1 349	-2 106	-868
00009	X	-	670	1 228	-166	-1 349	2 106	868
00009	Y	+	-698	-1 280	173	1 406	-2 196	-905
00009	Y	-	698	1 280	-173	-1 406	2 196	905
00011	X	+	184	3 202	-1 091	2 218	-1 592	-780
00011	X	-	-184	-3 202	1 091	-2 218	1 592	780
00011	Y	+	191	3 337	-1 138	2 312	-1 660	-813
00011	Y	-	-191	-3 337	1 138	-2 312	1 660	813
00013	X	+	-614	-3 047	922	-1 836	-1 545	-519
00013	X	-	614	3 047	-922	1 836	1 545	519
00013	Y	+	-640	-3 176	962	-1 914	-1 611	-541
00013	Y	-	640	3 176	-962	1 914	1 611	541
00020	X	+	574	1 237	601	-2 269	1 716	-990
00020	X	-	-574	-1 237	-601	2 269	-1 716	990
00020	Y	+	598	1 289	626	-2 365	1 789	-1 032
00020	Y	-	-598	-1 289	-626	2 365	-1 789	1 032
00023	X	+	-278	2 195	627	-2 648	-1 651	-2 065
00023	X	-	278	-2 195	-627	2 648	1 651	2 065
00023	Y	+	-290	2 288	653	-2 761	-1 721	-2 152
00023	Y	-	290	-2 288	-653	2 761	1 721	2 152
00027	X	+	8 434	-4 907	-508	2 942	6 452	-1 055
00027	X	-	-8 434	4 907	508	-2 942	-6 452	1 055
00027	Y	+	8 792	-5 115	-529	3 067	6 725	-1 099
00027	Y	-	-8 792	5 115	529	-3 067	-6 725	1 099
00030	X	+	-683	-2 246	-566	2 565	-1 653	-1 447
00030	X	-	683	2 246	566	-2 565	1 653	1 447
00030	Y	+	-712	-2 341	-590	2 673	-1 723	-1 508
00030	Y	-	712	2 341	590	-2 673	1 723	1 508
00031	X	+	1 631	2 727	-221	2 835	1 611	-1 703
00031	X	-	-1 631	-2 727	221	-2 835	-1 611	1 703
00031	Y	+	1 700	2 843	-230	2 955	1 679	-1 775
00031	Y	-	-1 700	-2 843	230	-2 955	-1 679	1 775
00032	X	+	59	804	0	0	0	-15 688
00032	X	-	-59	-804	0	0	0	15 688
00032	Y	+	62	838	0	0	0	-16 352
00032	Y	-	-62	-838	0	0	0	16 352
00033	X	+	-159	1 507	-810	-2 744	1 738	-841
00033	X	-	159	-1 507	810	2 744	-1 738	841
00033	Y	+	-166	1 571	-844	-2 861	1 812	-876
00033	Y	-	166	-1 571	844	2 861	-1 812	876
00058	X	+	8 770	3 740	198	-2 435	6 473	42
00058	X	-	-8 770	-3 740	-198	2 435	-6 473	-42
00058	Y	+	9 141	3 899	206	-2 539	6 747	44
00058	Y	-	-9 141	-3 899	-206	2 539	-6 747	-44
00059	X	+	115	506	-31	-277	1 680	1 867
00059	X	-	-115	-506	31	277	-1 680	-1 867
00059	Y	+	120	527	-32	-289	1 751	1 946

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

IdNd	Dir	e	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00059	Y	-	-120	-527	32	289	-1 751	-1 946
00060	X	+	-1 687	1 115	-326	-628	1 658	653
00060	X	-	1 687	-1 115	326	628	-1 658	-653
00060	Y	+	-1 758	1 163	-340	-654	1 728	681
00060	Y	-	1 758	-1 163	340	654	-1 728	-681
00061	X	+	1 994	-3 679	1 336	1 973	1 985	2 569
00061	X	-	-1 994	3 679	-1 336	-1 973	-1 985	-2 569
00061	Y	+	2 078	-3 835	1 393	2 057	2 069	2 678
00061	Y	-	-2 078	3 835	-1 393	-2 057	-2 069	-2 678
00062	X	+	1 792	3 959	1 058	2 400	1 014	-2 496
00062	X	-	-1 792	-3 959	-1 058	-2 400	-1 014	2 496
00062	Y	+	1 868	4 126	1 103	2 502	1 057	-2 602
00062	Y	-	-1 868	-4 126	-1 103	-2 502	-1 057	2 602
00063	X	+	2 225	2 937	-1 253	-1 703	1 999	3 236
00063	X	-	-2 225	-2 937	1 253	1 703	-1 999	-3 236
00063	Y	+	2 319	3 061	-1 306	-1 776	2 084	3 373
00063	Y	-	-2 319	-3 061	1 306	1 776	-2 084	-3 373
00064	X	+	1 909	-3 873	-869	-1 996	1 042	-2 585
00064	X	-	-1 909	3 873	869	1 996	-1 042	2 585
00064	Y	+	1 990	-4 037	-906	-2 080	1 086	-2 695
00064	Y	-	-1 990	4 037	906	2 080	-1 086	2 695
00065	X	+	-24	1 737	251	-7 608	-7	-1 348
00065	X	-	24	-1 737	-251	7 608	7	1 348
00065	Y	+	-25	1 811	262	-7 930	-7	-1 405
00065	Y	-	25	-1 811	-262	7 930	7	1 405
00066	X	+	-1 003	2 095	188	-1 333	-1 681	-1 574
00066	X	-	1 003	-2 095	-188	1 333	1 681	1 574
00066	Y	+	-1 045	2 184	196	-1 390	-1 752	-1 640
00066	Y	-	1 045	-2 184	-196	1 390	1 752	1 640
00067	X	+	-1 091	-388	6	211	-2 089	725
00067	X	-	1 091	388	-6	-211	2 089	-725
00067	Y	+	-1 137	-404	6	220	-2 178	756
00067	Y	-	1 137	404	-6	-220	2 178	-756
00068	X	+	-1 552	-854	-59	537	-2 094	-130
00068	X	-	1 552	854	59	-537	2 094	130
00068	Y	+	-1 618	-890	-61	559	-2 183	-135
00068	Y	-	1 618	890	61	-559	2 183	135
00069	X	+	-842	69	3	-79	-2 089	838
00069	X	-	842	-69	-3	79	2 089	-838
00069	Y	+	-877	72	3	-82	-2 178	874
00069	Y	-	877	-72	-3	82	2 178	-874
00070	X	+	-967	503	118	-374	-2 089	266
00070	X	-	967	-503	-118	374	2 089	-266
00070	Y	+	-1 008	524	123	-390	-2 177	277
00070	Y	-	1 008	-524	-123	390	2 177	-277
00071	X	+	-3 647	1 353	-93	-848	-2 910	-745
00071	X	-	3 647	-1 353	93	848	2 910	745
00071	Y	+	-3 801	1 410	-97	-884	-3 033	-776
00071	Y	-	3 801	-1 410	97	884	3 033	776
00072	X	+	320	426	200	-233	-1 651	1 213
00072	X	-	-320	-426	-200	233	1 651	-1 213
00072	Y	+	334	444	209	-243	-1 721	1 265
00072	Y	-	-334	-444	-209	243	1 721	-1 265
00073	X	+	-502	67	-1	-46	-1 650	1 476
00073	X	-	502	-67	1	46	1 650	-1 476
00073	Y	+	-524	69	-1	-48	-1 720	1 538
00073	Y	-	524	-69	1	48	1 720	-1 538
00074	X	+	-488	-330	1	148	-1 650	1 395
00074	X	-	488	330	-1	-148	1 650	-1 395
00074	Y	+	-508	-344	1	154	-1 720	1 454
00074	Y	-	508	344	-1	-154	1 720	-1 454
00075	X	+	329	-693	-207	345	-1 651	948
00075	X	-	-329	693	207	-345	1 651	-948
00075	Y	+	343	-722	-215	359	-1 721	988
00075	Y	-	-343	722	215	-359	1 721	-988
00076	X	+	-3 853	-1 612	127	1 030	-2 898	-1 297
00076	X	-	3 853	1 612	-127	-1 030	2 898	1 297
00076	Y	+	-4 016	-1 680	132	1 074	-3 021	-1 352
00076	Y	-	4 016	1 680	-132	-1 074	3 021	1 352
00077	X	+	-185	-1 953	-221	1 344	-1 707	-915
00077	X	-	185	1 953	221	-1 344	1 707	915
00077	Y	+	-193	-2 035	-230	1 401	-1 779	-954
00077	Y	-	193	2 035	230	-1 401	1 779	954
00078	X	+	-2 832	-2 336	-886	1 586	1 814	-1 498
00078	X	-	2 832	2 336	886	-1 586	-1 814	1 498
00078	Y	+	-2 952	-2 435	-923	1 653	1 891	-1 562
00078	Y	-	2 952	2 435	923	-1 653	-1 891	1 562
00079	X	+	134	-812	68	406	1 681	1 462
00079	X	-	-134	812	-68	-406	-1 681	-1 462
00079	Y	+	140	-846	70	423	1 752	1 524

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id _{Nd}	Dir	e	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00079	Y	-	-140	846	-70	-423	-1 752	-1 524
00080	X	+	-1 530	-1 457	250	842	1 637	-219
00080	X	-	1 530	1 457	-250	-842	-1 637	219
00080	Y	+	-1 595	-1 519	260	877	1 707	-228
00080	Y	-	1 595	1 519	-260	-877	-1 707	228
00081	X	+	736	-335	-2	150	1 675	2 270
00081	X	-	-736	335	2	-150	-1 675	-2 270
00081	Y	+	767	-350	-2	156	1 746	2 367
00081	Y	-	-767	350	2	-156	-1 746	-2 367
00082	X	+	776	52	1	-42	1 675	2 386
00082	X	-	-776	-52	-1	42	-1 675	-2 386
00082	Y	+	809	54	1	-43	1 746	2 487
00082	Y	-	-809	-54	-1	43	-1 746	-2 487
00083	X	+	37	-3 309	71	7 001	11	-1 193
00083	X	-	-37	3 309	-71	-7 001	-11	1 193
00083	Y	+	38	-3 449	74	7 298	11	-1 244
00083	Y	-	-38	3 449	-74	-7 298	-11	1 244
00084	X	+	-558	1 516	-73	-964	-1 666	908
00084	X	-	558	-1 516	73	964	1 666	-908
00084	Y	+	-582	1 580	-76	-1 005	-1 737	946
00084	Y	-	582	-1 580	76	1 005	1 737	-946
00085	X	+	-1 148	1 965	1 257	-1 306	1 784	-249
00085	X	-	1 148	-1 965	-1 257	1 306	-1 784	249
00085	Y	+	-1 196	2 048	1 310	-1 361	1 860	-259
00085	Y	-	1 196	-2 048	-1 310	1 361	-1 860	259
00086	X	+	12	-422	0	0	0	-15 513
00086	X	-	-12	422	0	0	0	15 513
00086	Y	+	12	-440	0	0	0	-16 171
00086	Y	-	-12	440	0	0	0	16 171
00087	X	+	-3 223	164	0	0	0	-18 417
00087	X	-	3 223	-164	0	0	0	18 417
00087	Y	+	-3 360	170	0	0	0	-19 197
00087	Y	-	3 360	-170	0	0	0	19 197
00091	X	+	-3 478	400	0	0	0	-19 042
00091	X	-	3 478	-400	0	0	0	19 042
00091	Y	+	-3 625	417	0	0	0	-19 849
00091	Y	-	3 625	-417	0	0	0	19 849
00093	X	+	2 096	-3 010	-300	3 406	2 018	-961
00093	X	-	-2 096	3 010	300	-3 406	-2 018	961
00093	Y	+	2 185	-3 137	-312	3 550	2 104	-1 002
00093	Y	-	-2 185	3 137	312	-3 550	-2 104	1 002
00094	X	+	1 559	1 403	120	-3 067	2 025	-481
00094	X	-	-1 559	-1 403	-120	3 067	-2 025	481
00094	Y	+	1 625	1 462	125	-3 197	2 111	-502
00094	Y	-	-1 625	-1 462	-125	3 197	-2 111	502

LEGENDA:

- Id_{Nd}** Identificativo del nodo.
- Dir** Direzione del sisma.
- e** Segno dell'eccentricità accidentale.
- F_x, F_y, F_z** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- M_x, M_y, M_z**

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{rk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	CS		R _r
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	
Nodo 1	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	58 918	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 2	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	133 758	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 4	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	262 559	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 6	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	256 669	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 8	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	110 368	6/φ8/8/2	VNR	VNR	NO
Nodo 10	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	110 550	6/φ8/8/2	VNR	VNR	NO
Nodo 12	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	40 848	6/φ8/8/2	VNR	VNR	NO
Nodo 14	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	40 605	6/φ8/8/2	VNR	VNR	NO
Nodo 15	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	353 171	4/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 16	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	226 323	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 17	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	340 602	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 18	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	337 377	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 19	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	336 210	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 21	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	286 200	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 22	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	61 435	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 24	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	68 130	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 25	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	59 218	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 26	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	57 093	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 34	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	292 262	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 35	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	174 528	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO

Dati generali di verifica

Id _{nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{rk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS		R _f
											η	ξ/f	
Nodo 36	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	187 649	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 37	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	225 144	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 38	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	131 612	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 39	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	308 959	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 40	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	126 056	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 41	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	305 955	7/φ8/8/4	VNR	VNR	NO
Nodo 42	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	208 880	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 43	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	73 170	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 44	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	277 290	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 45	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	197 816	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 46	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	186 094	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 47	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	20 231	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 48	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	187 695	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 49	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	174 811	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 50	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	126 134	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 51	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	21 886	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 52	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	308 939	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 53	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	292 064	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 54	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	131 590	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 55	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	73 982	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 56	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	164 735	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 57	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	164 228	3/φ8/15/2	VNR	VNR	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{Vj} d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rzd}	h _{jc}	Dati indicati per direzione	
																	[cm]	[cm]
Nodo 1																		
1	Trave 20-21	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
2	Trave 21-23	38	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 2																		
1	Trave 35-36	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
2	Trave 36-42	40	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
	Trave 23-36	38	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 4																		
1	Trave 19-20	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
	Trave 18-19	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
2	Trave 19-34	40	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
	Trave 8-19	40	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 6																		
1	Trave 12-13	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
	Trave 11-12	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
2	Trave 12-27	40	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
	Trave 7-12	40	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 8																		
1	Trave 1-2	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23		
Nodo 10																		
1	Trave 5-6	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23		
Nodo 12																		
1	Trave 6-8	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23		
Nodo 14																		
1	Trave 1-7	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23		
Nodo 15																		
1	Trave 34-35	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	63		
	Trave 33-34	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	63		
2	Trave 34-38	43	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
	Trave 19-34	52	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 16																		
1	Trave 28-29	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
	Trave 27-28	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
Nodo 17																		
1	Trave 27-28	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	63		
	Trave 26-27	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	63		
2	Trave 27-37	43	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
	Trave 12-27	52	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 18																		
1	Trave 13-14	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	43		
	Trave 12-13	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	43		
Nodo 19																		
1	Trave 18-19	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	43		
	Trave 17-18	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	43		
Nodo 21																		
1	Trave 25-26	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
	Trave 24-25	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33		
2	Trave 25-39	40	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18		
Nodo 22																		

Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{Vj} d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rzd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
1	Trave 24-25	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
2	Trave 22-24	38	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18
Nodo 24																
1	Trave 9-10	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
2	Trave 9-22	38	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	18
Nodo 25																
1	Trave 39-40	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
2	Trave 25-39	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 26																
1	Trave 36-42	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
2	Trave 41-42	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 34																
1	Trave 17-18	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 16-17	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 35																
1	Trave 29-30	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 28-29	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 36																
1	Trave 31-32	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 30-31	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 37																
1	Trave 33-34	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 32-33	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 38																
1	Trave 4-5	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 3-4	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 39																
1	Trave 16-17	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 15-16	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 40																
1	Trave 2-3	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 1-2	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 41																
1	Trave 35-36	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 34-35	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 42																
1	Trave 10-11	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 9-10	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 43																
1	Trave 34-38	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 38-2a	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 44																
1	Trave 26-27	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 25-26	25	53	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 45																
1	Trave 20-21	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 19-20	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 46																
1	Trave 11-12	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 10-11	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 47																
1	Trave 21-23	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 23-36	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 48																
1	Trave 30-31	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 29-30	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 49																
1	Trave 32-33	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 31-32	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 50																
1	Trave 5-6	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 4-5	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 51																
1	Trave 9-22	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 22-24	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 52																
1	Trave 15-16	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 14-15	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 53																
1	Trave 14-15	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 13-14	25	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 54																
1	Trave 3-4	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 2-3	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 55																
1	Trave 37-1a	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 27-37	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 56																
1	Trave 41-42	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23

Dati indicati per direzione

Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
	Trave 2a-41	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
Nodo 57																
1	Trave 40-1a	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23
	Trave 39-40	30	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	23

LEGENDA:

- Dir** Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M⁺ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M⁻ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vj}_d Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_f Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
Id_{pil,sup} Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{tk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
N_{d,sup} Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
N_{d,inf} Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id _{Tr}	%oL _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
Piano Terra													
Travata: Trave 1-7													
Trave 1-7	0%	-59 381	62 292	-59 381	31 040	5,09	4,62	1.11[S]	0,22	2.00[S]	0,20	NO	
	12,5%	-59 381	42 722	-59 381	53 250	5,09	4,62	1.63[S]	0,22	1.16[S]	0,20	NO	
	25,0%	-59 381	3 337	-59 381	63 308	5,09	5,09	20.87[S]	0,22	1.10[S]	0,22	NO	
	37,5%	0	0	-59 381	64 120	3,08	5,09	-	VNR	1.08[S]	0,22	NO	
	50,0%	0	0	-59 381	63 149	3,08	5,09	-	VNR	1.10[S]	0,22	NO	
	62,5%	0	0	12 961	76 094	3,08	5,09	-	VNR	1.15[V]	0,11	NO	
	75,0%	-22 468	2 899	-37 576	43 698	4,62	5,09	24.02[S]	0,23	1.69[S]	0,23	NO	
	87,5%	-59 381	36 075	-59 381	24 336	4,62	3,08	1.72[S]	0,21	1.54[S]	0,15	NO	
	100%	-43 932	56 089	-43 932	4 226	4,62	3,08	1.16[S]	0,22	9.69[S]	0,17	NO	
Piano Terra													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6													
Trave 1-2	0%	-41 122	44 882	-41 122	14 159	4,62	3,08	1.46[S]	0,22	2.93[S]	0,17	NO	
	12,5%	-41 122	44 882	-41 122	21 845	4,62	3,08	1.46[S]	0,22	1.90[S]	0,17	NO	
	25,0%	-41 122	25 912	-41 122	24 274	4,62	3,08	2.54[S]	0,22	1.71[S]	0,17	NO	
	37,5%	-41 122	9 417	-41 122	24 262	3,08	3,08	4.41[S]	0,17	1.71[S]	0,17	NO	
	50,0%	0	0	-41 122	24 180	3,08	3,08	-	VNR	1.72[S]	0,17	NO	
	62,5%	-20 295	5 047	-41 122	22 568	3,08	3,08	9.10[S]	0,19	1.84[S]	0,17	NO	
	75,0%	-20 295	24 638	-41 122	16 244	4,62	3,08	2.84[S]	0,24	2.55[S]	0,17	NO	
	87,5%	-20 295	46 344	-32 630	7 916	4,62	3,08	1.51[S]	0,24	5.47[S]	0,18	NO	
	100%	-20 295	46 344	-20 295	37	4,62	3,08	1.51[S]	0,24	NS	0,19	NO	
Trave 2-3	0%	9 663	49 002	4 864	647	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	78.88[S]	0,21	NO	
	12,5%	9 663	49 002	4 864	11 400	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.47[S]	0,21	NO	
	25,0%	4 864	22 432	9 663	20 423	4,62	3,08	3.34[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO	
	37,5%	4 864	4 117	9 663	24 452	3,08	3,08	12.40[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO	
	50,0%	0	0	9 663	24 469	3,08	3,08	-	VNR	2.27[V]	0,09	NO	
	62,5%	4 972	3 739	9 663	24 452	3,08	3,08	13.66[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO	
	75,0%	4 972	22 061	9 663	20 412	4,62	3,08	3.39[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO	
	87,5%	9 663	49 050	4 972	10 994	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.64[S]	0,21	NO	
	100,0%	9 663	49 050	4 972	236	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	NS	0,21	NO	
Trave 3-4	0%	9 652	49 025	0	0	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	-	VNR	NO	
	12,5%	9 652	49 025	5 318	10 875	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.70[S]	0,21	NO	
	25,0%	5 318	21 725	9 652	20 424	4,62	3,08	3.45[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO	
	37,5%	5 318	3 573	9 652	24 461	3,08	3,08	14.31[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO	
	50,0%	0	0	9 652	24 478	3,08	3,08	-	VNR	2.27[V]	0,09	NO	
	62,5%	5 322	3 573	9 652	24 461	3,08	3,08	14.31[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO	
	75,0%	5 322	21 723	9 652	20 428	4,62	3,08	3.45[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO	
	87,5%	9 652	49 009	5 322	10 884	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.69[S]	0,21	NO	
	100%	9 652	49 009	0	0	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	-	VNR	NO	
Trave 4-5	0%	9 672	49 053	4 829	228	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	NS	0,21	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	9 672	49 053	4 829	10 993	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.64[S]	0,21	NO
	25,0%	4 829	22 052	9 672	20 417	4,62	3,08	3.39[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO
	37,5%	4 829	3 734	9 672	24 460	3,08	3,08	13.67[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO
	50,0%	0	0	9 672	24 477	3,08	3,08	-	VNR	2.27[V]	0,09	NO
	62,5%	5 053	4 093	9 672	24 459	3,08	3,08	12.48[S]	0,21	2.27[V]	0,09	NO
	75,0%	5 053	22 401	9 672	20 433	4,62	3,08	3.34[S]	0,26	2.72[V]	0,10	NO
	87,5%	9 672	48 984	5 053	11 392	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	4.48[S]	0,21	NO
	100,0%	9 672	48 984	5 053	636	4,62	3,08	1.63[V]	0,11	80.31[S]	0,21	NO
Trave 5-6	0%	-20 877	46 294	-20 877	35	4,62	3,08	1.51[S]	0,24	NS	0,19	NO
	12,5%	-20 877	46 294	-20 877	8 868	4,62	3,08	1.51[S]	0,24	5.16[S]	0,19	NO
	25,0%	-20 877	24 617	-40 438	16 310	4,62	3,08	2.84[S]	0,24	2.55[S]	0,17	NO
	37,5%	-20 877	5 060	-40 438	22 478	3,08	3,08	9.05[S]	0,19	1.85[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-40 438	24 055	3,08	3,08	-	VNR	1.73[S]	0,17	NO
	62,5%	-40 438	9 238	-40 438	24 143	3,08	3,08	4.52[S]	0,17	1.72[S]	0,17	NO
	75,0%	-40 438	25 699	-40 438	24 159	4,62	3,08	2.57[S]	0,22	1.72[S]	0,17	NO
	87,5%	-40 438	44 637	-40 438	21 694	4,62	3,08	1.48[S]	0,22	1.92[S]	0,17	NO
	100,0%	-40 438	44 637	-40 438	13 973	4,62	3,08	1.48[S]	0,22	2.98[S]	0,17	NO
Piano Terra								Travata: Trave 6-8				
Trave 6-8	0%	-58 687	62 740	-58 687	31 474	5,09	4,62	1.11[S]	0,22	1.98[S]	0,20	NO
	12,5%	-58 687	43 150	-58 687	53 562	5,09	4,62	1.61[S]	0,22	1.16[S]	0,20	NO
	25,0%	-58 687	3 717	-58 687	63 499	5,09	5,09	18.76[S]	0,22	1.09[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	-58 687	64 262	3,08	5,09	-	VNR	1.08[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-58 687	63 243	3,08	5,09	-	VNR	1.10[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	12 956	75 893	3,08	5,09	-	VNR	1.16[V]	0,11	NO
	75,0%	-23 178	3 207	-36 768	43 514	5,56	5,09	26.21[S]	0,25	1.70[S]	0,23	NO
	87,5%	-44 791	39 182	-58 687	24 011	5,56	3,08	2.03[S]	0,25	1.57[S]	0,15	NO
	100%	-44 791	56 551	-44 791	4 146	5,56	3,08	1.41[S]	0,25	9.82[S]	0,16	NO
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21				
Trave 9-10	0%	-22 240	43 091	-22 240	41 057	3,08	3,55	1.04[S]	0,20	1.28[S]	0,22	NO
	12,5%	-22 240	43 091	-22 240	50 239	3,08	3,55	1.04[S]	0,20	1.04[S]	0,22	NO
	25,0%	-22 240	11 389	12 507	62 990	3,08	4,02	3.97[S]	0,20	1.11[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	12 507	62 838	3,08	4,02	-	VNR	1.11[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	12 507	62 674	3,08	4,02	-	VNR	1.12[V]	0,11	NO
	62,5%	-21 595	38	12 507	61 826	3,08	4,02	NS	0,20	1.13[V]	0,11	NO
	75,0%	-21 595	34 358	12 507	47 152	5,56	4,02	2.43[S]	0,28	1.48[V]	0,11	NO
	87,5%	-21 595	76 064	-21 595	21 748	5,56	3,08	1.09[S]	0,28	2.08[S]	0,20	NO
	100%	-21 595	76 064	-21 595	2 275	5,56	3,08	1.09[S]	0,28	19.92[S]	0,20	NO
Trave 10-11	0%	11 747	81 795	0	0	5,56	3,08	1.15[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	11 747	81 795	6 816	14 370	5,56	3,08	1.15[V]	0,13	3.55[S]	0,22	NO
	25,0%	6 816	37 691	11 747	27 487	5,56	3,08	2.35[S]	0,30	2.01[V]	0,11	NO
	37,5%	6 816	9 013	11 747	35 734	3,08	3,08	5.66[S]	0,23	1.54[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	11 747	35 692	3,08	3,08	-	VNR	1.54[V]	0,10	NO
	62,5%	7 194	4 693	11 747	35 639	3,08	3,08	10.89[S]	0,23	1.54[V]	0,10	NO
	75,0%	7 194	31 210	11 747	30 829	4,02	3,08	2.10[S]	0,26	1.79[V]	0,10	NO
	87,5%	7 194	65 330	7 194	18 696	4,02	3,08	1.00[S]	0,26	2.73[S]	0,23	NO
	100%	7 194	65 330	7 194	3 872	4,02	3,08	1.00[S]	0,26	13.20[S]	0,23	NO
Trave 11-12	0%	1 264	63 202	1 264	2 536	4,02	3,08	1.02[S]	0,26	19.70[S]	0,22	NO
	12,5%	1 264	62 168	1 264	17 549	4,02	3,08	1.03[S]	0,26	2.84[S]	0,22	NO
	25,0%	1 264	27 882	11 058	26 966	4,02	3,08	2.31[S]	0,26	2.04[V]	0,10	NO
	37,5%	1 264	3 291	11 058	27 969	3,55	3,08	17.40[S]	0,24	1.97[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	11 058	27 788	3,55	3,08	-	VNR	1.98[V]	0,10	NO
	62,5%	1 496	19 344	11 058	27 595	3,55	3,08	2.96[S]	0,24	1.99[V]	0,10	NO
	75,0%	11 058	61 460	1 496	12 312	8,04	3,08	2.15[V]	0,17	4.05[S]	0,21	NO
	87,5%	11 058	122 083	0	0	8,04	3,55	1.08[V]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	11 058	123 887	0	0	8,04	3,55	1.07[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 12-13	0%	-2 705	110 408	-2 705	10 966	6,03	3,55	1.05[S]	0,28	6.37[S]	0,21	NO
	12,5%	-2 705	110 408	-2 705	43 703	6,03	3,55	1.05[S]	0,28	1.59[S]	0,21	NO
	25,0%	-2 705	45 186	18 160	86 364	6,03	5,09	2.59[S]	0,27	1.26[V]	0,10	NO
	37,5%	0	0	18 160	100 258	3,08	5,09	-	VNR	1.08[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	18 160	100 215	3,08	5,09	-	VNR	1.08[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	18 160	100 082	3,08	5,09	-	VNR	1.08[V]	0,10	NO
	75,0%	-1 298	52 125	18 160	89 049	6,63	5,09	2.46[S]	0,28	1.22[V]	0,10	NO
	87,5%	-1 298	122 353	-1 298	52 910	6,63	4,02	1.04[S]	0,29	1.49[S]	0,22	NO
	100,0%	-1 298	122 353	-1 298	18 568	6,63	4,02	1.04[S]	0,29	4.27[S]	0,22	NO
Trave 13-14	0%	15 850	123 887	0	0	7,57	4,02	1.02[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	15 850	123 887	-11 298	18 255	7,57	4,02	1.02[V]	0,15	3.40[S]	0,23	NO
	25,0%	-11 298	62 343	-11 298	30 209	7,57	3,08	1.85[S]	0,33	1.56[S]	0,20	NO
	37,5%	-11 298	21 543	15 850	44 670	4,62	3,08	3.30[S]	0,26	1.25[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	15 850	44 412	4,62	3,08	-	VNR	1.26[V]	0,11	NO
	62,5%	-8 908	6 700	15 850	43 895	4,62	3,08	10.70[S]	0,27	1.27[V]	0,11	NO
	75,0%	-8 908	43 260	15 850	39 801	6,03	3,08	2.15[S]	0,30	1.40[V]	0,11	NO
	87,5%	15 850	97 101	-8 908	20 373	6,03	3,08	1.05[V]	0,14	2.35[S]	0,21	NO
	100,0%	15 850	97 101	-8 908	529	6,03	3,08	1.05[V]	0,14	90.55[S]	0,21	NO
Trave 14-15	0%	17 119	99 071	0	0	6,03	3,08	1.03[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	17 119	99 071	8 912	23 997	6,03	3,08	1.03[V]	0,14	2.14[S]	0,22	NO
	25,0%	8 912	38 728	17 119	49 434	6,03	3,55	2.49[S]	0,31	1.29[V]	0,11	NO
	37,5%	8 912	1 544	17 119	56 348	3,08	3,55	33.34[S]	0,23	1.13[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	17 119	56 554	3,08	3,55	-	VNR	1.12[V]	0,11	NO
	62,5%	9 092	5 116	17 119	56 573	3,08	3,55	10.06[S]	0,23	1.12[V]	0,11	NO
	75,0%	9 092	43 768	17 119	47 328	6,63	3,55	2.40[S]	0,32	1.34[V]	0,11	NO
	87,5%	17 119	108 399	9 092	21 687	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	2.37[S]	0,22	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 15-16	100%	17 119	108 399	0	0	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	0%	16 794	108 028	0	0	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	16 794	108 028	10 353	20 161	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	2.56[S]	0,22	NO
	25,0%	10 353	43 974	16 794	44 100	6,63	3,55	2.40[S]	0,32	1.44[V]	0,11	NO
	37,5%	10 353	6 044	16 794	52 184	3,08	3,55	8.56[S]	0,23	1.22[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	16 794	52 277	3,08	3,55	-	VNR	1.21[V]	0,11	NO
	62,5%	10 357	6 040	16 794	52 183	3,08	3,55	8.57[S]	0,23	1.22[V]	0,11	NO
	75,0%	10 357	43 967	16 794	44 107	6,63	3,55	2.40[S]	0,32	1.44[V]	0,11	NO
	87,5%	16 794	107 998	10 357	20 173	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	2.56[S]	0,22	NO
100,0%	16 794	107 998	0	0	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO	
Trave 16-17	0%	17 111	108 356	0	0	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	17 111	108 356	8 887	21 687	6,63	3,08	1.03[V]	0,15	2.37[S]	0,22	NO
	25,0%	8 887	43 748	17 111	47 305	6,63	3,55	2.40[S]	0,32	1.34[V]	0,11	NO
	37,5%	8 887	5 110	17 111	56 529	3,08	3,55	10.07[S]	0,23	1.12[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	17 111	56 512	3,08	3,55	-	VNR	1.12[V]	0,11	NO
	62,5%	9 070	1 595	17 111	56 308	3,08	3,55	32.29[S]	0,23	1.13[V]	0,11	NO
	75,0%	9 070	38 792	17 111	49 373	6,03	3,55	2.48[S]	0,31	1.29[V]	0,11	NO
	87,5%	17 111	99 199	9 070	23 939	6,03	3,08	1.03[V]	0,14	2.15[S]	0,22	NO
	100%	17 111	99 199	0	0	6,03	3,08	1.03[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	15 853	97 228	-11 335	521	6,03	3,08	1.05[V]	0,14	90.99[S]	0,20	NO
	12,5%	15 853	97 228	-11 335	20 422	6,03	3,08	1.05[V]	0,14	2.32[S]	0,20	NO
	25,0%	-11 335	43 283	15 853	39 980	6,03	3,08	2.14[S]	0,30	1.40[V]	0,11	NO
	37,5%	-11 335	6 660	15 853	44 172	4,62	3,08	10.70[S]	0,26	1.27[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	15 853	44 678	4,62	3,08	-	VNR	1.25[V]	0,11	NO
	62,5%	-8 845	21 258	15 853	44 924	4,62	3,08	3.37[S]	0,27	1.24[V]	0,11	NO
	75,0%	-8 845	61 999	-8 845	30 440	7,57	3,08	1.86[S]	0,34	1.57[S]	0,20	NO
	87,5%	15 853	123 228	-8 845	18 550	7,57	3,55	1.02[V]	0,16	2.98[S]	0,21	NO
	100%	15 853	123 228	0	0	7,57	3,55	1.02[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	-2 795	121 602	-2 795	18 690	6,63	3,55	1.05[S]	0,29	3.73[S]	0,20	NO
	12,5%	-2 795	121 602	-2 795	52 605	6,63	3,55	1.05[S]	0,29	1.32[S]	0,20	NO
	25,0%	-2 795	51 700	17 926	87 832	6,63	4,62	2.47[S]	0,28	1.13[V]	0,10	NO
	37,5%	0	0	17 926	98 026	3,08	4,62	-	VNR	1.01[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	17 926	98 206	3,08	4,62	-	VNR	1.01[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	17 926	98 299	3,08	4,62	-	VNR	1.01[V]	0,10	NO
	75,0%	-1 291	48 252	17 926	83 437	6,63	4,62	2.66[S]	0,28	1.19[V]	0,10	NO
	87,5%	17 926	127 293	-1 291	41 202	6,63	3,55	1.09[V]	0,12	1.70[S]	0,20	NO
	100,0%	17 926	127 293	-1 291	7 763	6,63	3,55	1.09[V]	0,12	9.05[S]	0,20	NO
Trave 19-20	0%	11 446	131 098	0	0	8,17	3,55	1.02[V]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	11 446	123 997	403	293	8,17	3,55	1.08[V]	0,17	NS	0,22	NO
	25,0%	11 446	56 866	403	17 214	8,17	3,08	2.36[V]	0,17	2.89[S]	0,20	NO
	37,5%	403	13 493	11 446	36 883	3,55	3,08	4.23[S]	0,24	1.49[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	11 446	37 578	3,55	3,08	-	VNR	1.46[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	11 446	38 122	3,55	3,08	-	VNR	1.44[V]	0,10	NO
	75,0%	1 076	26 695	11 446	34 317	5,09	3,08	3.02[S]	0,28	1.60[V]	0,11	NO
	87,5%	11 446	71 621	1 076	19 165	5,09	3,08	1.21[V]	0,13	2.60[S]	0,22	NO
	100,0%	11 446	77 484	0	0	5,09	3,08	1.12[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	-22 378	71 590	-22 378	3 513	5,09	3,08	1.06[S]	0,27	12.86[S]	0,20	NO
	12,5%	-22 378	71 590	-22 378	18 822	5,09	3,08	1.06[S]	0,27	2.40[S]	0,20	NO
	25,0%	-22 378	37 703	10 689	39 099	5,09	3,55	2.02[S]	0,27	1.59[V]	0,11	NO
	37,5%	-22 378	6 296	10 689	51 370	3,08	3,55	7.18[S]	0,20	1.21[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-21 427	44 783	3,08	3,55	-	VNR	1.17[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	-21 427	44 976	3,08	3,55	-	VNR	1.17[S]	0,22	NO
	75,0%	-21 427	15 252	-21 427	45 332	3,08	3,55	2.97[S]	0,20	1.16[S]	0,22	NO
	87,5%	-21 427	40 443	-21 427	45 589	3,08	3,55	1.12[S]	0,20	1.15[S]	0,22	NO
	100,0%	-21 427	40 443	-21 427	40 125	3,08	3,55	1.12[S]	0,20	1.31[S]	0,22	NO
Piano Terra												
Trave 24-25	0%	-29 444	41 815	-29 444	39 239	3,08	3,55	1.04[S]	0,20	1.30[S]	0,22	NO
	12,5%	-29 444	41 815	-29 444	46 494	3,08	3,55	1.04[S]	0,20	1.10[S]	0,22	NO
	25,0%	-29 444	12 563	-29 444	46 411	4,02	3,55	4.66[S]	0,23	1.10[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-29 444	46 320	4,02	3,55	-	VNR	1.10[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-29 444	45 357	4,02	3,55	-	VNR	1.12[S]	0,21	NO
	62,5%	-29 287	11 492	11 790	48 833	4,02	3,55	5.09[S]	0,23	1.28[V]	0,11	NO
	75,0%	-29 287	47 739	11 790	30 624	6,63	3,55	2.06[S]	0,30	2.04[V]	0,11	NO
	87,5%	11 790	108 819	-29 287	7 981	6,63	3,55	1.01[V]	0,14	6.41[S]	0,20	NO
	100%	11 790	108 819	0	0	6,63	3,55	1.01[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	19 358	110 890	-3 569	12 902	5,56	3,55	1.06[V]	0,11	5.40[S]	0,21	NO
	12,5%	19 358	110 890	-3 569	41 147	5,56	3,55	1.06[V]	0,11	1.69[S]	0,21	NO
	25,0%	-3 569	52 620	19 358	73 780	5,56	4,02	2.04[S]	0,26	1.19[V]	0,09	NO
	37,5%	-3 569	6 051	19 358	81 830	3,08	4,02	10.00[S]	0,20	1.07[V]	0,09	NO
	50,0%	0	0	19 358	81 946	3,08	4,02	-	VNR	1.07[V]	0,09	NO
	62,5%	0	0	19 358	80 559	3,08	4,02	-	VNR	1.09[V]	0,09	NO
	75,0%	-2 012	32 724	19 358	77 469	4,62	4,02	2.76[S]	0,24	1.14[V]	0,09	NO
	87,5%	19 358	91 048	19 358	51 514	4,62	3,55	1.09[V]	0,10	1.53[V]	0,09	NO
	100%	19 358	91 048	-2 012	11 698	4,62	3,55	1.09[V]	0,10	5.98[S]	0,21	NO
Trave 26-27	0%	-57 592	94 081	-57 592	13 051	7,70	3,55	1.43[S]	0,28	4.30[S]	0,16	NO
	12,5%	-57 592	94 081	-57 592	22 704	7,70	3,55	1.43[S]	0,28	2.47[S]	0,16	NO
	25,0%	-57 592	53 921	-57 379	39 848	7,57	4,62	2.47[S]	0,27	1.93[S]	0,19	NO
	37,5%	-57 592	7 075	-50 042	52 904	7,57	4,62	18.83[S]	0,27	1.49[S]	0,20	NO
	50,0%	-50 042	27 713	-50 042	51 911	7,57	4,62	4.86[S]	0,28	1.52[S]	0,20	NO
	62,5%	-50 042	70 979	-50 042	53 627	7,57	4,62	1.90[S]	0,28	1.47[S]	0,20	NO
	75,0%	-50 042	127 473	-50 042	54 087	10,65	4,62	1.50[S]	0,34	1.46[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	87,5%	-50 042	174 308	-50 042	48 015	10,65	4,62	1.09[S]	0,34	1.64[S]	0,19	NO
	100%	-50 042	174 308	-50 042	28 714	10,65	4,62	1.09[S]	0,34	2.75[S]	0,19	NO
Trave 27-28	0%	-41 644	141 354	0	0	10,05	4,62	1.04[S]	0,36	-	VNR	NO
	12,5%	-41 644	130 241	-41 644	28 886	10,05	4,62	1.12[S]	0,36	2.26[S]	0,21	NO
	25,0%	-41 644	64 150	-41 644	47 822	10,05	4,62	2.29[S]	0,36	1.36[S]	0,21	NO
	37,5%	-41 644	14 332	22 673	68 873	4,62	4,62	4.56[S]	0,23	1.18[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	22 673	69 962	4,62	4,62	-	VNR	1.16[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	22 673	70 548	4,62	4,62	-	VNR	1.15[V]	0,12	NO
	75,0%	-36 426	23 521	22 673	61 404	6,16	4,62	3.83[S]	0,28	1.33[V]	0,12	NO
	87,5%	-36 426	75 231	-36 426	33 772	6,16	3,55	1.19[S]	0,28	1.47[S]	0,20	NO
	100%	-36 426	83 891	-36 426	10 896	6,16	3,55	1.07[S]	0,28	4.56[S]	0,20	NO
Trave 28-29	0%	15 848	90 667	0	0	6,16	3,55	1.15[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	15 848	90 667	-399	5 965	6,16	3,55	1.15[V]	0,14	9.55[S]	0,23	NO
	25,0%	-399	46 889	-9 960	13 848	6,16	3,08	2.05[S]	0,31	3.44[S]	0,20	NO
	37,5%	-399	19 112	15 848	22 778	3,08	3,08	2.59[S]	0,23	2.46[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-9 960	16 548	3,08	3,08	-	VNR	2.88[S]	0,22	NO
	62,5%	-302	8 554	-302	18 434	3,08	3,08	5.80[S]	0,23	2.69[S]	0,23	NO
	75,0%	-302	31 287	-302	18 371	4,02	3,08	2.05[S]	0,25	2.70[S]	0,22	NO
	87,5%	-302	58 388	-302	15 582	4,02	3,08	1.10[S]	0,25	3.18[S]	0,22	NO
	100,0%	-302	58 388	-302	5 154	4,02	3,08	1.10[S]	0,25	9.63[S]	0,22	NO
	Trave 29-30	0%	10 710	58 557	10 710	6 497	4,02	3,08	1.13[S]	0,26	7.98[S]	0,23
12,5%		10 710	58 557	10 710	19 026	4,02	3,08	1.13[S]	0,26	2.72[S]	0,23	NO
25,0%		10 710	29 734	16 615	30 269	4,02	3,08	2.23[S]	0,26	1.85[V]	0,10	NO
37,5%		10 710	5 095	16 615	34 373	3,08	3,08	10.17[S]	0,23	1.63[V]	0,10	NO
50,0%		0	0	16 615	34 507	3,08	3,08	-	VNR	1.62[V]	0,10	NO
62,5%		11 209	7 300	16 615	34 527	3,08	3,08	7.11[S]	0,23	1.62[V]	0,10	NO
75,0%		10 842	32 941	16 615	28 837	4,02	3,08	2.01[S]	0,26	1.95[V]	0,10	NO
87,5%		10 842	62 702	10 842	17 051	4,02	3,08	1.05[S]	0,26	3.04[S]	0,23	NO
100,0%		10 842	62 702	10 842	3 485	4,02	3,08	1.05[S]	0,26	14.88[S]	0,23	NO
Trave 30-31		0%	10 691	62 449	10 691	3 129	4,02	3,08	1.06[S]	0,26	16.57[S]	0,23
	12,5%	10 691	62 449	10 691	16 184	4,02	3,08	1.06[S]	0,26	3.20[S]	0,23	NO
	25,0%	10 691	33 167	16 339	26 723	4,02	3,08	2.00[S]	0,26	2.10[V]	0,10	NO
	37,5%	10 691	8 020	16 339	31 615	3,08	3,08	6.46[S]	0,23	1.77[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	16 339	31 673	3,08	3,08	-	VNR	1.77[V]	0,10	NO
	62,5%	10 710	8 006	16 339	31 616	3,08	3,08	6.47[S]	0,23	1.77[V]	0,10	NO
	75,0%	10 710	33 156	16 339	26 716	4,02	3,08	2.00[S]	0,26	2.10[V]	0,10	NO
	87,5%	10 710	62 440	10 729	16 159	4,02	3,08	1.06[S]	0,26	3.20[S]	0,23	NO
	100%	10 710	62 440	10 710	3 099	4,02	3,08	1.06[S]	0,26	16.73[S]	0,23	NO
	Trave 31-32	0%	10 678	62 631	10 678	3 536	4,02	3,08	1.05[S]	0,26	14.66[S]	0,23
12,5%		10 678	62 631	10 678	17 070	4,02	3,08	1.05[S]	0,26	3.03[S]	0,23	NO
25,0%		10 678	32 905	16 538	28 796	4,02	3,08	2.01[S]	0,26	1.95[V]	0,10	NO
37,5%		10 678	7 267	16 538	34 430	3,08	3,08	7.13[S]	0,23	1.63[V]	0,10	NO
50,0%		0	0	16 538	34 415	3,08	3,08	-	VNR	1.63[V]	0,10	NO
62,5%		10 867	5 205	16 538	34 287	3,08	3,08	9.96[S]	0,23	1.63[V]	0,10	NO
75,0%		10 867	29 877	16 538	30 128	4,02	3,08	2.22[S]	0,26	1.86[V]	0,10	NO
87,5%		10 867	58 729	10 867	18 876	4,02	3,08	1.13[S]	0,26	2.74[S]	0,23	NO
100,0%		10 867	58 729	10 867	6 309	4,02	3,08	1.13[S]	0,26	8.22[S]	0,23	NO
Trave 32-33		0%	-670	58 608	-670	5 110	4,02	3,08	1.09[S]	0,25	9.70[S]	0,22
	12,5%	-670	58 608	-670	15 608	4,02	3,08	1.09[S]	0,25	3.17[S]	0,22	NO
	25,0%	-670	31 410	-670	18 466	4,02	3,08	2.04[S]	0,25	2.68[S]	0,22	NO
	37,5%	-670	8 569	-9 688	16 785	3,08	3,08	5.78[S]	0,22	2.84[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-10 229	16 671	3,08	3,08	-	VNR	2.85[S]	0,22	NO
	62,5%	-140	18 811	15 750	23 065	3,08	3,08	2.64[S]	0,23	2.43[V]	0,10	NO
	75,0%	-140	46 518	-9 688	14 175	6,03	3,08	2.03[S]	0,31	3.36[S]	0,20	NO
	87,5%	15 750	89 830	-140	6 380	6,03	3,55	1.14[V]	0,14	8.94[S]	0,23	NO
	100,0%	15 750	89 830	0	0	6,03	3,55	1.14[V]	0,14	-	VNR	NO
	Trave 33-34	0%	-42 661	83 106	-42 661	11 734	6,03	3,55	1.04[S]	0,28	4.13[S]	0,19
12,5%		-42 661	74 428	-42 661	34 060	6,03	3,55	1.16[S]	0,28	1.42[S]	0,19	NO
25,0%		-42 661	23 071	22 343	60 943	6,03	4,62	3.77[S]	0,27	1.33[V]	0,12	NO
37,5%		0	0	22 343	69 277	5,09	4,62	-	VNR	1.17[V]	0,12	NO
50,0%		0	0	22 343	68 560	5,09	4,62	-	VNR	1.19[V]	0,12	NO
62,5%		-37 663	16 562	22 343	67 331	5,09	4,62	4.43[S]	0,25	1.21[V]	0,12	NO
75,0%		-37 663	67 103	-37 663	46 542	10,18	4,62	2.22[S]	0,36	1.42[S]	0,21	NO
87,5%		-37 663	133 959	-37 663	27 081	10,18	4,02	1.11[S]	0,37	2.09[S]	0,20	NO
100%		-37 663	145 274	0	0	10,18	4,02	1.02[S]	0,37	-	VNR	NO
Trave 34-35		0%	-53 079	180 625	-53 079	27 311	10,65	4,02	1.05[S]	0,34	2.43[S]	0,17
	12,5%	-53 079	180 625	-53 079	53 395	10,65	4,02	1.05[S]	0,34	1.24[S]	0,17	NO
	25,0%	-53 079	121 213	-53 079	64 050	10,65	4,02	1.57[S]	0,34	1.03[S]	0,17	NO
	37,5%	-53 079	59 689	-53 079	63 085	7,10	4,02	2.09[S]	0,27	1.05[S]	0,18	NO
	50,0%	-53 079	13 595	-53 079	61 570	7,10	4,02	9.21[S]	0,27	1.08[S]	0,18	NO
	62,5%	0	0	-53 079	63 176	7,10	4,02	-	VNR	1.05[S]	0,18	NO
	75,0%	-45 539	47 616	-53 079	49 492	7,10	4,02	2.66[S]	0,27	1.34[S]	0,18	NO
	87,5%	-45 539	98 776	-53 079	31 456	7,70	4,02	1.39[S]	0,29	2.11[S]	0,18	NO
	100,0%	-45 539	98 776	-45 539	16 495	7,70	4,02	1.39[S]	0,29	4.15[S]	0,18	NO
	Trave 35-36	0%	19 065	90 402	-23 882	13 198	4,62	4,02	1.10[V]	0,10	5.59[S]	0,21
12,5%		19 065	90 402	19 065	60 175	4,62	4,02	1.10[V]	0,10	1.46[V]	0,09	NO
25,0%		-23 882	37 306	19 065	91 249	4,62	5,09	2.28[S]	0,22	1.19[V]	0,10	NO
37,5%		0	0	19 065	102 945	3,08	5,09	-	VNR	1.06[V]	0,10	NO
50,0%		0	0	19 065	100 925	3,08	5,09	-	VNR	1.08[V]	0,10	NO
62,5%		0	0	19 065	100 308	3,08	5,09	-	VNR	1.08[V]	0,10	NO
75,0%		-20 775	20 083	19 065	102 778	3,08	5,09	2.80[S]	0,18	1.06[V]	0,10	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	87,5%	-20 775	49 226	-20 775	78 219	3,08	4,62	1.14[S]	0,18	1.09[S]	0,23	NO
	100,0%	-20 775	49 226	-20 775	64 861	3,08	4,62	1.14[S]	0,18	1.32[S]	0,23	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 28-37												
Trave 28-37	0%	-42 033	38 166	-42 033	27 662	3,08	3,08	1.08[S]	0,17	1.49[S]	0,17	NO
	12,5%	-42 033	28 177	-42 033	35 823	3,08	3,08	1.47[S]	0,17	1.15[S]	0,17	NO
	25,0%	-42 033	8 290	-42 033	40 106	3,08	3,08	4.99[S]	0,17	1.03[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-42 033	40 464	3,08	3,08	-	VNR	1.02[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-42 033	39 675	3,08	3,08	-	VNR	1.04[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-32 407	35 946	3,08	3,08	-	VNR	1.20[S]	0,18	NO
	75,0%	-24 093	8 631	-24 093	28 841	4,62	3,08	8.03[S]	0,24	1.56[S]	0,18	NO
	87,5%	-33 989	39 022	-24 093	16 632	4,62	3,08	1.72[S]	0,23	2.71[S]	0,18	NO
	100,0%	-33 989	56 320	0	0	4,62	3,08	1.19[S]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 33-38												
Trave 33-38	0%	-41 517	38 946	-41 517	27 762	3,08	3,08	1.06[S]	0,17	1.49[S]	0,17	NO
	12,5%	-41 517	28 889	-41 517	35 916	3,08	3,08	1.43[S]	0,17	1.15[S]	0,17	NO
	25,0%	-41 517	8 870	-41 517	40 189	3,08	3,08	4.68[S]	0,17	1.03[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-41 517	40 543	3,08	3,08	-	VNR	1.02[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-41 517	39 747	3,08	3,08	-	VNR	1.04[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-31 983	35 995	3,08	3,08	-	VNR	1.20[S]	0,18	NO
	75,0%	-24 062	8 521	-24 062	28 807	4,62	3,08	8.13[S]	0,24	1.56[S]	0,18	NO
	87,5%	-33 934	38 767	-24 062	16 565	4,62	3,08	1.73[S]	0,23	2.72[S]	0,18	NO
	100%	-33 934	56 033	0	0	4,62	3,08	1.20[S]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 39-40-1a												
Trave 39-40	0%	-12 866	21 948	-12 866	38 711	3,08	4,62	2.16[S]	0,19	1.84[S]	0,24	NO
	12,5%	-12 866	17 638	240	55 527	3,08	4,62	2.68[S]	0,19	1.40[V]	0,11	NO
	25,0%	0	0	240	64 856	3,08	4,62	-	VNR	1.20[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	240	65 063	3,08	4,62	-	VNR	1.19[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	240	65 015	3,08	4,62	-	VNR	1.20[V]	0,11	NO
	62,5%	-11 851	4 717	240	56 856	3,08	4,62	10.09[S]	0,19	1.37[V]	0,11	NO
	75,0%	-11 851	39 506	-23 845	29 444	6,63	4,62	2.59[S]	0,28	2.35[S]	0,22	NO
	87,5%	240	94 683	-11 851	12 172	6,63	3,08	1.15[V]	0,13	3.90[S]	0,19	NO
	100%	240	103 831	0	0	6,63	3,08	1.05[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 40-1a	0%	-3 669	98 403	0	0	6,63	3,08	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-3 669	98 403	0	0	6,63	3,08	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
	25,0%	-3 669	66 925	-32 265	1 346	6,63	3,08	1.62[V]	0,13	32.21[S]	0,17	NO
	37,5%	-32 265	31 833	-31 267	7 777	4,62	3,08	2.12[S]	0,23	5.60[S]	0,18	NO
	50,0%	-32 265	14 913	-31 267	9 861	4,62	3,08	4.53[S]	0,23	4.42[S]	0,18	NO
	62,5%	-32 265	2 836	-31 267	9 846	4,62	3,08	23.87[S]	0,23	4.43[S]	0,18	NO
	75,0%	-29 652	3 471	-31 267	9 701	4,62	3,08	19.65[S]	0,23	4.49[S]	0,18	NO
	87,5%	-29 652	13 675	-31 267	8 586	3,08	3,08	3.21[S]	0,18	5.08[S]	0,18	NO
	100%	-29 652	13 675	-29 652	5 575	3,08	3,08	3.21[S]	0,18	7.89[S]	0,18	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2a-41-42												
Trave 2a-41	0%	-32 042	13 592	-32 042	5 555	3,08	3,08	3.20[S]	0,18	7.83[S]	0,18	NO
	12,5%	-32 042	13 592	-29 162	8 365	3,08	3,08	3.20[S]	0,18	5.27[S]	0,18	NO
	25,0%	-32 042	3 572	-29 162	9 328	4,62	3,08	18.96[S]	0,23	4.72[S]	0,18	NO
	37,5%	-30 185	3 269	-29 162	9 499	4,62	3,08	20.83[S]	0,23	4.63[S]	0,18	NO
	50,0%	-32 042	15 402	-29 162	9 532	4,62	3,08	4.39[S]	0,23	4.62[S]	0,18	NO
	62,5%	-32 042	32 277	-29 162	7 363	4,62	3,08	2.09[S]	0,23	5.98[S]	0,18	NO
	75,0%	-3 706	67 748	-32 042	832	6,63	3,08	1.60[V]	0,13	52.17[S]	0,17	NO
	87,5%	-3 706	98 981	0	0	6,63	3,08	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
	100,0%	-3 706	98 981	0	0	6,63	3,08	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 41-42	0%	348	104 644	0	0	6,63	3,08	1.04[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	348	95 384	-13 845	12 331	6,63	3,08	1.15[V]	0,13	3.82[S]	0,19	NO
	25,0%	-13 845	39 787	-25 465	29 910	6,63	4,62	2.56[S]	0,28	2.30[S]	0,22	NO
	37,5%	-13 845	4 606	348	57 984	3,08	4,62	10.25[S]	0,19	1.34[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	348	66 612	3,08	4,62	-	VNR	1.17[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	348	66 722	3,08	4,62	-	VNR	1.17[V]	0,11	NO
	75,0%	0	0	348	66 575	3,08	4,62	-	VNR	1.17[V]	0,11	NO
	87,5%	-12 281	16 198	348	57 676	3,08	4,62	2.93[S]	0,19	1.35[V]	0,11	NO
	100,0%	-12 281	20 503	-12 281	40 610	3,08	4,62	2.31[S]	0,19	1.76[S]	0,24	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 7-12												
Trave 7-12	0%	-25 469	62 797	-25 469	8 395	4,62	3,08	1.09[S]	0,24	5.34[S]	0,18	NO
	12,5%	-25 469	62 797	-25 469	8 395	4,62	3,08	1.09[S]	0,24	5.34[S]	0,18	NO
	25,0%	-25 469	56 428	-25 469	4 034	4,62	3,08	1.22[S]	0,24	11.11[S]	0,18	NO
	37,5%	-25 469	46 393	0	0	4,62	3,08	1.48[S]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-25 469	36 754	0	0	4,62	3,08	1.87[S]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-25 469	42 999	0	0	4,62	3,08	1.60[S]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-25 469	51 575	-13 203	3 746	4,62	3,08	1.33[S]	0,24	12.64[S]	0,19	NO
	87,5%	-13 203	59 694	-13 203	7 978	4,62	3,08	1.19[S]	0,24	5.93[S]	0,19	NO
	100%	-13 203	59 694	-13 203	7 978	4,62	3,08	1.19[S]	0,24	5.93[S]	0,19	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 8-19												
Trave 8-19	0%	-23 857	63 332	-23 857	8 674	4,62	3,08	1.09[S]	0,24	5.20[S]	0,18	NO
	12,5%	-23 857	63 332	-23 857	8 674	4,62	3,08	1.09[S]	0,24	5.20[S]	0,18	NO
	25,0%	-23 857	56 965	-23 857	4 323	4,62	3,08	1.21[S]	0,24	10.44[S]	0,18	NO
	37,5%	-23 857	46 934	0	0	4,62	3,08	1.47[S]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-23 857	37 300	0	0	4,62	3,08	1.85[S]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-15 706	44 330	0	0	4,62	3,08	1.60[S]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	-15 706	53 467	-15 706	3 191	4,62	3,08	1.32[S]	0,24	14.68[S]	0,19	NO
	87,5%	-15 706	59 284	-15 706	7 422	4,62	3,08	1.19[S]	0,24	6.31[S]	0,19	NO
	100%	-15 706	59 284	-15 706	7 422	4,62	3,08	1.19[S]	0,24	6.31[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 9-22-24												
Trave 9-22	0%	-14 487	37 985	-14 487	41 633	3,08	3,08	1.23[S]	0,21	1.12[S]	0,21	NO
	12,5%	-14 487	33 438	-14 487	39 496	3,08	3,08	1.40[S]	0,21	1.18[S]	0,21	NO
	25,0%	-14 487	21 289	-14 487	32 325	3,08	3,08	2.20[S]	0,21	1.44[S]	0,21	NO
	37,5%	-14 487	10 621	-14 487	23 673	3,08	3,08	4.41[S]	0,21	1.97[S]	0,21	NO
	50,0%	-14 487	1 953	-14 487	13 539	3,08	3,08	23.98[S]	0,21	3.46[S]	0,21	NO
	62,5%	-9 520	15 506	-9 520	14 116	3,08	3,08	3.08[S]	0,22	3.38[S]	0,22	NO
	75,0%	-9 520	30 539	-9 520	18 401	4,02	3,08	2.04[S]	0,25	2.59[S]	0,21	NO
	87,5%	-9 520	47 054	-9 520	21 206	4,02	3,08	1.32[S]	0,25	2.25[S]	0,21	NO
	100%	-9 520	53 112	-9 520	21 832	4,02	3,08	1.17[S]	0,25	2.19[S]	0,21	NO
Trave 22-24	0%	-26 451	52 328	-26 451	23 880	4,02	3,08	1.13[S]	0,23	1.85[S]	0,20	NO
	12,5%	-26 451	48 861	-26 451	23 107	4,02	3,08	1.21[S]	0,23	1.92[S]	0,20	NO
	25,0%	-26 451	34 298	-26 451	19 058	4,02	3,08	1.72[S]	0,23	2.33[S]	0,20	NO
	37,5%	-26 451	20 796	-26 451	13 946	3,08	3,08	2.13[S]	0,20	3.18[S]	0,20	NO
	50,0%	-26 451	8 359	-26 451	7 771	3,08	3,08	5.31[S]	0,20	5.71[S]	0,20	NO
	62,5%	-6 603	12 563	-6 603	18 325	3,08	3,08	3.85[S]	0,22	2.64[S]	0,22	NO
	75,0%	-4 436	22 673	-6 603	26 765	3,08	3,08	2.15[S]	0,22	1.80[S]	0,22	NO
	87,5%	-4 436	33 678	-4 436	34 772	3,08	3,08	1.45[S]	0,22	1.40[S]	0,22	NO
	100,0%	-4 436	36 334	-4 436	36 356	3,08	3,08	1.34[S]	0,22	1.34[S]	0,22	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 12-27												
Trave 12-27	0%	-8 400	51 041	0	0	6,16	4,62	1.45[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	-8 400	24 857	-8 400	8 891	6,16	4,62	2.99[S]	0,28	6.30[S]	0,24	NO
	25,0%	0	0	-8 400	24 588	6,16	4,62	-	VNR	2.27[S]	0,24	NO
	37,5%	0	0	15 105	44 702	4,62	4,62	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	15 105	47 324	4,62	4,62	-	VNR	1.35[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	15 105	42 527	4,62	4,62	-	VNR	1.50[V]	0,13	NO
	75,0%	5 865	3 406	-8 400	21 715	6,16	4,62	22.45[S]	0,28	2.58[S]	0,24	NO
	87,5%	-8 400	31 390	5 865	5 087	6,16	4,62	2.36[S]	0,28	11.45[S]	0,25	NO
	100,0%	15 105	68 087	0	0	6,16	4,62	1.20[V]	0,14	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 19-34												
Trave 19-34	0%	-9 527	50 800	0	0	6,16	4,62	1.46[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	-9 527	24 642	-9 527	8 798	6,16	4,62	3.01[S]	0,28	6.34[S]	0,24	NO
	25,0%	0	0	-9 527	24 530	6,16	4,62	-	VNR	2.27[S]	0,24	NO
	37,5%	0	0	14 557	44 780	4,62	4,62	-	VNR	1.42[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	14 557	47 397	4,62	4,62	-	VNR	1.34[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	14 557	42 595	4,62	4,62	-	VNR	1.49[V]	0,13	NO
	75,0%	5 975	3 332	-9 527	21 579	6,16	4,62	22.96[S]	0,28	2.58[S]	0,24	NO
	87,5%	-9 527	30 991	5 975	5 089	6,16	4,62	2.39[S]	0,28	11.45[S]	0,25	NO
	100,0%	14 557	68 044	0	0	6,16	4,62	1.20[V]	0,14	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 21-23-36-42												
Trave 21-23	0%	-11 744	36 266	-11 744	41 318	3,08	3,08	1.30[S]	0,21	1.14[S]	0,21	NO
	12,5%	-11 744	31 768	-11 744	39 218	3,08	3,08	1.49[S]	0,21	1.20[S]	0,21	NO
	25,0%	-11 744	19 760	-11 744	32 148	3,08	3,08	2.39[S]	0,21	1.47[S]	0,21	NO
	37,5%	-11 744	9 234	-11 744	23 596	3,08	3,08	5.13[S]	0,21	2.00[S]	0,21	NO
	50,0%	-9 810	1 795	-11 744	13 564	3,08	3,08	26.63[S]	0,22	3.49[S]	0,21	NO
	62,5%	-9 810	15 246	-9 810	15 034	3,08	3,08	3.13[S]	0,22	3.17[S]	0,22	NO
	75,0%	-9 810	30 179	-9 810	19 179	3,55	3,08	1.82[S]	0,23	2.49[S]	0,21	NO
	87,5%	-9 810	46 593	-9 810	21 843	3,55	3,08	1.18[S]	0,23	2.18[S]	0,21	NO
	100%	-9 810	52 615	-9 810	22 419	3,55	3,08	1.04[S]	0,23	2.13[S]	0,21	NO
Trave 23-36	0%	-33 735	48 385	-33 735	24 395	3,55	3,08	1.04[S]	0,21	1.76[S]	0,19	NO
	12,5%	-33 735	45 508	-33 735	23 574	3,55	3,08	1.10[S]	0,21	1.82[S]	0,19	NO
	25,0%	-33 735	33 538	-33 735	19 316	3,55	3,08	1.50[S]	0,21	2.22[S]	0,19	NO
	37,5%	-33 735	22 632	-33 735	13 998	3,08	3,08	1.89[S]	0,19	3.06[S]	0,19	NO
	50,0%	-33 735	12 788	-33 735	7 614	3,08	3,08	3.35[S]	0,19	5.64[S]	0,19	NO
	62,5%	-33 735	10 674	-19 650	7 465	3,08	3,08	4.02[S]	0,19	6.13[S]	0,21	NO
	75,0%	-19 650	23 567	-19 650	13 541	3,08	3,08	1.94[S]	0,21	3.38[S]	0,21	NO
	87,5%	-19 650	34 779	-19 650	18 555	3,08	3,08	1.31[S]	0,21	2.46[S]	0,21	NO
	100,0%	-19 650	37 483	-19 650	19 549	3,08	3,08	1.22[S]	0,21	2.34[S]	0,21	NO
Trave 36-42	0%	-42 128	39 698	-42 128	16 475	3,08	3,08	1.04[S]	0,17	2.51[S]	0,17	NO
	12,5%	-42 128	29 741	-42 128	18 100	3,08	3,08	1.39[S]	0,17	2.28[S]	0,17	NO
	25,0%	-42 128	11 786	-42 128	18 098	3,08	3,08	3.51[S]	0,17	2.28[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-42 128	16 796	3,08	3,08	-	VNR	2.46[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-42 128	22 790	3,08	3,08	-	VNR	1.81[S]	0,17	NO
	62,5%	-31 018	5 053	-31 018	30 443	3,08	3,08	8.65[S]	0,18	1.43[S]	0,18	NO
	75,0%	-31 018	18 255	-31 018	33 535	4,62	3,08	3.72[S]	0,23	1.30[S]	0,18	NO
	87,5%	-31 018	34 422	-31 018	33 966	4,62	3,08	1.97[S]	0,23	1.28[S]	0,18	NO
	100%	-31 018	43 496	-31 018	33 677	4,62	3,08	1.56[S]	0,23	1.29[S]	0,18	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 25-39												
Trave 25-39	0%	-12 858	43 919	-12 858	35 143	4,62	3,08	1.62[S]	0,24	1.34[S]	0,19	NO
	12,5%	-12 858	33 643	-12 858	35 147	4,62	3,08	2.12[S]	0,24	1.34[S]	0,19	NO
	25,0%	-12 858	15 037	-12 858	33 417	4,62	3,08	4.75[S]	0,24	1.41[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	-12 858	28 722	3,08	3,08	-	VNR	1.65[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	-12 858	22 495	3,08	3,08	-	VNR	2.10[S]	0,20	NO
	62,5%	-9 130	3 343	-9 130	29 805	3,08	3,08	14.42[S]	0,20	1.61[S]	0,20	NO
	75,0%	-9 130	19 935	-9 130	33 549	4,62	3,08	3.62[S]	0,25	1.43[S]	0,20	NO
	87,5%	-9 130	39 492	-9 130	34 326	4,62	3,08	1.82[S]	0,25	1.40[S]	0,20	NO
	100%	-9 130	50 239	-9 130	34 336	4,62	3,08	1.43[S]	0,25	1.40[S]	0,20	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 27-37-1a												
Trave 27-37	0%	-33 158	64 169	-33 158	22 409	4,62	3,08	1.05[S]	0,23	1.92[S]	0,18	NO
	12,5%	-33 158	60 515	-33 158	21 333	4,62	3,08	1.11[S]	0,23	2.02[S]	0,18	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	-33 158	45 484	-33 158	15 698	4,62	3,08	1.48[S]	0,23	2.75[S]	0,18	NO
	37,5%	-33 158	31 978	-33 158	8 536	4,62	3,08	2.11[S]	0,23	5.06[S]	0,18	NO
	50,0%	-33 158	19 997	-23 597	898	4,62	3,08	3.37[S]	0,23	50.32[S]	0,18	NO
	62,5%	-33 158	26 752	-33 158	1 258	4,62	3,08	2.52[S]	0,23	34.35[S]	0,18	NO
	75,0%	-12 158	43 175	-12 158	10 179	4,62	3,08	1.65[S]	0,24	4.67[S]	0,19	NO
	87,5%	-12 158	58 758	-12 158	15 260	4,62	3,08	1.21[S]	0,24	3.11[S]	0,19	NO
	100%	-12 158	62 511	-12 158	16 239	4,62	3,08	1.14[S]	0,24	2.92[S]	0,19	NO
Trave 37-1a	0%	-851	97 936	0	0	6,16	3,08	1.04[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-851	97 936	0	0	6,16	3,08	1.04[V]	0,12	-	VNR	NO
	25,0%	-851	91 509	0	0	6,16	3,08	1.11[V]	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	-851	76 382	0	0	6,03	3,08	1.31[V]	0,12	-	VNR	NO
	50,0%	-851	61 681	0	0	6,03	3,08	1.62[V]	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	-851	47 407	-28 962	2 806	6,03	3,08	2.11[V]	0,12	15.69[S]	0,18	NO
	75,0%	-851	33 560	-28 962	12 351	6,03	3,08	2.98[V]	0,12	3.56[S]	0,18	NO
	87,5%	-28 962	16 544	-16 566	18 427	3,08	3,08	2.66[S]	0,18	2.53[S]	0,20	NO
	100%	-28 962	9 785	-16 566	18 427	3,08	3,08	4.50[S]	0,18	2.53[S]	0,20	NO
Piano Terra						Travata: Trave 34-38-2a						
Trave 34-38	0%	-33 314	64 707	-33 314	22 195	4,62	3,08	1.04[S]	0,23	1.94[S]	0,18	NO
	12,5%	-33 314	61 014	-33 314	21 124	4,62	3,08	1.10[S]	0,23	2.04[S]	0,18	NO
	25,0%	-33 314	45 822	-33 314	15 510	4,62	3,08	1.47[S]	0,23	2.78[S]	0,18	NO
	37,5%	-33 314	32 153	-33 314	8 371	4,62	3,08	2.09[S]	0,23	5.15[S]	0,18	NO
	50,0%	-33 314	20 011	-23 696	777	4,62	3,08	3.37[S]	0,23	58.13[S]	0,18	NO
	62,5%	-33 314	26 517	-33 314	1 325	4,62	3,08	2.54[S]	0,23	32.58[S]	0,18	NO
	75,0%	-11 094	43 250	-11 094	10 734	6,03	3,08	2.16[S]	0,28	4.44[S]	0,19	NO
	87,5%	-11 094	58 815	-11 094	15 975	6,03	3,08	1.58[S]	0,28	2.98[S]	0,19	NO
	100%	-11 094	62 563	-11 094	16 991	6,03	3,08	1.49[S]	0,28	2.80[S]	0,19	NO
Trave 38-2a	0%	-884	97 118	0	0	6,03	3,08	1.03[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-884	97 118	0	0	6,03	3,08	1.03[V]	0,12	-	VNR	NO
	25,0%	-884	90 770	0	0	6,03	3,08	1.10[V]	0,12	-	VNR	NO
	37,5%	-884	75 831	0	0	5,56	3,08	1.22[V]	0,12	-	VNR	NO
	50,0%	-884	61 319	0	0	5,56	3,08	1.51[V]	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	-884	47 233	-29 682	2 510	5,56	3,08	1.96[V]	0,12	17.49[S]	0,18	NO
	75,0%	-884	33 575	-16 433	14 289	5,56	3,08	2.76[V]	0,12	3.26[S]	0,19	NO
	87,5%	-29 682	16 631	-16 433	18 203	3,08	3,08	2.64[S]	0,18	2.56[S]	0,20	NO
	100%	-29 682	9 993	-16 433	18 203	3,08	3,08	4.39[S]	0,18	2.56[S]	0,20	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- N_{Ed,s}, M_{Ed,3,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- N_{Ed,i}, M_{Ed,3,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra						Travata: Trave 1-7									
Trave 1-7	0%	+	101 216	2,54	345 603	256 629	6 356	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 603	256 629	6 356	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	88 746	2,26	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	59 254	3,39	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	31 780	6,32	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 733	20,63	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 976	13,40	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 497	8,19	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 431	4,73	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 440	3,27	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 429	2,56	345 603	200 748	6 356	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	345 603	256 629	6 356	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-84 711	3,03	345 603	256 629	6 356	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra						Travata: Trave 1-2-3-4-5-6									
Trave 1-2	0%	+	86 940	2,60	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	86 940	2,60	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	66 690	2,93	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 284	59,44	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	37,5%	+	43 793	4,46	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 777	10,98	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26 472	7,37	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 269	6,05	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11 979	16,30	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 093	3,68	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-75 991	2,57	345 506	195 205	4 745	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-96 240	2,35	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-96 240	2,35	345 506	226 443	4 745	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	96 308	2,65	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96 308	2,65	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73 692	2,71	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49 611	4,02	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 921	20,10	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	25 530	7,81	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 561	7,80	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 903	20,13	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 642	4,02	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-73 723	2,70	345 499	199 393	4 691	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 340	2,65	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	0	-	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 340	2,65	345 499	255 295	4 691	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 3-4	0%	+	96 329	2,74	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96 329	2,74	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73 713	2,83	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49 632	4,20	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 426	22,12	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	25 551	8,16	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 540	8,16	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 432	22,11	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 621	4,20	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-73 702	2,83	345 498	208 510	4 684	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 319	2,75	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 319	2,75	345 498	264 411	4 684	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 4-5	0%	+	96 346	2,65	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96 346	2,65	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73 730	2,71	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49 649	4,02	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 886	20,18	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	25 568	7,80	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 523	7,82	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 912	20,13	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 604	4,02	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-73 685	2,71	345 499	199 498	4 695	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 302	2,65	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	0	-	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-96 302	2,65	345 499	255 400	4 695	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 5-6	0%	+	96 247	2,35	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96 247	2,35	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	75 998	2,56	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	53 100	3,67	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-11 882	16,41	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	32 176	6,06	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-26 375	7,39	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	62,5%	+	17 684	11,02	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-43 785	4,45	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	3 191	61,09	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-66 683	2,92	345 507	194 933	4 751	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-86 932	2,60	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	+	0	-	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-86 932	2,60	345 507	226 172	4 751	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra											Travata: Trave 6-8				
	Trave 6-8	0%	+	101 127	2,54	345 476	256 532	6 361	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
-			0	-	345 476	256 532	6 361	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	88 658	2,26	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	59 165	3,39	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	31 692	6,33	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9 912	20,25	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	15 049	13,33	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-24 676	8,13	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	42	NS	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-42 521	4,72	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
75,0%	+	0	-	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-61 529	3,26	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	0	-	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-78 519	2,56	345 476	200 672	6 361	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	0	-	345 476	256 532	6 361	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	-	-84 802	3,03	345 476	256 532	6 361	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Piano Terra											Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					
Trave 9-10	0%	+	119 772	1,96	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	119 772	1,96	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	85 634	2,09	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9 825	18,26	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	50 519	3,55	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-31 921	5,62	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	27 880	6,43	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56 779	3,16	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	5 784	31,02	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-91 894	1,95	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
75,0%	+	0	-	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-127 008	1,41	287 925	179 399	5 963	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	0	-	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	-	-161 147	1,46	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	0	-	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	-	-161 147	1,46	287 925	235 246	5 963	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Trave 10-11	0%	+	144 824	1,80	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	144 824	1,80	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	110 686	1,85	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	75 571	2,72	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-12 104	16,96	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	40 457	5,07	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-34 200	6,00	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	17 593	11,67	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-66 841	3,07	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
75,0%	+	0	-	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-101 956	2,01	287 868	205 284	5 557	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	0	-	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	-	-136 094	1,92	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	0	-	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	-	-136 094	1,92	287 868	261 131	5 557	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Trave 11-12	0%	+	131 174	1,71	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	130 198	1,73	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	93 131	1,81	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	56 064	3,01	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		-	-22 191	7,61	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	24 176	6,99	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-53 186	3,18	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
62,5%	+	851	NS	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	-	-90 254	1,87	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	75,0%	+	0	-	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-127 321	1,33	287 828	168 899	5 268	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-164 388	1,37	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	0	-	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-165 364	1,36	287 828	224 746	5 268	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	225 991	1,43	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	225 991	1,43	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	177 873	1,37	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	122 746	1,98	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 660	11,77	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	65 696	3,70	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 193	3,97	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24 495	9,93	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-124 230	1,96	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	-	-189 189	1,29	352 194	243 211	8 730	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-252 232	1,29	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	0	-	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-252 232	1,29	352 194	324 281	8 730	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 13-14	0%	+	222 746	1,16	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	222 746	1,16	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	175 540	1,15	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	122 161	1,65	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 197	11,75	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	68 782	2,94	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 633	3,99	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28 886	7,00	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-103 701	1,95	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-157 080	1,29	288 134	202 083	7 464	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-204 286	1,26	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	0	-	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-204 286	1,26	288 134	257 930	7 464	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 14-15	0%	+	214 034	1,23	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	214 034	1,23	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	164 989	1,25	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	110 691	1,87	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 724	10,49	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	56 392	3,67	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-62 712	3,30	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	15 739	13,15	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 011	1,77	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-171 309	1,21	288 218	206 961	8 065	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-220 354	1,19	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-220 354	1,19	288 218	262 808	8 065	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 15-16	0%	+	217 205	1,22	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	217 205	1,22	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	168 159	1,24	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	113 861	1,83	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 750	11,74	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	59 562	3,50	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 542	3,50	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17 761	11,73	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-113 840	1,83	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	-	-168 139	1,24	288 195	208 319	7 902	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	VEd,2	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-217 185	1,22	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	-217 185	1,22	288 195	264 166	7 902	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	220 296	1,19	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	220 296	1,19	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	171 251	1,21	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	116 953	1,77	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 775	13,12	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	62 654	3,30	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 450	3,67	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 682	10,52	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-110 749	1,87	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-165 047	1,25	288 217	206 959	8 056	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	-	-214 092	1,23	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-214 092	1,23	288 217	262 806	8 056	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 17-18	0%	+	204 557	1,26	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	204 557	1,26	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	157 351	1,28	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	103 972	1,94	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 725	7,03	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	50 809	3,97	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 511	2,95	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17 374	11,62	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-121 890	1,66	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-175 269	1,15	288 133	201 953	7 454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-222 475	1,16	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
100%	+	0	-	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-222 475	1,16	288 133	257 800	7 454	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 18-19	0%	+	250 602	1,29	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	250 602	1,29	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	187 399	1,30	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	122 365	1,99	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 606	9,50	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	59 260	4,10	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 611	3,60	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 339	12,58	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-124 721	1,95	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-179 904	1,35	352 174	243 211	8 592	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-228 036	1,42	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	0	-	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-228 036	1,42	352 174	324 281	8 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 19-20	0%	+	174 101	1,33	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	170 425	1,36	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	130 657	1,27	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	90 888	1,82	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	51 120	3,24	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 617	6,73	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18 310	9,05	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-60 830	2,72	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 599	1,65	287 848	165 621	5 414	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-140 367	1,65	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	0	-	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-144 043	1,61	287 848	231 939	5 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 20-21	0%	+	150 763	1,57	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	150 763	1,57	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	122 198	1,48	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	89 870	2,02	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 628	21,01	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57 542	3,15	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 971	6,26	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35 782	5,07	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 314	3,68	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15 440	11,74	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-79 297	2,29	287 798	181 264	5 053	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-107 862	2,20	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	0	-	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-107 862	2,20	287 798	237 111	5 053	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					
Trave 24-25	0%	+	110 795	2,32	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110 795	2,32	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	76 657	2,62	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 720	13,66	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	43 579	4,62	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 817	5,46	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21 483	9,36	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 756	3,06	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 870	1,99	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-135 985	1,48	287 894	201 133	5 485	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-170 123	1,51	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-170 123	1,51	287 894	256 988	5 485	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	238 572	1,23	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	238 572	1,23	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	195 392	1,22	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	137 323	1,74	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 312	12,35	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	79 255	3,01	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-66 657	3,58	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27 224	8,76	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-124 725	1,91	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-182 794	1,31	352 287	238 565	9 134	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-225 974	1,29	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-225 974	1,29	352 287	292 617	9 134	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	202 728	1,40	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	202 728	1,40	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	164 134	1,49	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-26 946	9,09	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	108 360	2,26	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-61 927	3,96	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	71 397	3,43	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-96 907	2,53	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36 416	6,73	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-149 102	1,64	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1 436	NS	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-204 876	1,20	352 184	244 966	8 414	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-243 470	1,16	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-243 470	1,16	352 184	283 120	8 414	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	224 188	1,08	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	215 845	1,12	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	⊙	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	0	-	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	160 160	1,16	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	106 428	1,75	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 014	23,28	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	55 797	3,34	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 411	4,86	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24 539	7,60	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-75 685	2,47	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-120 226	1,55	288 868	186 567	12 467	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-162 828	1,49	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-169 042	1,43	288 868	242 422	12 467	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 28-29	0%	+	142 452	1,64	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	142 452	1,64	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	112 728	1,58	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	79 820	2,22	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 837	18,05	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	46 912	3,78	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 544	5,81	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23 506	7,55	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 178	3,05	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	2 799	63,43	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-91 086	1,95	288 425	177 551	9 290	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-30	87,5%	+	0	-	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-120 810	1,93	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	0	-	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-120 810	1,93	288 425	233 405	9 290	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	129 483	1,96	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	129 483	1,96	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	99 759	1,99	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66 851	2,96	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 812	11,12	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	35 710	5,55	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 520	5,14	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 30-31	62,5%	+	15 003	13,20	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 147	2,78	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-104 054	1,90	288 488	198 080	9 742	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-133 778	1,90	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	0	-	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-133 778	1,90	288 488	253 934	9 742	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	131 620	2,01	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	131 620	2,01	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	101 897	2,04	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 31-32	37,5%	+	68 989	3,02	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 385	12,71	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37 085	5,62	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 093	5,62	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16 377	12,72	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 009	3,02	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-101 917	2,04	288 467	208 307	9 596	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-131 640	2,01	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-131 640	2,01	288 467	264 162	9 596	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	133 630	1,90	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 31-32	12,5%	+	133 630	1,90	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	103 906	1,91	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,000	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	Rf	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	50,0%	-	-15 079	13,14	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	38 407	5,16	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-35 787	5,54	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	17 700	11,20	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-67 000	2,96	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-99 908	1,98	288 484	198 190	9 713	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100,0%	-	-129 632	1,96	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 484	254 044	9 713	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 32-33	0%	-	121 174	1,93	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
			+	0	-	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
12,5%		-	121 174	1,93	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		-	91 450	1,94	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-2 611	68,10	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		-	58 542	3,04	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-23 319	7,63	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		-	30 836	5,77	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-46 548	3,82	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		-	10 128	17,56	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-79 456	2,24	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	0	-	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	+	-112 364	1,58	288 421	177 815	9 266	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	0	-	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	+	-142 088	1,64	288 421	233 669	9 266	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Trave 33-34	0%	-	167 411	1,45	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	161 141	1,50	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	118 494	1,57	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	73 908	2,52	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-25 830	7,21	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	37 453	4,97	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-57 122	3,26	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	7 021	26,52	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-108 296	1,72	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	0	-	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	+	-162 093	1,15	288 848	186 222	12 320	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	0	-	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	+	-217 847	1,11	288 848	242 076	12 320	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Trave 34-35	0%	-	261 411	1,24	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	261 411	1,24	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	213 901	1,20	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	153 668	1,67	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-30 576	8,37	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	93 971	2,72	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-68 352	3,75	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	56 195	4,56	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
		+	-112 710	2,27	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	18 419	13,90	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
	+	-172 943	1,48	352 367	256 038	9 697	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	0	-	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
	+	-220 452	1,47	352 367	324 314	9 697	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO		
Trave 35-36	0%	-	238 869	1,19	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	238 869	1,19	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	204 905	1,20	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		+	0	-	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	151 445	1,62	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		+	-15 302	16,08	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	97 986	2,51	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		+	-48 830	5,04	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	Ctg ⊙	Asw	Asw,p	As,Dg	Rf	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	62,5%	+	46 973	5,24	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-101 386	2,43	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	13 445	18,30	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-154 846	1,59	352 283	246 070	9 108	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-188 810	1,51	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100,0%	+	0	-	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-188 810	1,51	352 283	284 225	9 108	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra											Travata: Trave 28-37				
	Trave 28-37	0%	+	33 358	7,51	344 844	250 369	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 844	250 369	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	31 604	5,82	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	25 347	7,26	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	18 862	9,75	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5 095	36,11	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	11 508	15,99	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14 097	13,05	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
Trave 33-38	62,5%	+	2 640	69,69	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-25 472	7,22	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-44 077	4,17	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-65 108	2,83	344 844	183 987	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	100,0%	+	0	-	344 844	250 369	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-67 080	3,73	344 844	250 369	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra											Travata: Trave 33-38				
	Trave 33-38	0%	+	33 453	7,49	344 844	250 709	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 844	250 709	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	31 703	5,81	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	25 451	7,24	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	18 825	9,79	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-4 910	37,54	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	11 471	16,07	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-13 913	13,25	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
Trave 39-40-1a	62,5%	+	2 600	70,90	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-25 368	7,27	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-43 982	4,19	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
		-	-65 025	2,83	344 844	184 327	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	344 844	250 709	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-67 010	3,74	344 844	250 709	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra											Travata: Trave 39-40-1a				
	Trave 39-40	0%	+	89 272	2,64	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	85 278	2,76	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	55 937	3,42	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9 254	20,66	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	29 179	6,55	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-27 827	6,87	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	10 606	18,03	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-53 440	3,58	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
Trave 40-1a	62,5%	+	0	-	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-82 781	2,31	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
		-	-112 123	1,71	344 774	191 222	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-141 464	1,66	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	-145 458	1,62	344 774	235 468	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 40-1a	0%	+	117 708	1,81	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
			-	0	-	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	117 708	1,81	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	99 560	1,97	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
Trave 40-1a	37,5%	+	77 812	2,52	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	56 064	3,50	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
		-	-3 335	58,85	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	34 317	5,72	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-17 101	11,48	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14 662	13,39	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 125	5,15	344 774	196 278	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	896	NS	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 610	4,47	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 610	4,47	344 774	212 870	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 2a-41-42				
Trave 2a-41	0%	+	46 871	4,55	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	46 871	4,55	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 455	NS	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	37 553	5,24	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 169	12,96	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16 896	11,64	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 806	5,65	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3 182	61,79	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 470	3,48	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 135	2,52	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-99 799	1,97	344 774	196 603	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	0	-	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-117 781	1,81	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	0	-	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-117 781	1,81	344 774	213 195	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Trave 41-42	0%	+	146 512	1,62	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	142 499	1,67	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	113 138	1,71	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	83 778	2,31	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	54 418	3,56	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 143	19,08	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28 583	6,77	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 728	6,74	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9 998	19,36	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 996	3,52	344 774	193 539	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	0	-	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-84 356	2,82	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	0	-	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-88 370	2,69	344 774	237 785	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra											Travata: Trave 7-12				
Trave 7-12	0%	+	35 838	6,34	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 716	8,84	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35 838	6,34	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 073	8,40	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	35 004	6,49	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 429	8,00	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33 647	6,26	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 786	7,07	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	32 291	6,53	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 142	6,77	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30 934	6,81	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 499	6,48	345 376	210 714	3 813	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29 578	7,69	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 855	6,71	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	28 222	8,05	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-34 690	6,55	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	26 865	8,46	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
	-	-34 690	6,55	345 376	227 310	3 813	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra											Travata: Trave 8-19				
Trave 8-19	0%	+	35 821	6,30	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 650	8,80	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35 821	6,30	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 007	8,36	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	34 987	6,45	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 364	7,96	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33 630	6,22	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 720	7,04	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	32 273	6,48	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 077	6,73	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30 916	6,77	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 434	6,45	345 376	209 167	3 811	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	75,0%	+	29 560	7,64	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 791	6,68	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	28 203	8,00	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 625	6,52	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26 846	8,41	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 625	6,52	345 376	225 763	3 811	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 9-22-24				
Trave 9-22	0%	+	21 660	11,67	287 263	252 732	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 130	22,71	287 263	252 732	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20 832	8,95	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 524	13,78	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18 438	10,11	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 918	11,71	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16 044	11,62	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 312	10,18	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13 650	13,65	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 706	9,00	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11 256	16,56	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 100	8,07	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8 862	21,03	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 494	7,31	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6 468	28,81	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 888	6,68	287 263	186 374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	4 074	62,04	287 263	252 732	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 716	8,80	287 263	252 732	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 22-24	0%	+	29 259	8,60	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 812	32,20	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28 797	8,73	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 840	25,56	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26 769	6,92	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 868	15,60	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24 741	7,48	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 896	13,33	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22 713	8,15	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 924	11,63	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20 686	8,95	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 952	10,32	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	18 658	9,93	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 980	9,27	287 263	185 183	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16 630	15,13	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 008	11,43	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
100,0%		+	14 602	17,23	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 470	11,19	287 263	251 541	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 12-27				
Trave 12-27	0%	+	44 660	4,50	358 574	201 119	7 062	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 574	201 119	7 062	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	36 212	5,20	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24 738	7,61	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	13 263	14,19	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4 184	44,98	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 868	32,07	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 740	11,96	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 214	6,92	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 689	4,86	358 574	188 211	7 062	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
100,0%		+	0	-	358 574	201 119	7 062	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 136	4,27	358 574	201 119	7 062	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 19-34				
Trave 19-34	0%	+	44 653	4,50	358 547	200 997	6 863	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 547	200 997	6 863	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	36 206	5,19	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24 731	7,61	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	13 257	14,19	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4 153	45,29	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 838	32,22	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 746	11,95	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
75,0%		+	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	⊙	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-27 221	6,91	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 695	4,86	358 547	188 090	6 863	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	0	-	358 547	200 997	6 863	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47 142	4,26	358 547	200 997	6 863	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 21-23-36-42				
Trave 21-23		0%	+	21 431	11,86	287 336	254 136	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
			-	-10 966	23,17	287 336	254 136	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20 603	9,11	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 360	14,05	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18 209	10,31	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 754	11,92	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15 815	11,87	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 148	10,35	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13 421	13,99	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 542	9,14	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11 028	17,03	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 936	8,19	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8 634	21,75	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 330	7,41	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6 240	30,09	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 724	6,77	287 336	187 761	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3 846	66,08	287 336	254 136	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 552	8,90	287 336	254 136	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 23-36		0%	+	24 313	10,17	287 336	247 202	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 211	30,11	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	23 851	10,36	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 239	24,14	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	21 823	8,29	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 267	14,74	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19 795	9,13	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 295	12,65	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17 767	10,18	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 323	11,08	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	15 739	11,49	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 351	9,85	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	13 711	13,19	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 379	8,87	287 336	180 827	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11 683	21,16	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 407	11,03	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	9 655	25,60	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 869	10,81	287 336	247 202	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 36-42		0%	+	26 153	10,09	344 803	263 909	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 803	263 909	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	24 321	8,12	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	20 610	9,58	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 530	55,96	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16 900	11,69	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 240	27,28	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13 189	14,98	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 951	18,04	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 478	20,84	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 662	13,47	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5 768	34,25	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 372	10,75	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2 057	96,03	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 083	8,95	344 803	197 534	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	344 803	263 909	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 914	11,04	344 803	263 909	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 25-39				
Trave 25-39		0%	+	26 966	9,55	344 856	257 454	92	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-356	NS	344 856	257 454	92	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	25 135	7,60	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 066	46,99	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	21 425	8,92	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 776	24,57	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 715	10,79	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 486	16,64	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 006	13,64	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 196	12,57	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10 296	18,56	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 905	10,11	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6 586	29,01	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 615	8,45	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2 876	66,44	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-26 325	7,26	344 856	191 071	92	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	344 856	257 454	92	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 156	9,14	344 856	257 454	92	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 27-37-1a				
Trave 27-37		0%	+	30 752	7,82	344 667	240 442	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
			-	-10 859	22,14	344 667	240 442	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30 088	7,99	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 764	17,47	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27 183	6,79	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 668	11,07	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24 278	7,60	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 573	9,43	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21 374	8,64	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 477	8,21	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18 469	9,99	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 382	7,27	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15 565	11,86	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 286	6,53	344 667	184 570	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12 660	18,99	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 978	7,76	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9 756	24,65	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 461	7,64	344 667	240 442	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 37-1a		0%	+	60 717	3,79	344 667	230 246	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60 717	3,79	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	60 021	3,84	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	58 352	3,41	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	56 682	3,51	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	55 013	3,62	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	199 023	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	53 344	4,32	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	51 674	4,46	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	50 005	4,60	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 667	230 246	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 34-38-2a				
Trave 34-38		0%	+	31 065	7,70	344 652	239 326	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 818	22,12	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30 399	7,87	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 723	17,44	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27 494	6,67	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 629	11,03	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24 588	7,46	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 535	9,39	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21 683	8,46	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 440	8,18	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18 777	9,77	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 346	7,24	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15 871	11,56	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 251	6,49	344 652	183 456	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12 966	18,46	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 943	7,73	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10 060	23,79	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 427	7,62	344 652	239 326	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 38-2a		0%	+	59 980	3,84	344 652	230 592	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59 980	3,84	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	59 285	3,89	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57 615	3,46	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	55 945	3,56	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	54 275	3,67	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	199 370	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52 605	4,38	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	50 936	4,53	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	49 266	4,68	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	344 652	230 592	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	

LEGGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _⊙	Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU						
								u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra								Travata: Trave 1-7						
Trave 1-7	0%	3 462	1,14	45 486	34 294	3 963	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	1,90	NO
	25,0%	3 462	2,62	45 486	12 320	9 064	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	4,35	NO
	50,0%	3 462	1,75	45 486	12 320	6 056	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	2,91	NO
	75,0%	3 462	3,25	45 486	12 320	11 262	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	5,41	NO
	100%	3 462	1,36	45 486	34 294	4 722	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	2,27	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3-4-5-6						
Trave 1-2	0%	15 365	1,13	45 486	34 294	17 318	2,50	1 197	79 600	101	0,00987	6,79	1,53	NO
	25,0%	15 365	1,35	45 486	22 014	20 732	2,50	1 197	79 600	101	0,00987	6,79	3,17	NO
	50,0%	15 365	1,36	45 486	22 014	20 823	2,50	1 197	79 600	101	0,00987	6,79	3,22	NO
	75,0%	15 365	1,43	45 486	22 014	22 968	2,50	1 197	79 600	101	0,00987	6,79	4,25	NO
	100%	15 365	1,46	45 486	34 294	22 497	2,50	1 197	79 600	101	0,00987	6,79	4,02	NO
Trave 2-3	0%	4 024	5,44	45 486	34 294	21 909	2,50	1 197	79 600	101	0,00258	6,79	3,74	NO
	25,0%	4 024	2,23	45 486	12 320	8 960	2,50	1 197	79 600	101	0,00258	0,00	4,30	NO
	50,0%	4 024	2,02	45 486	12 320	8 110	2,50	1 197	79 600	101	0,00258	0,00	3,90	NO
	75,0%	4 024	2,43	45 486	12 320	9 784	2,50	1 197	79 600	101	0,00258	0,00	4,70	NO
	100,0%	4 024	1,93	45 486	34 294	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00258	0,00	3,74	NO
Trave 3-4	0%	440	17,69	45 486	34 294	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00028	0,00	3,74	NO
	25,0%	440	20,36	45 486	12 320	8 960	2,50	1 197	79 600	101	0,00028	0,00	4,30	NO
	50,0%	440	18,43	45 486	12 320	8 110	2,50	1 197	79 600	101	0,00028	0,00	3,90	NO
	75,0%	440	22,50	45 486	12 320	9 901	2,50	1 197	79 600	101	0,00028	0,00	4,76	NO
	100%	440	17,69	45 486	34 294	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00028	0,00	3,74	NO
Trave 4-5	0%	3 982	1,95	45 486	34 294	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00256	0,00	3,74	NO
	25,0%	3 982	2,25	45 486	12 320	8 960	2,50	1 197	79 600	101	0,00256	0,00	4,30	NO
	50,0%	3 982	2,04	45 486	12 320	8 110	2,50	1 197	79 600	101	0,00256	0,00	3,90	NO
	75,0%	3 982	2,46	45 486	12 320	9 784	2,50	1 197	79 600	101	0,00256	0,00	4,70	NO
	100,0%	3 982	5,50	45 486	34 294	21 909	2,50	1 197	79 600	101	0,00256	6,79	3,74	NO
Trave 5-6	0%	15 471	1,45	45 486	34 294	22 497	2,50	1 197	79 600	101	0,00993	6,79	4,02	NO
	25,0%	15 471	1,42	45 486	22 014	22 850	2,50	1 197	79 600	101	0,00993	6,79	4,19	NO
	50,0%	15 471	1,35	45 486	22 014	20 823	2,50	1 197	79 600	101	0,00993	6,79	3,22	NO
	75,0%	15 471	1,34	45 486	22 014	20 732	2,50	1 197	79 600	101	0,00993	6,79	3,17	NO
	100,0%	15 471	1,09	45 486	34 294	16 847	2,50	1 197	79 600	101	0,00993	6,79	1,31	NO
Piano Terra								Travata: Trave 6-8						
Trave 6-8	0%	3 463	1,25	45 486	34 294	4 316	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	2,07	NO
	25,0%	3 463	2,62	45 486	12 320	9 064	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	4,35	NO
	50,0%	3 463	1,75	45 486	12 320	6 056	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	2,91	NO
	75,0%	3 463	3,56	45 486	12 320	13 224	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	6,35	NO
	100%	3 463	1,01	45 486	34 294	3 505	2,50	1 197	79 600	101	0,00222	0,00	1,68	NO
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21						
Trave 9-10	0%	8 852	1,47	34 076	34 443	13 013	2,50	1 097	59 634	101	0,00759	6,79	0,86	NO
	25,0%	8 852	1,33	34 076	17 980	11 794	2,50	1 097	59 634	101	0,00759	4,52	2,41	NO
	50,0%	8 852	1,44	34 076	17 980	12 756	2,50	1 097	59 634	101	0,00759	4,52	2,97	NO
	75,0%	8 852	1,62	34 076	17 980	14 381	2,50	1 097	59 634	101	0,00759	4,52	3,93	NO
	100%	8 852	1,44	34 076	30 705	12 777	2,50	1 097	59 634	101	0,00759	4,52	2,98	NO
Trave 10-11	0%	1 221	10,86	34 076	34 443	13 258	2,50	1 097	59 634	101	0,00105	4,52	3,27	NO
	25,0%	1 221	6,52	34 076	17 980	7 966	2,50	1 097	59 634	101	0,00105	0,00	4,68	NO
	50,0%	1 221	4,64	34 076	17 980	5 667	2,50	1 097	59 634	101	0,00105	0,00	3,33	NO
	75,0%	1 221	2,80	34 076	17 980	3 422	2,50	1 097	59 634	101	0,00105	0,00	2,01	NO
	100%	1 221	12,97	34 076	34 443	15 835	2,50	1 097	59 634	101	0,00105	6,79	2,52	NO
Trave 11-12	0%	11 947	1,33	34 076	34 443	15 932	2,50	1 097	59 634	101	0,01024	6,79	2,58	NO
	25,0%	11 947	1,41	34 076	17 980	16 894	2,50	1 097	59 634	101	0,01024	6,79	3,14	NO
	50,0%	11 947	1,50	34 076	17 980	18 979	2,50	1 097	59 634	101	0,01024	6,79	4,37	NO
	75,0%	11 947	1,50	34 076	17 980	22 486	2,50	1 097	59 634	101	0,01024	6,79	6,43	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{r,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 13-14	100,0 %	11 947	1,78	34 076	29 462	21 267	2,50	1 097	59 634	101	0,01024	9,05	3,45	NO
	0%	2 165	4,58	34 076	12 551	9 912	2,50	1 097	59 634	101	0,00186	2,26	3,56	NO
	25,0%	2 165	3,35	34 076	10 001	7 249	2,50	1 097	59 634	101	0,00186	0,00	4,26	NO
	50,0%	2 165	3,38	34 076	17 980	7 324	2,50	1 097	59 634	101	0,00186	0,00	4,30	NO
	75,0%	2 165	3,07	34 076	15 441	6 651	2,50	1 097	59 634	101	0,00186	0,00	3,91	NO
Trave 14-15	100,0 %	2 165	2,23	34 076	17 991	4 822	2,50	1 097	59 634	101	0,00186	0,00	2,83	NO
	0%	727	6,37	34 076	15 118	4 630	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,72	NO
	25,0%	727	10,52	34 076	13 110	7 645	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	4,49	NO
	50,0%	727	6,25	34 076	17 980	4 544	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,67	NO
	75,0%	727	11,12	34 076	11 247	8 083	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	4,75	NO
Trave 15-16	100%	727	6,31	34 076	13 256	4 587	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,70	NO
	0%	327	14,03	34 076	14 184	4 587	2,50	1 097	59 634	101	0,00028	0,00	2,70	NO
	25,0%	327	23,25	34 076	12 176	7 602	2,50	1 097	59 634	101	0,00028	0,00	4,47	NO
	50,0%	327	13,90	34 076	17 980	4 544	2,50	1 097	59 634	101	0,00028	0,00	2,67	NO
	75,0%	327	23,25	34 076	12 182	7 602	2,50	1 097	59 634	101	0,00028	0,00	4,47	NO
Trave 16-17	100,0 %	327	14,03	34 076	14 190	4 587	2,50	1 097	59 634	101	0,00028	0,00	2,70	NO
	0%	728	6,30	34 076	13 273	4 587	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,70	NO
	25,0%	728	10,44	34 076	11 265	7 602	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	4,47	NO
	50,0%	728	6,24	34 076	17 980	4 544	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,67	NO
	75,0%	728	10,37	34 076	13 093	7 549	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	4,44	NO
Trave 17-18	100%	728	6,36	34 076	15 101	4 630	2,50	1 097	59 634	101	0,00062	0,00	2,72	NO
	0%	2 203	2,19	34 076	17 911	4 822	2,50	1 097	59 634	101	0,00189	0,00	2,83	NO
	25,0%	2 203	3,06	34 076	15 361	6 747	2,50	1 097	59 634	101	0,00189	0,00	3,96	NO
	50,0%	2 203	3,32	34 076	17 980	7 324	2,50	1 097	59 634	101	0,00189	0,00	4,30	NO
	75,0%	2 203	3,29	34 076	10 080	7 249	2,50	1 097	59 634	101	0,00189	0,00	4,26	NO
Trave 19-20	100%	2 203	4,14	34 076	12 631	9 110	2,50	1 097	59 634	101	0,00189	2,26	3,09	NO
	0%	9 826	1,71	34 076	26 887	16 766	2,50	1 097	59 634	101	0,00842	6,79	3,07	NO
	25,0%	9 826	1,52	34 076	14 894	18 177	2,50	1 097	59 634	101	0,00842	4,52	6,16	NO
	50,0%	9 826	1,44	34 076	14 894	14 167	2,50	1 097	59 634	101	0,00842	4,52	3,80	NO
	75,0%	9 826	1,41	34 076	14 894	13 900	2,50	1 097	59 634	101	0,00842	4,52	3,64	NO
Trave 20-21	100,0 %	9 826	2,05	34 076	34 443	20 155	2,50	1 097	59 634	101	0,00842	9,05	2,80	NO
	0%	8 302	2,43	34 076	33 765	20 155	2,50	1 097	59 634	101	0,00712	9,05	2,80	NO
	25,0%	8 302	1,66	34 076	17 980	13 740	2,50	1 097	59 634	101	0,00712	4,52	3,55	NO
	50,0%	8 302	1,54	34 076	17 980	12 820	2,50	1 097	59 634	101	0,00712	4,52	3,01	NO
	75,0%	8 302	1,39	34 076	17 980	11 569	2,50	1 097	59 634	101	0,00712	4,52	2,27	NO
100,0 %	8 302	1,13	34 076	34 443	9 356	2,50	1 097	59 634	101	0,00712	4,52	0,97	NO	
Piano Terra										Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36				
Trave 24-25	0%	2 452	2,13	34 076	34 443	5 218	2,50	1 097	59 634	101	0,00210	2,26	0,80	NO
	25,0%	2 452	3,72	34 076	17 980	9 131	2,50	1 097	59 634	101	0,00210	2,26	3,10	NO
	50,0%	2 452	4,19	34 076	17 980	10 286	2,50	1 097	59 634	101	0,00210	2,26	3,78	NO
	75,0%	2 452	4,59	34 076	17 980	11 259	2,50	1 097	59 634	101	0,00210	2,26	4,35	NO
	100%	2 452	6,83	34 076	28 059	16 744	2,50	1 097	59 634	101	0,00210	6,79	3,05	NO
Trave 25-26	0%	9 556	1,89	42 610	25 856	18 025	2,50	1 297	74 567	101	0,00655	6,79	3,23	NO
	25,0%	9 556	1,47	42 610	22 577	14 090	2,50	1 297	74 567	101	0,00655	4,52	3,30	NO
	50,0%	9 556	1,34	42 610	26 771	12 778	2,50	1 297	74 567	101	0,00655	4,52	2,58	NO
	75,0%	9 556	1,50	42 610	26 375	14 327	2,50	1 297	74 567	101	0,00655	4,52	3,44	NO
	100%	9 556	2,34	42 610	29 654	22 334	2,50	1 297	74 567	101	0,00655	9,05	3,36	NO
Trave 26-27	0%	12 420	1,73	42 610	36 662	21 463	2,50	1 297	74 567	101	0,00851	9,05	2,88	NO
	25,0%	12 420	1,48	42 610	31 564	18 376	2,50	1 297	74 567	101	0,00851	4,52	5,69	NO
	50,0%	12 420	1,44	42 610	31 564	17 867	2,50	1 297	74 567	101	0,00851	4,52	5,40	NO
	75,0%	12 420	1,23	42 610	24 511	15 266	2,50	1 297	74 567	101	0,00851	4,52	3,96	NO
	100%	12 420	1,20	42 610	24 379	14 859	2,50	1 297	74 567	101	0,00851	6,79	1,47	NO
Trave 27-28	0%	6 745	1,80	34 076	12 126	18 808	2,50	1 097	59 634	101	0,00578	6,79	4,27	NO
	25,0%	6 745	2,15	34 076	14 533	15 055	2,50	1 097	59 634	101	0,00578	2,26	6,58	NO
	50,0%	6 745	1,72	34 076	17 980	11 580	2,50	1 097	59 634	101	0,00578	2,26	4,54	NO
	75,0%	6 745	1,82	34 076	17 980	12 275	2,50	1 097	59 634	101	0,00578	2,26	4,95	NO
	100%	6 745	1,92	34 076	28 378	12 959	2,50	1 097	59 634	101	0,00578	6,79	0,83	NO
Trave 28-29	0%	9 403	1,92	34 076	34 443	18 059	2,50	1 097	59 634	101	0,00806	6,79	3,83	NO
	25,0%	9 403	1,65	34 076	17 980	15 525	2,50	1 097	59 634	101	0,00806	4,52	4,60	NO
	50,0%	9 403	1,63	34 076	17 980	15 290	2,50	1 097	59 634	101	0,00806	4,52	4,46	NO
	75,0%	9 403	1,49	34 076	17 980	14 007	2,50	1 097	59 634	101	0,00806	4,52	3,71	NO
	100,0 %	9 403	1,75	34 076	34 443	16 413	2,50	1 097	59 634	101	0,00806	6,79	2,86	NO
Trave 29-30	0%	3 352	4,95	34 076	34 443	16 605	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	6,79	2,97	NO
	25,0%	3 352	2,74	34 076	17 980	9 195	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	3,14	NO
	50,0%	3 352	2,84	34 076	17 980	9 516	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	3,33	NO
	75,0%	3 352	2,92	34 076	17 980	9 773	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	3,48	NO
	100,0 %	3 352	2,46	34 076	34 443	8 233	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	2,58	NO
Trave 30-31	0%	338	24,36	34 076	34 443	8 233	2,50	1 097	59 634	101	0,00029	2,26	2,58	NO
	25,0%	338	15,82	34 076	17 980	5 346	2,50	1 097	59 634	101	0,00029	0,00	3,14	NO
	50,0%	338	16,77	34 076	17 980	5 667	2,50	1 097	59 634	101	0,00029	0,00	3,33	NO
	75,0%	338	17,53	34 076	17 980	5 924	2,50	1 097	59 634	101	0,00029	0,00	3,48	NO
	100%	338	24,36	34 076	34 443	8 233	2,50	1 097	59 634	101	0,00029	2,26	2,58	NO
Trave 31-32	0%	3 320	2,48	34 076	34 443	8 233	2,50	1 097	59 634	101	0,00285	2,26	2,58	NO
	25,0%	3 320	2,77	34 076	17 980	9 195	2,50	1 097	59 634	101	0,00285	2,26	3,14	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg@	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{r,t}	R _r	
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
Trave 32-33	50,0%	3 320	2,87	34 076	17 980	9 516	2,50	1 097	59 634	101	0,00285	2,26	3,33	NO	
	75,0%	3 320	2,77	34 076	17 980	9 195	2,50	1 097	59 634	101	0,00285	2,26	3,14	NO	
	100,0 %	3 320	5,00	34 076	34 443	16 605	2,50	1 097	59 634	101	0,00285	6,79	2,97	NO	
	0%	9 325	1,76	34 076	34 443	16 413	2,50	1 097	59 634	101	0,00799	6,79	2,86	NO	
	25,0%	9 325	1,48	34 076	17 980	13 814	2,50	1 097	59 634	101	0,00799	4,52	3,59	NO	
	50,0%	9 325	1,63	34 076	17 980	15 194	2,50	1 097	59 634	101	0,00799	4,52	4,40	NO	
	75,0%	9 325	1,64	34 076	17 980	15 311	2,50	1 097	59 634	101	0,00799	4,52	4,47	NO	
Trave 33-34	100,0 %	9 325	1,92	34 076	34 443	17 942	2,50	1 097	59 634	101	0,00799	6,79	3,76	NO	
	0%	6 847	2,20	34 076	28 859	15 055	2,50	1 097	59 634	101	0,00587	6,79	2,06	NO	
	25,0%	6 847	1,78	34 076	17 980	12 157	2,50	1 097	59 634	101	0,00587	2,26	4,88	NO	
	50,0%	6 847	1,81	34 076	17 980	12 382	2,50	1 097	59 634	101	0,00587	2,26	5,01	NO	
	75,0%	6 847	2,04	34 076	13 964	15 269	2,50	1 097	59 634	101	0,00587	2,26	6,71	NO	
	100%	6 847	1,68	34 076	11 514	13 772	2,50	1 097	59 634	101	0,00587	4,52	3,57	NO	
	0%	12 087	1,77	42 610	25 767	21 350	2,50	1 297	74 567	101	0,00828	9,05	2,81	NO	
Trave 35-36	25,0%	12 087	1,50	42 610	24 502	18 082	2,50	1 297	74 567	101	0,00828	6,79	3,26	NO	
	50,0%	12 087	1,44	42 610	31 564	17 448	2,50	1 297	74 567	101	0,00828	6,79	2,91	NO	
	75,0%	12 087	1,26	42 610	31 564	15 209	2,50	1 297	74 567	101	0,00828	6,79	1,67	NO	
	100,0 %	12 087	1,15	42 610	40 858	13 852	2,50	1 297	74 567	101	0,00828	6,79	0,91	NO	
	Piano Terra								Travata: Trave 28-37						
	Trave 28-37	0%	5 960	1,10	45 486	34 294	6 579	2,50	1 197	79 600	101	0,00383	2,26	0,90	NO
		25,0%	5 960	1,38	45 486	8 200	8 934	2,50	1 197	79 600	101	0,00383	2,26	2,03	NO
50,0%		5 960	1,38	45 486	8 200	10 111	2,50	1 197	79 600	101	0,00383	2,26	2,59	NO	
75,0%		5 960	1,38	45 486	8 200	13 315	2,50	1 197	79 600	101	0,00383	2,26	4,13	NO	
100,0 %		5 960	1,88	45 486	34 294	11 196	2,50	1 197	79 600	101	0,00383	2,26	3,12	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 33-38							
Trave 33-38	0%	5 826	1,11	45 486	34 294	6 461	2,50	1 197	79 600	101	0,00374	2,26	0,84	NO	
	25,0%	5 826	1,41	45 486	8 200	8 934	2,50	1 197	79 600	101	0,00374	2,26	2,03	NO	
	50,0%	5 826	1,41	45 486	8 200	10 111	2,50	1 197	79 600	101	0,00374	2,26	2,59	NO	
	75,0%	5 826	1,41	45 486	8 200	13 315	2,50	1 197	79 600	101	0,00374	2,26	4,13	NO	
	100%	5 826	1,92	45 486	34 294	11 196	2,50	1 197	79 600	101	0,00374	2,26	3,12	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 39-40-1a							
Trave 39-40	0%	11 798	1,34	45 486	34 294	15 787	2,50	1 197	79 600	101	0,00758	4,52	3,06	NO	
	25,0%	11 798	1,38	45 486	16 898	16 258	2,50	1 197	79 600	101	0,00758	4,52	3,29	NO	
	50,0%	11 798	1,35	45 486	16 898	15 905	2,50	1 197	79 600	101	0,00758	4,52	3,12	NO	
	75,0%	11 798	1,43	45 486	16 898	22 118	2,50	1 197	79 600	101	0,00758	4,52	6,10	NO	
	100%	11 798	2,90	45 486	34 294	34 217	2,50	1 197	79 600	101	0,00758	13,57	2,87	NO	
	Trave 40-1a	0%	20 683	1,66	45 486	34 294	34 805	2,50	1 197	79 600	101	0,01328	13,57	3,15	NO
		25,0%	20 683	1,34	45 486	27 770	29 508	2,50	1 197	79 600	101	0,01328	9,05	5,13	NO
		50,0%	20 683	1,33	45 486	27 770	27 442	2,50	1 197	79 600	101	0,01328	9,05	4,13	NO
		75,0%	20 683	1,34	45 486	27 770	28 619	2,50	1 197	79 600	101	0,01328	9,05	4,70	NO
		100%	20 683	1,25	45 486	34 294	25 767	2,50	1 197	79 600	101	0,01328	9,05	3,33	NO
Piano Terra								Travata: Trave 2a-41-42							
Trave 2a-41	0%	20 555	1,12	45 486	34 294	23 060	2,50	1 197	79 600	101	0,01320	9,05	2,03	NO	
	25,0%	20 555	1,35	45 486	27 770	30 149	2,50	1 197	79 600	101	0,01320	9,05	5,43	NO	
	50,0%	20 555	1,35	45 486	27 770	28 972	2,50	1 197	79 600	101	0,01320	9,05	4,87	NO	
	75,0%	20 555	1,35	45 486	27 770	29 390	2,50	1 197	79 600	101	0,01320	9,05	5,07	NO	
	100,0 %	20 555	1,67	45 486	34 294	34 805	2,50	1 197	79 600	101	0,01320	13,57	3,15	NO	
	Trave 41-42	0%	10 888	3,13	45 486	34 294	34 099	2,50	1 197	79 600	101	0,00699	13,57	2,81	NO
		25,0%	10 888	1,55	45 486	16 898	22 471	2,50	1 197	79 600	101	0,00699	4,52	6,27	NO
		50,0%	10 888	1,44	45 486	16 898	15 670	2,50	1 197	79 600	101	0,00699	4,52	3,00	NO
		75,0%	10 888	1,43	45 486	16 898	15 552	2,50	1 197	79 600	101	0,00699	4,52	2,95	NO
		100,0 %	10 888	1,33	45 486	34 294	14 492	2,50	1 197	79 600	101	0,00699	4,52	2,44	NO
Piano Terra								Travata: Trave 7-12							
Trave 7-12	0%	15 024	1,26	45 486	34 294	18 966	2,50	1 197	79 600	101	0,00965	6,79	2,32	NO	
	25,0%	15 024	1,06	45 486	34 294	15 905	2,50	1 197	79 600	101	0,00965	4,52	3,12	NO	
	50,0%	15 024	1,25	45 486	27 770	18 730	2,50	1 197	79 600	101	0,00965	4,52	4,47	NO	
	75,0%	15 024	1,13	45 486	34 294	16 965	2,50	1 197	79 600	101	0,00965	4,52	3,63	NO	
	100%	15 024	1,31	45 486	34 294	19 672	2,50	1 197	79 600	101	0,00965	6,79	2,66	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 8-19							
Trave 8-19	0%	15 632	1,21	45 486	34 294	18 966	2,50	1 197	79 600	101	0,01004	6,79	2,32	NO	
	25,0%	15 632	1,33	45 486	34 294	20 732	2,50	1 197	79 600	101	0,01004	6,79	3,17	NO	
	50,0%	15 632	1,48	45 486	27 770	23 086	2,50	1 197	79 600	101	0,01004	6,79	4,30	NO	
	75,0%	15 632	1,39	45 486	34 294	21 673	2,50	1 197	79 600	101	0,01004	6,79	3,63	NO	
	100%	15 632	1,26	45 486	34 294	19 672	2,50	1 197	79 600	101	0,01004	6,79	2,66	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 9-22-24							
Trave 9-22	0%	3 741	1,39	34 076	34 443	5 186	2,50	1 097	59 634	101	0,00321	2,26	0,79	NO	
	25,0%	3 741	1,98	34 076	14 894	7 399	2,50	1 097	59 634	101	0,00321	2,26	2,09	NO	
	50,0%	3 741	2,80	34 076	14 894	10 478	2,50	1 097	59 634	101	0,00321	2,26	3,90	NO	
	75,0%	3 741	2,43	34 076	14 894	9 099	2,50	1 097	59 634	101	0,00321	2,26	3,09	NO	
	100%	3 741	2,95	34 076	34 443	11 024	2,50	1 097	59 634	101	0,00321	4,52	1,95	NO	
	Trave 22-24	0%	4 092	2,39	34 076	34 443	9 773	2,50	1 097	59 634	101	0,00351	4,52	1,22	NO
		25,0%	4 092	2,15	34 076	14 894	8 810	2,50	1 097	59 634	101	0,00351	2,26	2,92	NO
		50,0%	4 092	2,54	34 076	14 894	10 382	2,50	1 097	59 634	101	0,00351	2,26	3,84	NO
		75,0%	4 092	2,07	34 076	14 894	8 458	2,50	1 097	59 634	101	0,00351	2,26	2,71	NO
		100,0 %	4 092	1,57	34 076	34 443	6 437	2,50	1 097	59 634	101	0,00351	2,26	1,52	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	%													
Piano Terra														
Travata: Trave 12-27														
Trave 12-27	0%	3 075	4,00	51 200	12 306	12 662	2,50	1 197	89 600	101	0,00175	0,00	5,40	NO
	25,0%	3 075	1,61	51 200	4 963	18 625	2,50	1 197	89 600	101	0,00175	0,00	7,95	NO
	50,0%	3 075	1,61	51 200	4 963	9 585	2,50	1 197	89 600	101	0,00175	0,00	4,09	NO
	75,0%	3 075	1,61	51 200	4 963	18 360	2,50	1 197	89 600	101	0,00175	0,00	7,84	NO
	100,0%	3 075	3,77	51 200	12 306	11 602	2,50	1 197	89 600	101	0,00175	0,00	4,95	NO
Piano Terra														
Travata: Trave 19-34														
Trave 19-34	0%	3 144	3,91	51 200	12 306	12 662	2,50	1 197	89 600	101	0,00179	0,00	5,40	NO
	25,0%	3 144	1,58	51 200	4 963	18 625	2,50	1 197	89 600	101	0,00179	0,00	7,95	NO
	50,0%	3 144	1,58	51 200	4 963	10 777	2,50	1 197	89 600	101	0,00179	0,00	4,60	NO
	75,0%	3 144	1,58	51 200	4 963	18 360	2,50	1 197	89 600	101	0,00179	0,00	7,84	NO
	100,0%	3 144	3,69	51 200	12 306	11 602	2,50	1 197	89 600	101	0,00179	0,00	4,95	NO
Piano Terra														
Travata: Trave 21-23-36-42														
Trave 21-23	0%	3 347	1,64	34 076	34 443	5 474	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	0,96	NO
	25,0%	3 347	2,27	34 076	14 894	7 592	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	2,20	NO
	50,0%	3 347	3,13	34 076	14 894	10 478	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	3,90	NO
	75,0%	3 347	2,39	34 076	14 894	8 009	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	2,26	2,44	NO
	100%	3 347	3,08	34 076	34 443	10 318	2,50	1 097	59 634	101	0,00287	4,52	1,54	NO
Trave 23-36	0%	5 389	1,79	34 076	34 443	9 644	2,50	1 097	59 634	101	0,00462	4,52	1,14	NO
	25,0%	5 389	1,45	34 076	14 894	7 816	2,50	1 097	59 634	101	0,00462	2,26	2,33	NO
	50,0%	5 389	1,91	34 076	14 894	10 286	2,50	1 097	59 634	101	0,00462	2,26	3,78	NO
	75,0%	5 389	1,21	34 076	14 894	6 533	2,50	1 097	59 634	101	0,00462	2,26	1,58	NO
	100,0%	5 389	1,23	34 076	34 443	6 629	2,50	1 097	59 634	101	0,00462	2,26	1,63	NO
Trave 36-42	0%	625	8,64	45 486	34 294	5 402	2,50	1 197	79 600	101	0,00040	2,26	0,33	NO
	25,0%	625	9,59	45 486	8 200	5 991	2,50	1 197	79 600	101	0,00040	0,00	2,88	NO
	50,0%	625	10,72	45 486	8 200	6 697	2,50	1 197	79 600	101	0,00040	0,00	3,22	NO
	75,0%	625	8,68	45 486	8 200	5 428	2,50	1 197	79 600	101	0,00040	0,00	2,61	NO
	100%	625	4,73	45 486	34 294	2 956	2,50	1 197	79 600	101	0,00040	0,00	1,42	NO
Piano Terra														
Travata: Trave 25-39														
Trave 25-39	0%	3 175	2,45	45 486	34 294	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00204	2,26	1,48	NO
	25,0%	3 175	2,45	45 486	8 200	7 783	2,50	1 197	79 600	101	0,00204	0,00	3,74	NO
	50,0%	3 175	2,41	45 486	8 200	7 639	2,50	1 197	79 600	101	0,00204	0,00	3,67	NO
	75,0%	3 175	2,08	45 486	8 200	6 605	2,50	1 197	79 600	101	0,00204	0,00	3,17	NO
	100%	3 175	2,34	45 486	34 294	7 429	2,50	1 197	79 600	101	0,00204	2,26	1,31	NO
Piano Terra														
Travata: Trave 27-37-1a														
Trave 27-37	0%	9 813	1,18	45 486	34 294	11 549	2,50	1 197	79 600	101	0,00630	4,52	1,02	NO
	25,0%	9 813	1,26	45 486	12 320	14 846	2,50	1 197	79 600	101	0,00630	4,52	2,61	NO
	50,0%	9 813	1,26	45 486	12 320	20 614	2,50	1 197	79 600	101	0,00630	4,52	5,38	NO
	75,0%	9 813	1,26	45 486	12 320	15 552	2,50	1 197	79 600	101	0,00630	4,52	2,95	NO
	100%	9 813	2,40	45 486	34 294	23 557	2,50	1 197	79 600	101	0,00630	9,05	2,27	NO
Trave 37-1a	0%	13 823	1,77	45 486	34 294	24 525	2,50	1 197	79 600	101	0,00888	9,05	2,73	NO
	25,0%	13 823	1,14	45 486	34 294	15 814	2,50	1 197	79 600	101	0,00888	4,52	3,07	NO
	50,0%	13 823	1,39	45 486	22 014	19 201	2,50	1 197	79 600	101	0,00888	4,52	4,70	NO
	75,0%	13 823	1,57	45 486	34 294	21 673	2,50	1 197	79 600	101	0,00888	4,52	5,89	NO
	100%	13 823	1,17	45 486	34 294	16 114	2,50	1 197	79 600	101	0,00888	4,52	3,22	NO
Piano Terra														
Travata: Trave 34-38-2a														
Trave 34-38	0%	10 248	1,12	45 486	34 294	11 432	2,50	1 197	79 600	101	0,00658	4,52	0,97	NO
	25,0%	10 248	1,20	45 486	12 320	14 963	2,50	1 197	79 600	101	0,00658	4,52	2,66	NO
	50,0%	10 248	1,20	45 486	12 320	20 614	2,50	1 197	79 600	101	0,00658	4,52	5,38	NO
	75,0%	10 248	1,20	45 486	12 320	18 377	2,50	1 197	79 600	101	0,00658	4,52	4,30	NO
	100%	10 248	2,56	45 486	34 294	26 264	2,50	1 197	79 600	101	0,00658	9,05	3,57	NO
Trave 38-2a	0%	13 684	1,78	45 486	34 294	24 381	2,50	1 197	79 600	101	0,00879	9,05	2,66	NO
	25,0%	13 684	1,15	45 486	34 294	15 787	2,50	1 197	79 600	101	0,00879	4,52	3,06	NO
	50,0%	13 684	1,37	45 486	22 014	18 691	2,50	1 197	79 600	101	0,00879	4,52	4,45	NO
	75,0%	13 684	1,42	45 486	34 294	19 397	2,50	1 197	79 600	101	0,00879	4,52	4,79	NO
	100%	13 684	1,19	45 486	34 294	16 232	2,50	1 197	79 600	101	0,00879	4,52	3,27	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- T_{Rsd}** Momento resistente delle staffe.
- T_{Rld}** Momento resistente dell'armatura longitudinale.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- u_m** Perimetro medio del nucleo resistente.
- A** Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
- t** Spessore della sezione cava.
- A_{sw}** Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
- A_{s,l}** Area barre longitudinali di parete esecutive.
- A_{f,t}** Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Piano Terra					Travata: Trave 1-7			
Trave 1-7	0%	3462	+ -	101 216 0	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	2,71 VNR
	12,5%	3462	+ -	88 746 0	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	3,00 VNR
	25,0%	3462	+ -	59 254 0	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	4,04 VNR
	37,5%	3462	+ -	31 780 -9 733	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	5,95 9,59
	50,0%	3462	+ -	14 976 -24 497	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	8,37 6,80
	62,5%	3462	+ -	0 -42 431	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 5,03
	75,0%	3462	+ -	0 -61 440	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,94
	87,5%	3462	+ -	0 -78 429	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,30
	100%	3462	+ -	0 -84 711	345 603 345 603	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,11
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6			
Trave 1-2	0%	15365	+ -	86 940 0	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	1,70 VNR
	12,5%	15365	+ -	86 940 0	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	1,70 VNR
	25,0%	15365	+ -	66 690 -3 284	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	1,88 2,88
	37,5%	15365	+ -	43 793 -17 777	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	2,15 2,57
	50,0%	15365	+ -	26 472 -32 269	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	2,41 2,32
	62,5%	15365	+ -	11 979 -53 093	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	2,68 2,03
	75,0%	15365	+ -	0 -75 991	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 1,79
	87,5%	15365	+ -	0 -96 240	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 1,62
	100%	15365	+ -	0 -96 240	345 506 345 506	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 1,62
Trave 2-3	0%	4024	+ -	96 308 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	2,72 VNR
	12,5%	4024	+ -	96 308 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	2,72 VNR
	25,0%	4024	+ -	73 692 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	3,31 VNR
	37,5%	4024	+ -	49 611 -9 921	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	4,31 8,53
	50,0%	4024	+ -	25 530 -25 561	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	6,16 6,16
	62,5%	4024	+ -	9 903 -49 642	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	8,54 4,31
	75,0%	4024	+ -	0 -73 723	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,31
	87,5%	4024	+ -	0 -96 340	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,72
	100,0%	4024	+ -	0 -96 340	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,72
Trave 3-4	0%	440	+ -	96 329 0	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	3,47 VNR
	12,5%	440	+ -	96 329 0	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	3,47 VNR
	25,0%	440	+ -	73 713 0	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	4,48 VNR
	37,5%	440	+ -	49 632 -9 426	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	6,52 27,06
	50,0%	440	+ -	25 551 -25 540	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	11,96 11,96
	62,5%	440	+ -	9 432 -49 621	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	27,05 6,52
	75,0%	440	+ -	0 -73 702	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 4,48
	87,5%	440	+ -	0 -96 319	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,47
	100%	440	+ -	0 -96 319	345 498 345 498	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 3,47
Trave 4-5	0%	3982	+ -	96 346 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	2,73 VNR
	12,5%	3982	+ -	96 346 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	2,73 VNR
	25,0%	3982	+ -	73 730 0	345 499 345 499	45 486 45 486	2,50 2,50	3,32 VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	345 499	45 486	2,50	VNR
	37,5%	3982	+	49 649	345 499	45 486	2,50	4,32
			-	-9 886	345 499	45 486	2,50	8,61
	50,0%	3982	+	25 568	345 499	45 486	2,50	6,19
			-	-25 523	345 499	45 486	2,50	6,20
	62,5%	3982	+	9 912	345 499	45 486	2,50	8,60
			-	-49 604	345 499	45 486	2,50	4,33
	75,0%	3982	+	0	345 499	45 486	2,50	VNR
			-	-73 685	345 499	45 486	2,50	3,32
	87,5%	3982	+	0	345 499	45 486	2,50	VNR
			-	-96 302	345 499	45 486	2,50	2,73
	100,0%	3982	+	0	345 499	45 486	2,50	VNR
			-	-96 302	345 499	45 486	2,50	2,73
Trave 5-6	0%	15471	+	96 247	345 507	45 486	2,50	1,62
			-	0	345 507	45 486	2,50	VNR
	12,5%	15471	+	96 247	345 507	45 486	2,50	1,62
			-	0	345 507	45 486	2,50	VNR
	25,0%	15471	+	75 998	345 507	45 486	2,50	1,79
			-	0	345 507	45 486	2,50	VNR
	37,5%	15471	+	53 100	345 507	45 486	2,50	2,03
			-	-11 882	345 507	45 486	2,50	2,67
	50,0%	15471	+	32 176	345 507	45 486	2,50	2,31
			-	-26 375	345 507	45 486	2,50	2,40
	62,5%	15471	+	17 684	345 507	45 486	2,50	2,56
			-	-43 785	345 507	45 486	2,50	2,14
	75,0%	15471	+	3 191	345 507	45 486	2,50	2,86
			-	-66 683	345 507	45 486	2,50	1,88
	87,5%	15471	+	0	345 507	45 486	2,50	VNR
			-	-86 932	345 507	45 486	2,50	1,69
	100,0%	15471	+	0	345 507	45 486	2,50	VNR
			-	-86 932	345 507	45 486	2,50	1,69
Piano Terra					Travata: Trave 6-8			
Trave 6-8	0%	3463	+	101 127	345 476	45 486	2,50	2,71
			-	0	345 476	45 486	2,50	VNR
	12,5%	3463	+	88 658	345 476	45 486	2,50	3,01
			-	0	345 476	45 486	2,50	VNR
	25,0%	3463	+	59 165	345 476	45 486	2,50	4,04
			-	0	345 476	45 486	2,50	VNR
	37,5%	3463	+	31 692	345 476	45 486	2,50	5,96
			-	-9 912	345 476	45 486	2,50	9,54
	50,0%	3463	+	15 049	345 476	45 486	2,50	8,35
			-	-24 676	345 476	45 486	2,50	6,78
	62,5%	3463	+	42	345 476	45 486	2,50	13,11
			-	-42 521	345 476	45 486	2,50	5,02
	75,0%	3463	+	0	345 476	45 486	2,50	VNR
			-	-61 529	345 476	45 486	2,50	3,93
	87,5%	3463	+	0	345 476	45 486	2,50	VNR
			-	-78 519	345 476	45 486	2,50	3,30
	100%	3463	+	0	345 476	45 486	2,50	VNR
			-	-84 802	345 476	45 486	2,50	3,11
Piano Terra					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21			
Trave 9-10	0%	8852	+	119 772	287 925	34 076	2,50	1,48
			-	0	287 925	34 076	2,50	VNR
	12,5%	8852	+	119 772	287 925	34 076	2,50	1,48
			-	0	287 925	34 076	2,50	VNR
	25,0%	8852	+	85 634	287 925	34 076	2,50	1,79
			-	-9 825	287 925	34 076	2,50	3,40
	37,5%	8852	+	50 519	287 925	34 076	2,50	2,30
			-	-31 921	287 925	34 076	2,50	2,70
	50,0%	8852	+	27 880	287 925	34 076	2,50	2,80
			-	-56 779	287 925	34 076	2,50	2,19
	62,5%	8852	+	5 784	287 925	34 076	2,50	3,57
			-	-91 894	287 925	34 076	2,50	1,73
	75,0%	8852	+	0	287 925	34 076	2,50	VNR
			-	-127 008	287 925	34 076	2,50	1,43
	87,5%	8852	+	0	287 925	34 076	2,50	VNR
			-	-161 147	287 925	34 076	2,50	1,22
	100%	8852	+	0	287 925	34 076	2,50	VNR
			-	-161 147	287 925	34 076	2,50	1,22
Trave 10-11	0%	1221	+	144 824	287 868	34 076	2,50	1,86
			-	0	287 868	34 076	2,50	VNR
	12,5%	1221	+	144 824	287 868	34 076	2,50	1,86
			-	0	287 868	34 076	2,50	VNR
	25,0%	1221	+	110 686	287 868	34 076	2,50	2,38
			-	0	287 868	34 076	2,50	VNR
	37,5%	1221	+	75 571	287 868	34 076	2,50	3,35
			-	-12 104	287 868	34 076	2,50	12,84
	50,0%	1221	+	40 457	287 868	34 076	2,50	5,67
			-	-34 200	287 868	34 076	2,50	6,47

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
	62,5%	1221	+	17 593	287 868	34 076	2,50	10,31
			-	-66 841	287 868	34 076	2,50	3,73
	75,0%	1221	+	0	287 868	34 076	2,50	VNR
			-	-101 956	287 868	34 076	2,50	2,56
	87,5%	1221	+	0	287 868	34 076	2,50	VNR
			-	-136 094	287 868	34 076	2,50	1,97
	100%	1221	+	0	287 868	34 076	2,50	VNR
			-	-136 094	287 868	34 076	2,50	1,97
Trave 11-12	0%	11947	+	131 174	287 828	34 076	2,50	1,24
			-	0	287 828	34 076	2,50	VNR
	12,5%	11947	+	130 198	287 828	34 076	2,50	1,25
			-	0	287 828	34 076	2,50	VNR
	25,0%	11947	+	93 131	287 828	34 076	2,50	1,48
			-	0	287 828	34 076	2,50	VNR
	37,5%	11947	+	56 064	287 828	34 076	2,50	1,83
			-	-22 191	287 828	34 076	2,50	2,34
	50,0%	11947	+	24 176	287 828	34 076	2,50	2,30
			-	-53 186	287 828	34 076	2,50	1,87
	62,5%	11947	+	851	287 828	34 076	2,50	2,83
			-	-90 254	287 828	34 076	2,50	1,51
Trave 13-14	75,0%	11947	+	0	287 828	34 076	2,50	VNR
			-	-127 321	287 828	34 076	2,50	1,26
	87,5%	11947	+	0	287 828	34 076	2,50	VNR
			-	-164 388	287 828	34 076	2,50	1,08
	100,0%	11947	+	0	287 828	34 076	2,50	VNR
			-	-165 364	287 828	34 076	2,50	1,08
	0%	2165	+	222 746	288 134	34 076	2,50	1,20
			-	0	288 134	34 076	2,50	VNR
	12,5%	2165	+	222 746	288 134	34 076	2,50	1,20
			-	0	288 134	34 076	2,50	VNR
	25,0%	2165	+	175 540	288 134	34 076	2,50	1,49
			-	0	288 134	34 076	2,50	VNR
Trave 14-15	37,5%	2165	+	122 161	288 134	34 076	2,50	2,05
			-	-17 197	288 134	34 076	2,50	8,12
	50,0%	2165	+	68 782	288 134	34 076	2,50	3,31
			-	-50 633	288 134	34 076	2,50	4,18
	62,5%	2165	+	28 886	288 134	34 076	2,50	6,11
			-	-103 701	288 134	34 076	2,50	2,36
	75,0%	2165	+	0	288 134	34 076	2,50	VNR
			-	-157 080	288 134	34 076	2,50	1,64
	87,5%	2165	+	0	288 134	34 076	2,50	VNR
			-	-204 286	288 134	34 076	2,50	1,29
	100,0%	2165	+	0	288 134	34 076	2,50	VNR
			-	-204 286	288 134	34 076	2,50	1,29
Trave 15-16	0%	727	+	214 034	288 218	34 076	2,50	1,31
			-	0	288 218	34 076	2,50	VNR
	12,5%	727	+	214 034	288 218	34 076	2,50	1,31
			-	0	288 218	34 076	2,50	VNR
	25,0%	727	+	164 989	288 218	34 076	2,50	1,68
			-	0	288 218	34 076	2,50	VNR
	37,5%	727	+	110 691	288 218	34 076	2,50	2,47
			-	-19 724	288 218	34 076	2,50	11,14
	50,0%	727	+	56 392	288 218	34 076	2,50	4,61
			-	-62 712	288 218	34 076	2,50	4,19
	62,5%	727	+	15 739	288 218	34 076	2,50	13,17
			-	-117 011	288 218	34 076	2,50	2,34
Trave 15-16	75,0%	727	+	0	288 218	34 076	2,50	VNR
			-	-171 309	288 218	34 076	2,50	1,62
	87,5%	727	+	0	288 218	34 076	2,50	VNR
			-	-220 354	288 218	34 076	2,50	1,27
	100%	727	+	0	288 218	34 076	2,50	VNR
			-	-220 354	288 218	34 076	2,50	1,27
	0%	327	+	217 205	288 195	34 076	2,50	1,31
			-	0	288 195	34 076	2,50	VNR
	12,5%	327	+	217 205	288 195	34 076	2,50	1,31
			-	0	288 195	34 076	2,50	VNR
	25,0%	327	+	168 159	288 195	34 076	2,50	1,69
			-	0	288 195	34 076	2,50	VNR
Trave 15-16	37,5%	327	+	113 861	288 195	34 076	2,50	2,47
			-	-17 750	288 195	34 076	2,50	14,05
	50,0%	327	+	59 562	288 195	34 076	2,50	4,62
			-	-59 542	288 195	34 076	2,50	4,63
	62,5%	327	+	17 761	288 195	34 076	2,50	14,04
			-	-113 840	288 195	34 076	2,50	2,47
	75,0%	327	+	0	288 195	34 076	2,50	VNR
			-	-168 139	288 195	34 076	2,50	1,69
	87,5%	327	+	0	288 195	34 076	2,50	VNR
			-	-217 185	288 195	34 076	2,50	1,31
	100,0%	327	+	0	288 195	34 076	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Trave 16-17			-	-217 185	288 195	34 076	2,50	1,31
	0%	728	+	220 296	288 217	34 076	2,50	1,27
			-	0	288 217	34 076	2,50	VNR
	12,5%	728	+	220 296	288 217	34 076	2,50	1,27
			-	0	288 217	34 076	2,50	VNR
	25,0%	728	+	171 251	288 217	34 076	2,50	1,62
			-	0	288 217	34 076	2,50	VNR
	37,5%	728	+	116 953	288 217	34 076	2,50	2,34
			-	-15 775	288 217	34 076	2,50	13,14
	50,0%	728	+	62 654	288 217	34 076	2,50	4,19
		-	-56 450	288 217	34 076	2,50	4,60	
62,5%	728	+	19 682	288 217	34 076	2,50	11,15	
		-	-110 749	288 217	34 076	2,50	2,47	
75,0%	728	+	0	288 217	34 076	2,50	VNR	
		-	-165 047	288 217	34 076	2,50	1,68	
87,5%	728	+	0	288 217	34 076	2,50	VNR	
		-	-214 092	288 217	34 076	2,50	1,31	
100%	728	+	0	288 217	34 076	2,50	VNR	
		-	-214 092	288 217	34 076	2,50	1,31	
Trave 17-18	0%	2203	+	204 557	288 133	34 076	2,50	1,29
			-	0	288 133	34 076	2,50	VNR
	12,5%	2203	+	204 557	288 133	34 076	2,50	1,29
			-	0	288 133	34 076	2,50	VNR
	25,0%	2203	+	157 351	288 133	34 076	2,50	1,64
			-	0	288 133	34 076	2,50	VNR
	37,5%	2203	+	103 972	288 133	34 076	2,50	2,35
			-	-28 725	288 133	34 076	2,50	6,08
	50,0%	2203	+	50 809	288 133	34 076	2,50	4,15
			-	-68 511	288 133	34 076	2,50	3,31
62,5%	2203	+	17 374	288 133	34 076	2,50	8,00	
		-	-121 890	288 133	34 076	2,50	2,05	
75,0%	2203	+	0	288 133	34 076	2,50	VNR	
		-	-175 269	288 133	34 076	2,50	1,49	
87,5%	2203	+	0	288 133	34 076	2,50	VNR	
		-	-222 475	288 133	34 076	2,50	1,20	
100%	2203	+	0	288 133	34 076	2,50	VNR	
		-	-222 475	288 133	34 076	2,50	1,20	
Trave 19-20	0%	9826	+	174 101	287 848	34 076	2,50	1,12
			-	0	287 848	34 076	2,50	VNR
	12,5%	9826	+	170 425	287 848	34 076	2,50	1,14
			-	0	287 848	34 076	2,50	VNR
	25,0%	9826	+	130 657	287 848	34 076	2,50	1,35
			-	0	287 848	34 076	2,50	VNR
	37,5%	9826	+	90 888	287 848	34 076	2,50	1,66
			-	0	287 848	34 076	2,50	VNR
	50,0%	9826	+	51 120	287 848	34 076	2,50	2,15
			-	-24 617	287 848	34 076	2,50	2,67
62,5%	9826	+	18 310	287 848	34 076	2,50	2,84	
		-	-60 830	287 848	34 076	2,50	2,00	
75,0%	9826	+	0	287 848	34 076	2,50	VNR	
		-	-100 599	287 848	34 076	2,50	1,57	
87,5%	9826	+	0	287 848	34 076	2,50	VNR	
		-	-140 367	287 848	34 076	2,50	1,29	
100,0%	9826	+	0	287 848	34 076	2,50	VNR	
		-	-144 043	287 848	34 076	2,50	1,27	
Trave 20-21	0%	8302	+	150 763	287 798	34 076	2,50	1,30
			-	0	287 798	34 076	2,50	VNR
	12,5%	8302	+	150 763	287 798	34 076	2,50	1,30
			-	0	287 798	34 076	2,50	VNR
	25,0%	8302	+	122 198	287 798	34 076	2,50	1,50
			-	0	287 798	34 076	2,50	VNR
	37,5%	8302	+	89 870	287 798	34 076	2,50	1,80
			-	-8 628	287 798	34 076	2,50	3,65
	50,0%	8302	+	57 542	287 798	34 076	2,50	2,25
			-	-28 971	287 798	34 076	2,50	2,90
62,5%	8302	+	35 782	287 798	34 076	2,50	2,72	
		-	-49 314	287 798	34 076	2,50	2,41	
75,0%	8302	+	15 440	287 798	34 076	2,50	3,36	
		-	-79 297	287 798	34 076	2,50	1,93	
87,5%	8302	+	0	287 798	34 076	2,50	VNR	
		-	-107 862	287 798	34 076	2,50	1,62	
100,0%	8302	+	0	287 798	34 076	2,50	VNR	
		-	-107 862	287 798	34 076	2,50	1,62	
Piano Terra					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36			
Trave 24-25	0%	2452	+	110 795	287 894	34 076	2,50	2,19
			-	0	287 894	34 076	2,50	VNR
	12,5%	2452	+	110 795	287 894	34 076	2,50	2,19
			-	0	287 894	34 076	2,50	VNR
25,0%	2452	+	76 657	287 894	34 076	2,50	2,96	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Ll}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-14 720	287 894	34 076	2,50	8,12
	37,5%	2452	+	43 579	287 894	34 076	2,50	4,48
			-	-36 817	287 894	34 076	2,50	5,00
	50,0%	2452	+	21 483	287 894	34 076	2,50	6,82
			-	-65 756	287 894	34 076	2,50	3,33
	62,5%	2452	+	0	287 894	34 076	2,50	VNR
			-	-100 870	287 894	34 076	2,50	2,37
	75,0%	2452	+	0	287 894	34 076	2,50	VNR
			-	-135 985	287 894	34 076	2,50	1,84
	87,5%	2452	+	0	287 894	34 076	2,50	VNR
			-	-170 123	287 894	34 076	2,50	1,51
	100%	2452	+	0	287 894	34 076	2,50	VNR
			-	-170 123	287 894	34 076	2,50	1,51
Trave 25-26	0%	9556	+	238 572	352 287	42 610	2,50	1,11
			-	0	352 287	42 610	2,50	VNR
	12,5%	9556	+	238 572	352 287	42 610	2,50	1,11
			-	0	352 287	42 610	2,50	VNR
	25,0%	9556	+	195 392	352 287	42 610	2,50	1,28
			-	0	352 287	42 610	2,50	VNR
	37,5%	9556	+	137 323	352 287	42 610	2,50	1,63
			-	-19 312	352 287	42 610	2,50	3,58
	50,0%	9556	+	79 255	352 287	42 610	2,50	2,23
			-	-66 657	352 287	42 610	2,50	2,42
	62,5%	9556	+	27 224	352 287	42 610	2,50	3,32
			-	-124 725	352 287	42 610	2,50	1,73
	75,0%	9556	+	0	352 287	42 610	2,50	VNR
			-	-182 794	352 287	42 610	2,50	1,35
	87,5%	9556	+	0	352 287	42 610	2,50	VNR
			-	-225 974	352 287	42 610	2,50	1,16
	100%	9556	+	0	352 287	42 610	2,50	VNR
			-	-225 974	352 287	42 610	2,50	1,16
Trave 26-27	0%	12420	+	202 728	352 184	42 610	2,50	1,15
			-	0	352 184	42 610	2,50	VNR
	12,5%	12420	+	202 728	352 184	42 610	2,50	1,15
			-	0	352 184	42 610	2,50	VNR
	25,0%	12420	+	164 134	352 184	42 610	2,50	1,32
			-	-26 946	352 184	42 610	2,50	2,72
	37,5%	12420	+	108 360	352 184	42 610	2,50	1,67
			-	-61 927	352 184	42 610	2,50	2,14
	50,0%	12420	+	71 397	352 184	42 610	2,50	2,02
			-	-96 907	352 184	42 610	2,50	1,76
	62,5%	12420	+	36 416	352 184	42 610	2,50	2,53
			-	-149 102	352 184	42 610	2,50	1,40
	75,0%	12420	+	1 436	352 184	42 610	2,50	3,38
			-	-204 876	352 184	42 610	2,50	1,15
	87,5%	12420	+	0	352 184	42 610	2,50	VNR
			-	-243 470	352 184	42 610	2,50	1,02
	100%	12420	+	0	352 184	42 610	2,50	VNR
			-	-243 470	352 184	42 610	2,50	1,02
Trave 27-28	0%	6745	+	224 188	288 868	34 076	2,50	1,03
			-	0	288 868	34 076	2,50	VNR
	12,5%	6745	+	215 845	288 868	34 076	2,50	1,06
			-	0	288 868	34 076	2,50	VNR
	25,0%	6745	+	160 160	288 868	34 076	2,50	1,33
			-	0	288 868	34 076	2,50	VNR
	37,5%	6745	+	106 428	288 868	34 076	2,50	1,77
			-	-8 014	288 868	34 076	2,50	4,43
	50,0%	6745	+	55 797	288 868	34 076	2,50	2,56
			-	-38 411	288 868	34 076	2,50	3,02
	62,5%	6745	+	24 539	288 868	34 076	2,50	3,53
			-	-75 685	288 868	34 076	2,50	2,17
	75,0%	6745	+	0	288 868	34 076	2,50	VNR
			-	-120 226	288 868	34 076	2,50	1,63
	87,5%	6745	+	0	288 868	34 076	2,50	VNR
			-	-162 828	288 868	34 076	2,50	1,31
	100%	6745	+	0	288 868	34 076	2,50	VNR
			-	-169 042	288 868	34 076	2,50	1,28
Trave 28-29	0%	9403	+	142 452	288 425	34 076	2,50	1,30
			-	0	288 425	34 076	2,50	VNR
	12,5%	9403	+	142 452	288 425	34 076	2,50	1,30
			-	0	288 425	34 076	2,50	VNR
	25,0%	9403	+	112 728	288 425	34 076	2,50	1,50
			-	0	288 425	34 076	2,50	VNR
	37,5%	9403	+	79 820	288 425	34 076	2,50	1,81
			-	-9 837	288 425	34 076	2,50	3,23
	50,0%	9403	+	46 912	288 425	34 076	2,50	2,28
			-	-30 544	288 425	34 076	2,50	2,62
	62,5%	9403	+	23 506	288 425	34 076	2,50	2,80
			-	-58 178	288 425	34 076	2,50	2,09

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU									
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}	
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]			
	75,0%	9403	+ -	2 799 -91 086	288 425 288 425	34 076 34 076	2,50 2,50	3,50 1,69	
	87,5%	9403	+ -	0 -120 810	288 425 288 425	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,44	
	100,0%	9403	+ -	0 -120 810	288 425 288 425	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,44	
Trave 29-30	0%	3352	+ -	129 483 0	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	1,83 VNR	
	12,5%	3352	+ -	129 483 0	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	1,83 VNR	
	25,0%	3352	+ -	99 759 0	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	2,25 VNR	
	37,5%	3352	+ -	66 851 -17 812	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	3,03 6,25	
	50,0%	3352	+ -	35 710 -38 520	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	4,50 4,31	
	62,5%	3352	+ -	15 003 -71 147	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	6,65 2,90	
	75,0%	3352	+ -	0 -104 054	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 2,18	
	87,5%	3352	+ -	0 -133 778	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,78	
	100,0%	3352	+ -	0 -133 778	288 488 288 488	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,78	
	Trave 30-31	0%	338	+ -	131 620 0	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	2,15 VNR
		12,5%	338	+ -	131 620 0	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	2,15 VNR
25,0%		338	+ -	101 897 0	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	2,75 VNR	
37,5%		338	+ -	68 989 -16 385	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	4,01 14,99	
50,0%		338	+ -	37 085 -37 093	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	7,22 7,22	
62,5%		338	+ -	16 377 -69 009	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	14,99 4,01	
75,0%		338	+ -	0 -101 917	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 2,75	
87,5%		338	+ -	0 -131 640	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 2,14	
100%		338	+ -	0 -131 640	288 467 288 467	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 2,14	
Trave 31-32	0%	3320	+ -	133 630 0	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	1,78 VNR	
	12,5%	3320	+ -	133 630 0	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	1,78 VNR	
	25,0%	3320	+ -	103 906 0	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	2,19 VNR	
	37,5%	3320	+ -	70 998 -15 079	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	2,91 6,68	
	50,0%	3320	+ -	38 407 -35 787	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	4,34 4,52	
	62,5%	3320	+ -	17 700 -67 000	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	6,30 3,03	
	75,0%	3320	+ -	0 -99 908	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 2,25	
	87,5%	3320	+ -	0 -129 632	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,83	
	100,0%	3320	+ -	0 -129 632	288 484 288 484	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,83	
Trave 32-33	0%	9325	+ -	121 174 0	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	1,44 VNR	
	12,5%	9325	+ -	121 174 0	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	1,44 VNR	
	25,0%	9325	+ -	91 450 -2 611	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	1,69 3,54	
	37,5%	9325	+ -	58 542 -23 319	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	2,10 2,82	
	50,0%	9325	+ -	30 836 -46 548	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	2,63 2,30	
	62,5%	9325	+ -	10 128 -79 456	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	3,24 1,82	
	75,0%	9325	+ -	0 -112 364	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,51	
	87,5%	9325	+ -	0 -142 088	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,30	
	100,0%	9325	+ -	0 -142 088	288 421 288 421	34 076 34 076	2,50 2,50	VNR 1,30	
Trave 33-34	0%	6847	+	167 411	288 848	34 076	2,50	1,28	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	288 848	34 076	2,50	VNR
	12,5%	6847	+	161 141	288 848	34 076	2,50	1,32
			-	0	288 848	34 076	2,50	VNR
	25,0%	6847	+	118 494	288 848	34 076	2,50	1,64
			-	0	288 848	34 076	2,50	VNR
	37,5%	6847	+	73 908	288 848	34 076	2,50	2,19
			-	-25 830	288 848	34 076	2,50	3,44
	50,0%	6847	+	37 453	288 848	34 076	2,50	3,02
			-	-57 122	288 848	34 076	2,50	2,51
	62,5%	6847	+	7 021	288 848	34 076	2,50	4,44
			-	-108 296	288 848	34 076	2,50	1,74
	75,0%	6847	+	0	288 848	34 076	2,50	VNR
			-	-162 093	288 848	34 076	2,50	1,31
	87,5%	6847	+	0	288 848	34 076	2,50	VNR
			-	-217 847	288 848	34 076	2,50	1,05
	100%	6847	+	0	288 848	34 076	2,50	VNR
			-	-226 265	288 848	34 076	2,50	1,02
Trave 35-36	0%	12087	+	238 869	352 283	42 610	2,50	1,04
			-	0	352 283	42 610	2,50	VNR
	12,5%	12087	+	238 869	352 283	42 610	2,50	1,04
			-	0	352 283	42 610	2,50	VNR
	25,0%	12087	+	204 905	352 283	42 610	2,50	1,16
			-	0	352 283	42 610	2,50	VNR
	37,5%	12087	+	151 445	352 283	42 610	2,50	1,40
			-	-15 302	352 283	42 610	2,50	3,06
	50,0%	12087	+	97 986	352 283	42 610	2,50	1,78
			-	-48 830	352 283	42 610	2,50	2,37
	62,5%	12087	+	46 973	352 283	42 610	2,50	2,40
			-	-101 386	352 283	42 610	2,50	1,75
	75,0%	12087	+	13 445	352 283	42 610	2,50	3,11
			-	-154 846	352 283	42 610	2,50	1,38
	87,5%	12087	+	0	352 283	42 610	2,50	VNR
			-	-188 810	352 283	42 610	2,50	1,22
	100,0%	12087	+	0	352 283	42 610	2,50	VNR
			-	-188 810	352 283	42 610	2,50	1,22
Piano Terra					Travata: Trave 28-37			
Trave 28-37	0%	5960	+	33 358	344 844	45 486	2,50	4,39
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	12,5%	5960	+	31 604	344 844	45 486	2,50	4,49
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	25,0%	5960	+	25 347	344 844	45 486	2,50	4,89
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	37,5%	5960	+	18 862	344 844	45 486	2,50	5,38
			-	-5 095	344 844	45 486	2,50	6,86
	50,0%	5960	+	11 508	344 844	45 486	2,50	6,08
			-	-14 097	344 844	45 486	2,50	5,82
	62,5%	5960	+	2 640	344 844	45 486	2,50	7,21
			-	-25 472	344 844	45 486	2,50	4,88
	75,0%	5960	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-44 077	344 844	45 486	2,50	3,86
	87,5%	5960	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-65 108	344 844	45 486	2,50	3,13
	100,0%	5960	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-67 080	344 844	45 486	2,50	3,07
Piano Terra					Travata: Trave 33-38			
Trave 33-38	0%	5826	+	33 453	344 844	45 486	2,50	4,44
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	12,5%	5826	+	31 703	344 844	45 486	2,50	4,55
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	25,0%	5826	+	25 451	344 844	45 486	2,50	4,95
			-	0	344 844	45 486	2,50	VNR
	37,5%	5826	+	18 825	344 844	45 486	2,50	5,47
			-	-4 910	344 844	45 486	2,50	7,03
	50,0%	5826	+	11 471	344 844	45 486	2,50	6,20
			-	-13 913	344 844	45 486	2,50	5,94
	62,5%	5826	+	2 600	344 844	45 486	2,50	7,37
			-	-25 368	344 844	45 486	2,50	4,96
	75,0%	5826	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-43 982	344 844	45 486	2,50	3,91
	87,5%	5826	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-65 025	344 844	45 486	2,50	3,16
	100%	5826	+	0	344 844	45 486	2,50	VNR
			-	-67 010	344 844	45 486	2,50	3,10
Piano Terra					Travata: Trave 39-40-1a			
Trave 39-40	0%	11798	+	89 272	344 774	45 486	2,50	1,93
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	12,5%	11798	+	85 278	344 774	45 486	2,50	1,97
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	25,0%	11798	+	55 937	344 774	45 486	2,50	2,37

Id _{Tr}	%L _L [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU			
					V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg@	CS _{v,T}
			-	-9 254	344 774	45 486	2,50	3,49
	37,5%	11798	+	29 179	344 774	45 486	2,50	2,91
			-	-27 827	344 774	45 486	2,50	2,94
	50,0%	11798	+	10 606	344 774	45 486	2,50	3,45
			-	-53 440	344 774	45 486	2,50	2,41
	62,5%	11798	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-82 781	344 774	45 486	2,50	2,00
	75,0%	11798	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-112 123	344 774	45 486	2,50	1,71
	87,5%	11798	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-141 464	344 774	45 486	2,50	1,49
	100%	11798	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-145 458	344 774	45 486	2,50	1,47
Trave 40-1a	0%	20683	+	117 708	344 774	45 486	2,50	1,26
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	12,5%	20683	+	117 708	344 774	45 486	2,50	1,26
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	25,0%	20683	+	99 560	344 774	45 486	2,50	1,35
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	37,5%	20683	+	77 812	344 774	45 486	2,50	1,47
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	50,0%	20683	+	56 064	344 774	45 486	2,50	1,62
			-	-3 335	344 774	45 486	2,50	2,15
	62,5%	20683	+	34 317	344 774	45 486	2,50	1,80
			-	-17 101	344 774	45 486	2,50	1,98
	75,0%	20683	+	14 662	344 774	45 486	2,50	2,01
			-	-38 125	344 774	45 486	2,50	1,77
	87,5%	20683	+	896	344 774	45 486	2,50	2,19
			-	-47 610	344 774	45 486	2,50	1,69
	100%	20683	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-47 610	344 774	45 486	2,50	1,69
Piano Terra					Travata: Trave 2a-41-42			
Trave 2a-41	0%	20555	+	46 871	344 774	45 486	2,50	1,70
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	12,5%	20555	+	46 871	344 774	45 486	2,50	1,70
			-	-1 455	344 774	45 486	2,50	2,19
	25,0%	20555	+	37 553	344 774	45 486	2,50	1,78
			-	-15 169	344 774	45 486	2,50	2,02
	37,5%	20555	+	16 896	344 774	45 486	2,50	2,00
			-	-34 806	344 774	45 486	2,50	1,81
	50,0%	20555	+	3 182	344 774	45 486	2,50	2,17
			-	-56 470	344 774	45 486	2,50	1,62
	62,5%	20555	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-78 135	344 774	45 486	2,50	1,47
	75,0%	20555	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-99 799	344 774	45 486	2,50	1,35
	87,5%	20555	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-117 781	344 774	45 486	2,50	1,26
	100,0%	20555	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-117 781	344 774	45 486	2,50	1,26
Trave 41-42	0%	10888	+	146 512	344 774	45 486	2,50	1,51
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	12,5%	10888	+	142 499	344 774	45 486	2,50	1,53
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	25,0%	10888	+	113 138	344 774	45 486	2,50	1,76
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	37,5%	10888	+	83 778	344 774	45 486	2,50	2,07
			-	0	344 774	45 486	2,50	VNR
	50,0%	10888	+	54 418	344 774	45 486	2,50	2,52
			-	-10 143	344 774	45 486	2,50	3,72
	62,5%	10888	+	28 583	344 774	45 486	2,50	3,10
			-	-28 728	344 774	45 486	2,50	3,10
	75,0%	10888	+	9 998	344 774	45 486	2,50	3,73
			-	-54 996	344 774	45 486	2,50	2,51
	87,5%	10888	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-84 356	344 774	45 486	2,50	2,07
	100,0%	10888	+	0	344 774	45 486	2,50	VNR
			-	-88 370	344 774	45 486	2,50	2,02
Piano Terra					Travata: Trave 7-12			
Trave 7-12	0%	15024	+	35 838	345 376	45 486	2,50	2,30
			-	-25 716	345 376	45 486	2,50	2,47
	12,5%	15024	+	35 838	345 376	45 486	2,50	2,30
			-	-27 073	345 376	45 486	2,50	2,45
	25,0%	15024	+	35 004	345 376	45 486	2,50	2,32
			-	-28 429	345 376	45 486	2,50	2,42
	37,5%	15024	+	33 647	345 376	45 486	2,50	2,34
			-	-29 786	345 376	45 486	2,50	2,40
	50,0%	15024	+	32 291	345 376	45 486	2,50	2,36
			-	-31 142	345 376	45 486	2,50	2,38

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	CS _{v,T}
	62,5%	15024	+ -	30 934 -32 499	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,38 2,36
	75,0%	15024	+ -	29 578 -33 855	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,40 2,33
	87,5%	15024	+ -	28 222 -34 690	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,43 2,32
	100%	15024	+ -	26 865 -34 690	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,45 2,32
Piano Terra					Travata: Trave 8-19			
Trave 8-19	0%	15632	+ -	35 821 -25 650	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,24 2,39
	12,5%	15632	+ -	35 821 -27 007	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,24 2,37
	25,0%	15632	+ -	34 987 -28 364	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,25 2,35
	37,5%	15632	+ -	33 630 -29 720	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,27 2,33
	50,0%	15632	+ -	32 273 -31 077	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,29 2,31
	62,5%	15632	+ -	30 916 -32 434	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,31 2,29
	75,0%	15632	+ -	29 560 -33 791	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,33 2,26
	87,5%	15632	+ -	28 203 -34 625	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,35 2,25
	100%	15632	+ -	26 846 -34 625	345 376 345 376	45 486 45 486	2,50 2,50	2,37 2,25
Piano Terra					Travata: Trave 9-22-24			
Trave 9-22	0%	3741	+ -	21 660 -11 130	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,40 6,73
	12,5%	3741	+ -	20 832 -13 524	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,49 6,37
	25,0%	3741	+ -	18 438 -15 918	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,75 6,05
	37,5%	3741	+ -	16 044 -18 312	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	6,04 5,76
	50,0%	3741	+ -	13 650 -20 706	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	6,36 5,50
	62,5%	3741	+ -	11 256 -23 100	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	6,71 5,26
	75,0%	3741	+ -	8 862 -25 494	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	7,11 5,04
	87,5%	3741	+ -	6 468 -27 888	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	7,56 4,83
	100%	3741	+ -	4 074 -28 716	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	8,07 4,77
Trave 22-24	0%	4092	+ -	29 259 -7 812	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	4,51 6,79
	12,5%	4092	+ -	28 797 -9 840	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	4,54 6,48
	25,0%	4092	+ -	26 769 -11 868	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	4,69 6,20
	37,5%	4092	+ -	24 741 -13 896	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	4,85 5,94
	50,0%	4092	+ -	22 713 -15 924	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,02 5,70
	62,5%	4092	+ -	20 686 -17 952	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,21 5,48
	75,0%	4092	+ -	18 658 -19 980	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,40 5,27
	87,5%	4092	+ -	16 630 -22 008	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,62 5,08
	100,0%	4092	+ -	14 602 -22 470	287 263 287 263	34 076 34 076	2,50 2,50	5,85 5,04
Piano Terra					Travata: Trave 12-27			
Trave 12-27	0%	3075	+ -	44 660 0	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	5,42 VNR
	12,5%	3075	+ -	36 212 0	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	6,21 VNR
	25,0%	3075	+ -	24 738 0	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	7,75 VNR
	37,5%	3075	+ -	13 263 0	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	10,30 VNR
	50,0%	3075	+ -	4 184 -5 868	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	13,94 13,08
	62,5%	3075	+ -	0 -15 740	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	VNR 9,62
	75,0%	3075	+ -	0 -27 214	358 574 358 574	51 200 51 200	2,50 2,50	VNR 7,36

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg@	CS _{v,T}
	87,5%	3075	+	0	358 574	51 200	2,50	VNR
			-	-38 689	358 574	51 200	2,50	5,95
	100,0%	3075	+	0	358 574	51 200	2,50	VNR
			-	-47 136	358 574	51 200	2,50	5,22
Piano Terra					Travata: Trave 19-34			
Trave 19-34	0%	3144	+	44 653	358 547	51 200	2,50	5,38
			-	0	358 547	51 200	2,50	VNR
	12,5%	3144	+	36 206	358 547	51 200	2,50	6,16
			-	0	358 547	51 200	2,50	VNR
	25,0%	3144	+	24 731	358 547	51 200	2,50	7,67
			-	0	358 547	51 200	2,50	VNR
	37,5%	3144	+	13 257	358 547	51 200	2,50	10,16
			-	0	358 547	51 200	2,50	VNR
	50,0%	3144	+	4 153	358 547	51 200	2,50	13,70
			-	-5 838	358 547	51 200	2,50	12,87
	62,5%	3144	+	0	358 547	51 200	2,50	VNR
			-	-15 746	358 547	51 200	2,50	9,49
	75,0%	3144	+	0	358 547	51 200	2,50	VNR
			-	-27 221	358 547	51 200	2,50	7,28
	87,5%	3144	+	0	358 547	51 200	2,50	VNR
			-	-38 695	358 547	51 200	2,50	5,91
	100,0%	3144	+	0	358 547	51 200	2,50	VNR
			-	-47 142	358 547	51 200	2,50	5,18
Piano Terra					Travata: Trave 21-23-36-42			
Trave 21-23	0%	3347	+	21 431	287 336	34 076	2,50	5,79
			-	-10 966	287 336	34 076	2,50	7,33
	12,5%	3347	+	20 603	287 336	34 076	2,50	5,88
			-	-13 360	287 336	34 076	2,50	6,91
	25,0%	3347	+	18 209	287 336	34 076	2,50	6,19
			-	-15 754	287 336	34 076	2,50	6,53
	37,5%	3347	+	15 815	287 336	34 076	2,50	6,52
			-	-18 148	287 336	34 076	2,50	6,20
	50,0%	3347	+	13 421	287 336	34 076	2,50	6,90
			-	-20 542	287 336	34 076	2,50	5,89
	62,5%	3347	+	11 028	287 336	34 076	2,50	7,32
			-	-22 936	287 336	34 076	2,50	5,62
	75,0%	3347	+	8 634	287 336	34 076	2,50	7,80
			-	-25 330	287 336	34 076	2,50	5,37
	87,5%	3347	+	6 240	287 336	34 076	2,50	8,34
			-	-27 724	287 336	34 076	2,50	5,14
	100%	3347	+	3 846	287 336	34 076	2,50	8,96
			-	-28 552	287 336	34 076	2,50	5,06
Trave 23-36	0%	5389	+	24 313	287 336	34 076	2,50	4,12
			-	-8 211	287 336	34 076	2,50	5,36
	12,5%	5389	+	23 851	287 336	34 076	2,50	4,15
			-	-10 239	287 336	34 076	2,50	5,16
	25,0%	5389	+	21 823	287 336	34 076	2,50	4,27
			-	-12 267	287 336	34 076	2,50	4,98
	37,5%	5389	+	19 795	287 336	34 076	2,50	4,40
			-	-14 295	287 336	34 076	2,50	4,81
	50,0%	5389	+	17 767	287 336	34 076	2,50	4,55
			-	-16 323	287 336	34 076	2,50	4,65
	62,5%	5389	+	15 739	287 336	34 076	2,50	4,70
			-	-18 351	287 336	34 076	2,50	4,50
	75,0%	5389	+	13 711	287 336	34 076	2,50	4,86
			-	-20 379	287 336	34 076	2,50	4,37
	87,5%	5389	+	11 683	287 336	34 076	2,50	5,03
			-	-22 407	287 336	34 076	2,50	4,23
	100,0%	5389	+	9 655	287 336	34 076	2,50	5,22
			-	-22 869	287 336	34 076	2,50	4,21
Trave 36-42	0%	625	+	26 153	344 803	45 486	2,50	11,16
			-	0	344 803	45 486	2,50	VNR
	12,5%	625	+	24 321	344 803	45 486	2,50	11,87
			-	0	344 803	45 486	2,50	VNR
	25,0%	625	+	20 610	344 803	45 486	2,50	13,60
			-	-3 530	344 803	45 486	2,50	41,70
	37,5%	625	+	16 900	344 803	45 486	2,50	15,94
			-	-7 240	344 803	45 486	2,50	28,79
	50,0%	625	+	13 189	344 803	45 486	2,50	19,23
			-	-10 951	344 803	45 486	2,50	21,98
	62,5%	625	+	9 478	344 803	45 486	2,50	24,25
			-	-14 662	344 803	45 486	2,50	17,77
	75,0%	625	+	5 768	344 803	45 486	2,50	32,82
			-	-18 372	344 803	45 486	2,50	14,92
	87,5%	625	+	2 057	344 803	45 486	2,50	50,75
			-	-22 083	344 803	45 486	2,50	12,86
	100%	625	+	0	344 803	45 486	2,50	VNR
			-	-23 914	344 803	45 486	2,50	12,03
Piano Terra					Travata: Trave 25-39			

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Trave 25-39	0%	3175	+ -	26 966 -356	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	6,76 14,12
	12,5%	3175	+ -	25 135 -4 066	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	7,01 12,26
	25,0%	3175	+ -	21 425 -7 776	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	7,58 10,83
	37,5%	3175	+ -	17 715 -11 486	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	8,25 9,70
	50,0%	3175	+ -	14 006 -15 196	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	9,06 8,78
	62,5%	3175	+ -	10 296 -18 905	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	10,03 8,02
	75,0%	3175	+ -	6 586 -22 615	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	11,25 7,39
	87,5%	3175	+ -	2 876 -26 325	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	12,80 6,84
	100%	3175	+ -	0 -28 156	344 856 344 856	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 6,60
	Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a		
Trave 27-37	0%	9813	+ -	30 752 -10 859	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,28 4,04
	12,5%	9813	+ -	30 088 -13 764	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,30 3,91
	25,0%	9813	+ -	27 183 -16 668	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,39 3,79
	37,5%	9813	+ -	24 278 -19 573	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,49 3,67
	50,0%	9813	+ -	21 374 -22 477	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,60 3,56
	62,5%	9813	+ -	18 469 -25 382	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,71 3,46
	75,0%	9813	+ -	15 565 -28 286	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,83 3,36
	87,5%	9813	+ -	12 660 -30 978	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	3,96 3,27
	100%	9813	+ -	9 756 -31 461	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	4,10 3,26
	Trave 37-1a	0%	13823	+ -	60 717 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50
12,5%		13823	+ -	60 717 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,08
25,0%		13823	+ -	60 021 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,09
37,5%		13823	+ -	58 352 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,11
50,0%		13823	+ -	56 682 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,14
62,5%		13823	+ -	55 013 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,16
75,0%		13823	+ -	53 344 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,18
87,5%		13823	+ -	51 674 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,20
100%		13823	+ -	50 005 0	344 667 344 667	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,23
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a			
Trave 34-38	0%	10248	+ -	31 065 -10 818	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,17 3,90
	12,5%	10248	+ -	30 399 -13 723	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,19 3,77
	25,0%	10248	+ -	27 494 -16 629	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,28 3,66
	37,5%	10248	+ -	24 588 -19 535	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,37 3,55
	50,0%	10248	+ -	21 683 -22 440	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,47 3,44
	62,5%	10248	+ -	18 777 -25 346	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,57 3,35
	75,0%	10248	+ -	15 871 -28 251	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,69 3,25
	87,5%	10248	+ -	12 966 -30 943	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,80 3,17
	100%	10248	+ -	10 060 -31 427	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	3,93 3,16
	Trave 38-2a	0%	13684	+ -	59 980 0	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50
12,5%		13684	+ -	59 980 0	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,11
25,0%		13684	+ -	59 285 0	344 652 344 652	45 486 45 486	2,50 2,50	VNR 2,11

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctgθ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	37,5%	13684	+	57 615	344 652	45 486	2,50	2,14
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	50,0%	13684	+	55 945	344 652	45 486	2,50	2,16
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	62,5%	13684	+	54 275	344 652	45 486	2,50	2,18
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	75,0%	13684	+	52 605	344 652	45 486	2,50	2,21
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	87,5%	13684	+	50 936	344 652	45 486	2,50	2,23
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR
	100%	13684	+	49 266	344 652	45 486	2,50	2,25
			-	0	344 652	45 486	2,50	VNR

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- Ctgθ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- CS_{v,T}** Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-7												
Trave 1-7	0%	-23 373	41 352	-23 373	12 577	5,09	4,62	2.17[S]	0,21	6.48[S]	0,20	NO
	12,5%	-23 373	23 457	-23 373	38 940	5,09	4,62	3.84[S]	0,21	2.09[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	-23 373	53 151	5,09	5,09	-	VNR	1.69[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-23 373	56 065	3,08	5,09	-	VNR	1.60[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-23 373	56 343	3,08	5,09	-	VNR	1.59[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-18 052	51 811	3,08	5,09	-	VNR	1.75[S]	0,22	NO
	75,0%	0	0	-14 584	39 327	4,62	5,09	-	VNR	2.33[S]	0,21	NO
	87,5%	-7 923	28 162	524	21 242	4,62	3,08	3.00[S]	0,21	2.74[S]	0,18	NO
	100%	-7 923	43 807	0	0	4,62	3,08	1.93[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6												
Trave 1-2	0%	-12 972	32 606	-12 972	4 156	4,62	3,08	2.56[S]	0,21	13.36[S]	0,17	NO
	12,5%	-12 972	32 606	-12 972	13 881	4,62	3,08	2.56[S]	0,21	4.00[S]	0,17	NO
	25,0%	-12 972	15 438	-12 972	18 348	4,62	3,08	5.42[S]	0,21	3.02[S]	0,17	NO
	37,5%	-12 972	981	-12 972	18 101	3,08	3,08	56.67[S]	0,17	3.07[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-12 972	17 919	3,08	3,08	-	VNR	3.10[S]	0,17	NO
	62,5%	6 066	2 141	-12 972	18 209	3,08	3,08	27.82[S]	0,18	3.05[S]	0,17	NO
	75,0%	-4 101	18 749	-9 590	14 225	4,62	3,08	4.56[S]	0,21	3.95[S]	0,17	NO
	87,5%	-4 101	38 121	6 066	6 665	4,62	3,08	2.24[S]	0,21	8.93[S]	0,18	NO
	100%	-4 101	38 121	0	0	4,62	3,08	2.24[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 2-3	0%	5 566	37 429	0	0	4,62	3,08	2.33[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	5 566	37 429	5 566	7 702	4,62	3,08	2.33[S]	0,22	7.71[S]	0,18	NO
	25,0%	5 566	16 665	5 566	14 484	4,62	3,08	5.24[S]	0,22	4.10[S]	0,18	NO
	37,5%	5 566	195	5 316	15 672	3,08	3,08	NS	0,18	3.79[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	5 178	15 664	3,08	3,08	-	VNR	3.79[S]	0,18	NO
	62,5%	5 672	58	5 178	15 696	3,08	3,08	NS	0,18	3.78[S]	0,18	NO
	75,0%	5 672	16 535	6 025	14 355	4,62	3,08	5.28[S]	0,22	4.14[S]	0,18	NO
	87,5%	5 672	37 306	5 672	7 538	4,62	3,08	2.34[S]	0,22	7.88[S]	0,18	NO
	100,0%	5 672	37 306	0	0	4,62	3,08	2.34[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 3-4	0%	5 772	37 090	0	0	4,62	3,08	2.35[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	5 772	37 090	5 772	7 493	4,62	3,08	2.35[S]	0,22	7.93[S]	0,18	NO
	25,0%	5 772	16 386	5 772	14 347	4,62	3,08	5.33[S]	0,22	4.14[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	5 776	15 575	3,08	3,08	-	VNR	3.82[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	5 088	15 494	3,08	3,08	-	VNR	3.83[S]	0,18	NO
	62,5%	0	0	5 772	15 571	3,08	3,08	-	VNR	3.82[S]	0,18	NO
	75,0%	5 776	16 383	5 776	14 353	4,62	3,08	5.33[S]	0,22	4.14[S]	0,18	NO
	87,5%	5 776	37 085	5 776	7 501	4,62	3,08	2.35[S]	0,22	7.92[S]	0,18	NO
	100%	5 776	37 085	0	0	4,62	3,08	2.35[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 4-5	0%	5 520	37 294	0	0	4,62	3,08	2.34[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	5 520	37 294	5 520	7 537	4,62	3,08	2.34[S]	0,22	7.88[S]	0,18	NO
	25,0%	5 520	16 527	5 520	14 332	4,62	3,08	5.29[S]	0,22	4.14[S]	0,18	NO
	37,5%	5 520	54	5 356	15 695	3,08	3,08	NS	0,18	3.78[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	5 356	15 674	3,08	3,08	-	VNR	3.79[S]	0,18	NO
	62,5%	5 743	171	5 490	15 682	3,08	3,08	NS	0,18	3.79[S]	0,18	NO
	75,0%	5 743	16 636	5 743	14 480	4,62	3,08	5.25[S]	0,22	4.10[S]	0,18	NO
	87,5%	5 743	37 393	5 743	7 695	4,62	3,08	2.33[S]	0,22	7.72[S]	0,18	NO
	100,0%	5 743	37 393	0	0	4,62	3,08	2.33[S]	0,22	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 5-6	0%	-4 712	38 073	0	0	4,62	3,08	2.24[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-4 712	38 073	5 453	6 700	4,62	3,08	2.24[S]	0,21	8.86[S]	0,18	NO
	25,0%	-4 712	18 731	-8 930	14 294	4,62	3,08	4.55[S]	0,21	3.94[S]	0,17	NO
	37,5%	5 453	2 156	-12 302	18 121	3,08	3,08	27.57[S]	0,18	3.07[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-12 641	17 836	3,08	3,08]	VNR	3.12[S]	0,17	NO
	62,5%	-12 302	807	-12 302	17 985	3,08	3,08	69.06[S]	0,17	3.09[S]	0,17	NO
	75,0%	-12 302	15 231	-12 302	18 236	4,62	3,08	5.50[S]	0,21	3.05[S]	0,17	NO
	87,5%	-12 302	32 368	-12 302	13 734	4,62	3,08	2.59[S]	0,21	4.05[S]	0,17	NO
	100,0%	-12 302	32 368	-12 302	3 976	4,62	3,08	2.59[S]	0,21	14.00[S]	0,17	NO
Piano Terra						Travata: Trave 6-8						
Trave 6-8	0%	-22 629	41 798	-22 629	13 008	5,09	4,62	2.15[S]	0,21	6.27[S]	0,20	NO
	12,5%	-22 629	23 883	-22 629	39 248	5,09	4,62	3.77[S]	0,21	2.08[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	-22 629	53 336	5,09	5,09	-	VNR	1.69[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-22 629	56 125	3,08	5,09	-	VNR	1.60[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-22 629	56 426	3,08	5,09	-	VNR	1.59[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-17 327	51 770	3,08	5,09	-	VNR	1.76[S]	0,22	NO
	75,0%	0	0	-13 805	39 149	5,56	5,09	-	VNR	2.34[S]	0,21	NO
	87,5%	-8 732	28 596	-215	21 133	5,56	3,08	3.54[S]	0,23	2.75[S]	0,17	NO
	100%	-8 732	44 290	0	0	5,56	3,08	2.29[S]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21						
Trave 9-10	0%	-4 346	24 211	-4 346	26 405	3,08	3,55	2.35[S]	0,19	2.48[S]	0,20	NO
	12,5%	-4 346	24 211	-4 346	39 700	3,08	3,55	2.35[S]	0,19	1.65[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	-4 346	44 295	3,08	4,02	-	VNR	1.67[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	-4 346	44 286	3,08	4,02	-	VNR	1.67[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-4 346	44 269	3,08	4,02	-	VNR	1.67[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	-3 919	40 724	3,08	4,02	-	VNR	1.82[S]	0,22	NO
	75,0%	-3 703	24 328	-3 703	30 948	5,56	4,02	4.18[S]	0,25	2.39[S]	0,21	NO
	87,5%	-3 703	62 036	-3 703	16 060	5,56	3,08	1.63[S]	0,25	3.55[S]	0,18	NO
	100%	-3 703	62 036	0	0	5,56	3,08	1.63[S]	0,25	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	7 008	61 030	0	0	5,56	3,08	1.69[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	7 008	61 030	7 008	8 024	5,56	3,08	1.69[S]	0,26	7.38[S]	0,19	NO
	25,0%	7 008	27 943	7 008	19 533	5,56	3,08	3.71[S]	0,26	3.03[S]	0,19	NO
	37,5%	7 008	2 488	7 122	22 508	3,08	3,08	23.85[S]	0,20	2.63[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	6 881	22 407	3,08	3,08	-	VNR	2.64[S]	0,20	NO
	62,5%	0	0	7 008	22 423	3,08	3,08	-	VNR	2.64[S]	0,20	NO
	75,0%	7 262	21 438	7 262	21 674	4,02	3,08	3.56[S]	0,22	2.73[S]	0,19	NO
	87,5%	7 262	52 425	7 262	12 326	4,02	3,08	1.45[S]	0,22	4.81[S]	0,19	NO
	100%	7 262	52 425	0	0	4,02	3,08	1.45[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	4 593	51 349	0	0	4,02	3,08	1.47[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	4 593	50 390	4 593	11 329	4,02	3,08	1.50[S]	0,22	5.19[S]	0,19	NO
	25,0%	4 593	18 958	4 593	19 502	4,02	3,08	4.00[S]	0,22	3.01[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	4 593	19 586	3,55	3,08	-	VNR	3.00[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	4 593	19 664	3,55	3,08	-	VNR	2.99[S]	0,19	NO
	62,5%	4 824	14 148	4 593	17 646	3,55	3,08	4.76[S]	0,21	3.33[S]	0,19	NO
	75,0%	4 824	44 755	4 824	9 819	8,04	3,08	3.27[S]	0,30	5.98[S]	0,18	NO
	87,5%	4 824	85 056	0	0	8,04	3,55	1.72[S]	0,30	-	VNR	NO
	100,0%	4 824	86 248	0	0	8,04	3,55	1.69[S]	0,30	-	VNR	NO
Trave 12-13	0%	5 353	90 349	0	0	6,03	3,55	1.52[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	5 353	90 349	5 353	34 986	6,03	3,55	1.52[S]	0,24	2.38[S]	0,18	NO
	25,0%	5 353	30 329	5 353	56 686	6,03	5,09	4.55[S]	0,24	2.07[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	7 733	65 148	3,08	5,09	-	VNR	1.81[S]	0,23	NO
	50,0%	0	0	7 733	64 915	3,08	5,09	-	VNR	1.81[S]	0,23	NO
	62,5%	0	0	7 733	64 625	3,08	5,09	-	VNR	1.82[S]	0,23	NO
	75,0%	6 760	33 270	6 760	61 312	6,63	5,09	4.55[S]	0,25	1.92[S]	0,21	NO
	87,5%	6 760	98 294	6 760	40 193	6,63	4,02	1.54[S]	0,25	2.34[S]	0,19	NO
	100,0%	6 760	98 294	6 760	337	6,63	4,02	1.54[S]	0,25	NS	0,19	NO
Trave 13-14	0%	716	90 986	0	0	7,57	4,02	1.51[S]	0,29	-	VNR	NO
	12,5%	716	90 986	716	9 109	7,57	4,02	1.51[S]	0,29	8.24[S]	0,20	NO
	25,0%	716	48 309	716	25 033	7,57	3,08	2.84[S]	0,29	2.31[S]	0,18	NO
	37,5%	716	11 479	716	28 827	4,62	3,08	7.47[S]	0,23	2.01[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	716	29 009	4,62	3,08	-	VNR	1.99[S]	0,19	NO
	62,5%	0	0	716	29 028	4,62	3,08	-	VNR	1.99[S]	0,19	NO
	75,0%	3 105	32 559	716	25 942	6,03	3,08	3.41[S]	0,26	2.23[S]	0,19	NO
	87,5%	3 105	71 486	3 105	14 559	6,03	3,08	1.55[S]	0,26	4.01[S]	0,19	NO
	100,0%	3 105	71 486	0	0	6,03	3,08	1.55[S]	0,26	-	VNR	NO
Trave 14-15	0%	9 908	71 060	0	0	6,03	3,08	1.58[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	9 908	71 060	9 908	18 341	6,03	3,08	1.58[S]	0,27	3.26[S]	0,19	NO
	25,0%	9 908	29 438	9 908	32 933	6,03	3,55	3.82[S]	0,27	2.07[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	10 087	35 626	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	10 087	35 536	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	9 908	35 559	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	75,0%	10 087	34 199	10 087	31 814	6,63	3,55	3.59[S]	0,28	2.15[S]	0,20	NO
	87,5%	10 087	77 150	10 087	15 752	6,63	3,08	1.59[S]	0,28	3.80[S]	0,19	NO
	100%	10 087	77 150	0	0	6,63	3,08	1.59[S]	0,28	-	VNR	NO
Trave 15-16	0%	10 409	76 820	0	0	6,63	3,08	1.60[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	10 409	76 820	10 409	14 356	6,63	3,08	1.60[S]	0,28	4.17[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Ll}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	10 409	34 528	10 409	29 682	6,63	3,55	3.56[S]	0,28	2.30[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	10 414	32 902	3,08	3,55	-	VNR	2.08[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	10 335	32 741	3,08	3,55	-	VNR	2.09[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	10 420	32 901	3,08	3,55	-	VNR	2.08[S]	0,21	NO
	75,0%	10 414	34 518	10 414	29 687	6,63	3,55	3.56[S]	0,28	2.30[S]	0,20	NO
	87,5%	10 414	76 806	10 414	14 365	6,63	3,08	1.60[S]	0,28	4.17[S]	0,19	NO
	100,0%	10 414	76 806	0	0	6,63	3,08	1.60[S]	0,28	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	9 892	77 120	0	0	6,63	3,08	1.59[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	9 892	77 120	9 892	15 753	6,63	3,08	1.59[S]	0,28	3.79[S]	0,19	NO
	25,0%	9 892	34 181	9 892	31 802	6,63	3,55	3.59[S]	0,28	2.15[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	10 075	35 531	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	9 892	35 509	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	9 892	35 602	3,08	3,55	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	75,0%	10 075	29 506	10 075	32 893	6,03	3,55	3.81[S]	0,27	2.08[S]	0,20	NO
	87,5%	10 075	71 141	10 075	18 286	6,03	3,08	1.58[S]	0,27	3.27[S]	0,19	NO
	100%	10 075	71 141	0	0	6,03	3,08	1.58[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	670	71 567	0	0	6,03	3,08	1.54[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	670	71 567	670	14 608	6,03	3,08	1.54[S]	0,26	3.96[S]	0,19	NO
	25,0%	670	32 582	670	26 351	6,03	3,08	3.40[S]	0,26	2.19[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	3 159	29 211	4,62	3,08	-	VNR	2.00[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	3 159	29 185	4,62	3,08	-	VNR	2.00[S]	0,19	NO
	62,5%	3 159	11 194	670	28 731	4,62	3,08	7.70[S]	0,23	2.01[S]	0,19	NO
	75,0%	3 159	47 966	3 159	25 264	7,57	3,08	2.87[S]	0,29	2.31[S]	0,18	NO
	87,5%	3 159	90 592	3 159	9 405	7,57	3,55	1.52[S]	0,29	7.12[S]	0,19	NO
	100%	3 159	90 592	0	0	7,57	3,55	1.52[S]	0,29	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	5 191	97 557	5 191	464	6,63	3,55	1.54[S]	0,25	NS	0,18	NO
	12,5%	5 191	97 557	5 191	39 894	6,63	3,55	1.54[S]	0,25	2.08[S]	0,18	NO
	25,0%	5 191	32 864	5 191	60 545	6,63	4,62	4.59[S]	0,25	1.76[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	6 148	63 333	3,08	4,62	-	VNR	1.69[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	6 148	63 646	3,08	4,62	-	VNR	1.68[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	6 148	63 906	3,08	4,62	-	VNR	1.67[S]	0,21	NO
	75,0%	6 696	33 388	6 696	54 830	6,63	4,62	4.53[S]	0,25	1.96[S]	0,20	NO
	87,5%	6 696	94 121	6 696	32 464	6,63	3,55	1.60[S]	0,25	2.57[S]	0,18	NO
	100,0%	6 696	94 121	0	0	6,63	3,55	1.60[S]	0,25	-	VNR	NO
Trave 19-20	0%	4 252	90 745	0	0	8,17	3,55	1.63[S]	0,30	-	VNR	NO
	12,5%	4 252	86 079	0	0	8,17	3,55	1.72[S]	0,30	-	VNR	NO
	25,0%	4 252	41 708	4 252	14 540	8,17	3,08	3.55[S]	0,30	4.03[S]	0,18	NO
	37,5%	4 252	8 496	5 279	23 457	3,55	3,08	7.92[S]	0,21	2.51[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	4 925	25 074	3,55	3,08	-	VNR	2.34[S]	0,19	NO
	62,5%	0	0	4 925	24 677	3,55	3,08	-	VNR	2.38[S]	0,19	NO
	75,0%	4 925	17 966	4 925	24 185	5,09	3,08	5.28[S]	0,25	2.43[S]	0,19	NO
	87,5%	4 925	53 991	4 925	12 760	5,09	3,08	1.75[S]	0,25	4.61[S]	0,19	NO
	100,0%	4 925	57 885	0	0	5,09	3,08	1.64[S]	0,25	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	-5 191	57 515	0	0	5,09	3,08	1.61[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-5 191	57 515	-5 191	13 475	5,09	3,08	1.61[S]	0,24	4.21[S]	0,18	NO
	25,0%	-5 191	27 272	-5 191	25 533	5,09	3,55	3.41[S]	0,24	2.56[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	-4 241	34 315	3,08	3,55	-	VNR	1.91[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	-4 241	37 759	3,08	3,55	-	VNR	1.73[S]	0,20	NO
	62,5%	0	0	-4 241	37 737	3,08	3,55	-	VNR	1.73[S]	0,20	NO
	75,0%	0	0	-4 241	37 616	3,08	3,55	-	VNR	1.74[S]	0,20	NO
	87,5%	-4 241	21 527	-4 241	35 401	3,08	3,55	2.64[S]	0,19	1.85[S]	0,20	NO
	100,0%	-4 241	21 527	-4 241	25 813	3,08	3,55	2.64[S]	0,19	2.54[S]	0,20	NO
Piano Terra							Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					
Trave 24-25	0%	-7 380	23 321	-7 380	24 769	3,08	3,55	2.41[S]	0,19	2.62[S]	0,20	NO
	12,5%	-7 380	23 321	-7 380	35 938	3,08	3,55	2.41[S]	0,19	1.80[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	-7 380	38 407	4,02	3,55	-	VNR	1.69[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	-7 380	38 455	4,02	3,55	-	VNR	1.68[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	-7 380	38 498	4,02	3,55	-	VNR	1.68[S]	0,20	NO
	62,5%	-7 223	6 390	-6 079	32 950	4,02	3,55	11.50[S]	0,21	1.97[S]	0,20	NO
	75,0%	-7 223	38 722	-7 223	20 303	6,63	3,55	3.09[S]	0,27	3.19[S]	0,19	NO
	87,5%	-7 223	78 497	-7 223	3 097	6,63	3,55	1.52[S]	0,27	20.96[S]	0,19	NO
	100%	-7 223	78 497	0	0	6,63	3,55	1.52[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	5 365	81 065	5 365	1 410	5,56	3,55	1.57[S]	0,23	59.08[S]	0,18	NO
	12,5%	5 365	81 065	5 365	32 830	5,56	3,55	1.57[S]	0,23	2.53[S]	0,18	NO
	25,0%	5 365	39 500	5 365	49 912	5,56	4,02	3.23[S]	0,23	1.88[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	5 365	52 654	3,08	4,02	-	VNR	1.78[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	5 365	53 318	3,08	4,02	-	VNR	1.75[S]	0,20	NO
	62,5%	0	0	5 365	53 039	3,08	4,02	-	VNR	1.76[S]	0,20	NO
	75,0%	6 922	25 160	5 444	48 891	4,62	4,02	4.27[S]	0,21	1.91[S]	0,20	NO
	87,5%	6 922	64 408	5 365	33 863	4,62	3,55	1.66[S]	0,21	2.45[S]	0,19	NO
	100%	6 922	64 408	6 922	5 762	4,62	3,55	1.66[S]	0,21	14.52[S]	0,19	NO
Trave 26-27	0%	-18 542	72 954	-18 542	2 706	7,70	3,55	2.31[S]	0,26	28.56[S]	0,17	NO
	12,5%	-18 542	72 954	-18 542	20 601	7,70	3,55	2.31[S]	0,26	3.75[S]	0,17	NO
	25,0%	-18 542	38 498	-10 907	34 651	7,57	4,62	4.31[S]	0,25	2.97[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	-10 992	38 522	7,57	4,62	-	VNR	2.67[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50,0%	-10 992	5 089	-10 992	38 700	7,57	4,62	32.97[S]	0,26	2.66[S]	0,19	NO
	62,5%	-10 992	40 111	-10 907	37 674	7,57	4,62	4.18[S]	0,26	2.73[S]	0,19	NO
	75,0%	-10 992	88 364	-10 992	36 540	10,65	4,62	2.64[S]	0,30	2.82[S]	0,19	NO
	87,5%	-10 992	129 495	-10 992	22 226	10,65	4,62	1.80[S]	0,30	4.64[S]	0,19	NO
	100%	-10 992	129 495	0	0	10,65	4,62	1.80[S]	0,30	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	-9 137	114 900	0	0	10,05	4,62	1.55[S]	0,32	-	VNR	NO
	12,5%	-9 137	104 614	-9 137	12 865	10,05	4,62	1.70[S]	0,32	6.51[S]	0,21	NO
	25,0%	-9 137	44 152	-9 137	37 430	10,05	4,62	4.04[S]	0,32	2.24[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-6 284	47 105	4,62	4,62	-	VNR	1.79[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-6 284	47 256	4,62	4,62	-	VNR	1.78[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	-6 284	47 091	4,62	4,62	-	VNR	1.79[S]	0,22	NO
	75,0%	-3 918	11 396	-9 137	40 310	6,16	4,62	9.85[S]	0,26	2.08[S]	0,22	NO
	87,5%	-3 918	57 475	-3 918	25 621	6,16	3,55	1.95[S]	0,26	2.56[S]	0,19	NO
	100%	-3 918	65 309	0	0	6,16	3,55	1.71[S]	0,26	-	VNR	NO
Trave 28-29	0%	6 286	66 222	0	0	6,16	3,55	1.72[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	6 286	66 222	6 286	107	6,16	3,55	1.72[S]	0,27	NS	0,20	NO
	25,0%	6 286	37 351	2 479	11 047	6,16	3,08	3.05[S]	0,27	5.28[S]	0,19	NO
	37,5%	6 286	12 658	3 769	15 609	3,08	3,08	4.67[S]	0,20	3.75[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	3 769	15 391	3,08	3,08	-	VNR	3.81[S]	0,19	NO
	62,5%	6 384	2 075	2 479	15 063	3,08	3,08	28.54[S]	0,20	3.87[S]	0,19	NO
	75,0%	6 384	21 724	6 384	15 573	4,02	3,08	3.51[S]	0,22	3.80[S]	0,19	NO
	87,5%	6 384	46 038	6 384	9 699	4,02	3,08	1.65[S]	0,22	6.10[S]	0,19	NO
	100,0%	6 384	46 038	0	0	4,02	3,08	1.65[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 29-30	0%	11 016	46 412	0	0	4,02	3,08	1.66[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	11 016	46 412	11 016	13 246	4,02	3,08	1.66[S]	0,22	4.54[S]	0,20	NO
	25,0%	11 016	20 331	11 016	21 170	4,02	3,08	3.79[S]	0,22	2.84[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	11 275	21 936	3,08	3,08	-	VNR	2.74[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	11 013	21 834	3,08	3,08	-	VNR	2.75[S]	0,20	NO
	62,5%	11 275	921	11 016	21 993	3,08	3,08	65.39[S]	0,20	2.73[S]	0,20	NO
	75,0%	11 149	23 548	11 275	20 266	4,02	3,08	3.27[S]	0,22	2.97[S]	0,20	NO
	87,5%	11 149	50 566	11 275	11 294	4,02	3,08	1.52[S]	0,22	5.33[S]	0,20	NO
	100,0%	11 149	50 566	0	0	4,02	3,08	1.52[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 30-31	0%	10 934	50 326	0	0	4,02	3,08	1.53[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	10 934	50 326	10 934	10 413	4,02	3,08	1.53[S]	0,22	5.77[S]	0,20	NO
	25,0%	10 934	23 781	10 934	18 855	4,02	3,08	3.24[S]	0,22	3.18[S]	0,20	NO
	37,5%	10 934	1 663	10 950	20 098	3,08	3,08	36.17[S]	0,20	2.99[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	10 582	19 924	3,08	3,08	-	VNR	3.01[S]	0,20	NO
	62,5%	10 953	1 660	10 934	20 100	3,08	3,08	36.24[S]	0,20	2.99[S]	0,20	NO
	75,0%	10 953	23 781	10 950	18 850	4,02	3,08	3.24[S]	0,22	3.19[S]	0,20	NO
	87,5%	10 953	50 330	10 950	10 399	4,02	3,08	1.53[S]	0,22	5.78[S]	0,20	NO
	100%	10 953	50 330	0	0	4,02	3,08	1.53[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 31-32	0%	10 959	50 492	0	0	4,02	3,08	1.52[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	10 959	50 492	10 959	11 291	4,02	3,08	1.52[S]	0,22	5.32[S]	0,20	NO
	25,0%	10 959	23 505	11 106	20 233	4,02	3,08	3.28[S]	0,22	2.97[S]	0,20	NO
	37,5%	11 106	905	11 148	21 920	3,08	3,08	66.50[S]	0,20	2.74[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	10 934	21 737	3,08	3,08	-	VNR	2.76[S]	0,20	NO
	62,5%	0	0	11 106	21 874	3,08	3,08	-	VNR	2.75[S]	0,20	NO
	75,0%	11 148	20 488	11 148	21 067	4,02	3,08	3.76[S]	0,22	2.85[S]	0,20	NO
	87,5%	11 148	46 600	11 148	13 107	4,02	3,08	1.65[S]	0,22	4.59[S]	0,20	NO
	100,0%	11 148	46 600	0	0	4,02	3,08	1.65[S]	0,22	-	VNR	NO
Trave 32-33	0%	6 018	46 249	0	0	4,02	3,08	1.64[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	6 018	46 249	6 018	9 719	4,02	3,08	1.64[S]	0,22	6.08[S]	0,19	NO
	25,0%	6 018	21 838	6 018	15 662	4,02	3,08	3.48[S]	0,22	3.77[S]	0,19	NO
	37,5%	6 018	2 083	2 749	15 290	3,08	3,08	28.39[S]	0,20	3.82[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	4 042	15 609	3,08	3,08	-	VNR	3.72[S]	0,19	NO
	62,5%	6 548	12 358	3 500	15 751	3,08	3,08	4.79[S]	0,20	3.72[S]	0,19	NO
	75,0%	6 548	36 979	2 749	11 367	6,03	3,08	3.02[S]	0,27	5.13[S]	0,19	NO
	87,5%	6 548	65 787	6 548	524	6,03	3,55	1.70[S]	0,26	NS	0,20	NO
	100,0%	6 548	65 787	0	0	6,03	3,55	1.70[S]	0,26	-	VNR	NO
Trave 33-34	0%	-9 597	64 420	0	0	6,03	3,55	1.69[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	-9 597	56 583	-9 597	25 891	6,03	3,55	1.92[S]	0,26	2.48[S]	0,19	NO
	25,0%	-9 597	10 905	-9 597	40 484	6,03	4,62	9.99[S]	0,25	2.06[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	-6 814	45 773	5,09	4,62	-	VNR	1.84[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-1 815	46 420	5,09	4,62	-	VNR	1.83[S]	0,22	NO
	62,5%	-4 598	2 019	-1 815	46 192	5,09	4,62	46.16[S]	0,23	1.84[S]	0,22	NO
	75,0%	-4 598	46 881	-4 598	35 995	10,18	4,62	3.87[S]	0,33	2.35[S]	0,21	NO
	87,5%	-4 598	108 059	-4 598	10 857	10,18	4,02	1.67[S]	0,33	6.81[S]	0,20	NO
	100%	-4 598	118 534	0	0	10,18	4,02	1.53[S]	0,33	-	VNR	NO
Trave 34-35	0%	-15 751	136 430	0	0	10,65	4,02	1.70[S]	0,30	-	VNR	NO
	12,5%	-15 751	136 430	-15 751	27 356	10,65	4,02	1.70[S]	0,30	3.23[S]	0,17	NO
	25,0%	-15 751	83 495	-15 751	46 222	10,65	4,02	2.77[S]	0,30	1.91[S]	0,17	NO
	37,5%	-15 751	30 181	-15 751	49 658	7,10	4,02	5.18[S]	0,25	1.78[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	-15 751	50 217	7,10	4,02	-	VNR	1.76[S]	0,18	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	0	0	-15 751	50 088	7,10	4,02	-	VNR	1.76[S]	0,18	NO
	75,0%	-8 211	32 606	-15 751	44 614	7,10	4,02	4.85[S]	0,25	1.98[S]	0,18	NO
	87,5%	-8 211	77 289	-15 751	28 123	7,70	4,02	2.21[S]	0,26	3.15[S]	0,18	NO
	100,0%	-8 211	77 289	-8 211	4 953	7,70	4,02	2.21[S]	0,26	18.27[S]	0,18	NO
Trave 35-36	0%	-3 269	64 112	-3 269	8 950	4,62	4,02	1.63[S]	0,21	10.24[S]	0,19	NO
	12,5%	-3 269	64 112	-3 269	37 735	4,62	4,02	1.63[S]	0,21	2.43[S]	0,19	NO
	25,0%	-3 269	30 182	244	59 906	4,62	5,09	3.47[S]	0,20	1.94[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	244	70 168	3,08	5,09	-	VNR	1.65[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-162	68 222	3,08	5,09	-	VNR	1.70[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	244	70 374	3,08	5,09	-	VNR	1.65[S]	0,22	NO
	75,0%	-162	677	244	70 856	3,08	5,09	NS	0,17	1.63[S]	0,22	NO
	87,5%	-162	27 314	-162	65 630	3,08	4,62	2.61[S]	0,17	1.61[S]	0,21	NO
	100,0%	-162	27 314	-162	48 330	3,08	4,62	2.61[S]	0,17	2.18[S]	0,21	NO
Piano Terra						Travata: Trave 28-37						
Trave 28-37	0%	-20 905	20 514	-20 905	11 912	3,08	3,08	2.62[S]	0,17	4.52[S]	0,17	NO
	12,5%	-20 905	12 119	-20 905	23 571	3,08	3,08	4.44[S]	0,17	2.28[S]	0,17	NO
	25,0%	0	0	-20 905	31 351	3,08	3,08	-	VNR	1.72[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-17 068	34 668	3,08	3,08	-	VNR	1.57[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-20 905	34 110	3,08	3,08	-	VNR	1.58[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-17 068	32 350	3,08	3,08	-	VNR	1.69[S]	0,17	NO
	75,0%	-8 975	2 294	-8 975	24 922	4,62	3,08	36.84[S]	0,21	2.26[S]	0,17	NO
	87,5%	-12 862	30 291	-8 975	10 491	4,62	3,08	2.76[S]	0,21	5.37[S]	0,17	NO
	100,0%	-12 862	45 994	0	0	4,62	3,08	1.82[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 33-38						
Trave 33-38	0%	-20 533	21 277	-20 533	11 994	3,08	3,08	2.53[S]	0,17	4.50[S]	0,17	NO
	12,5%	-20 533	12 815	-20 533	23 644	3,08	3,08	4.21[S]	0,17	2.28[S]	0,17	NO
	25,0%	0	0	-20 533	31 412	3,08	3,08	-	VNR	1.71[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-16 733	34 715	3,08	3,08	-	VNR	1.57[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-20 533	34 160	3,08	3,08	-	VNR	1.58[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-16 733	32 377	3,08	3,08	-	VNR	1.69[S]	0,17	NO
	75,0%	-9 070	2 191	-9 070	24 897	4,62	3,08	38.56[S]	0,21	2.26[S]	0,17	NO
	87,5%	-12 951	30 068	-9 070	10 431	4,62	3,08	2.78[S]	0,21	5.40[S]	0,17	NO
	100%	-12 951	45 739	0	0	4,62	3,08	1.83[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 39-40-1a						
Trave 39-40	0%	-5 485	9 577	-5 485	29 038	3,08	4,62	5.96[S]	0,17	2.93[S]	0,21	NO
	12,5%	-5 485	5 691	-5 485	40 879	3,08	4,62	10.03[S]	0,17	2.08[S]	0,21	NO
	25,0%	0	0	-5 485	44 017	3,08	4,62	-	VNR	1.93[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-5 485	43 772	3,08	4,62	-	VNR	1.94[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-5 485	43 364	3,08	4,62	-	VNR	1.96[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-9 204	37 499	3,08	4,62	-	VNR	2.25[S]	0,21	NO
	75,0%	-4 470	30 437	-9 204	25 494	6,63	4,62	3.98[S]	0,25	3.31[S]	0,20	NO
	87,5%	-4 470	70 804	-4 470	5 377	6,63	3,08	1.71[S]	0,25	10.64[S]	0,17	NO
	100%	-4 470	76 971	0	0	6,63	3,08	1.57[S]	0,25	-	VNR	NO
Trave 40-1a	0%	-15 150	67 781	0	0	6,63	3,08	1.75[S]	0,25	-	VNR	NO
	12,5%	-15 150	67 781	0	0	6,63	3,08	1.75[S]	0,25	-	VNR	NO
	25,0%	-15 150	47 037	0	0	6,63	3,08	2.53[S]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	-15 150	26 563	-14 748	5 506	4,62	3,08	3.13[S]	0,21	10.01[S]	0,17	NO
	50,0%	-15 150	10 992	-14 748	8 540	4,62	3,08	7.57[S]	0,21	6.45[S]	0,17	NO
	62,5%	-14 748	266	-14 748	8 367	4,62	3,08	NS	0,21	6.59[S]	0,17	NO
	75,0%	-5 258	2 006	-14 748	8 065	4,62	3,08	42.49[S]	0,21	6.83[S]	0,17	NO
	87,5%	-12 538	10 629	-6 470	8 389	3,08	3,08	5.23[S]	0,17	6.78[S]	0,17	NO
	100%	-12 538	10 629	-5 258	4 628	3,08	3,08	5.23[S]	0,17	12.35[S]	0,18	NO
Piano Terra						Travata: Trave 2a-41-42						
Trave 2a-41	0%	-14 835	10 528	-7 476	4 603	3,08	3,08	5.24[S]	0,17	12.32[S]	0,17	NO
	12,5%	-14 835	10 528	-7 476	8 052	3,08	3,08	5.24[S]	0,17	7.04[S]	0,17	NO
	25,0%	-7 476	2 083	-12 567	7 684	4,62	3,08	40.71[S]	0,21	7.23[S]	0,17	NO
	37,5%	-12 567	683	-12 567	8 017	4,62	3,08	NS	0,21	6.93[S]	0,17	NO
	50,0%	-14 835	11 458	-12 567	8 212	4,62	3,08	7.27[S]	0,21	6.77[S]	0,17	NO
	62,5%	-12 978	27 241	-12 567	5 088	4,62	3,08	3.07[S]	0,21	10.93[S]	0,17	NO
	75,0%	-12 978	47 736	0	0	6,63	3,08	2.50[S]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	-12 978	68 349	0	0	6,63	3,08	1.75[S]	0,25	-	VNR	NO
	100,0%	-12 978	68 349	0	0	6,63	3,08	1.75[S]	0,25	-	VNR	NO
Trave 41-42	0%	-5 989	77 671	0	0	6,63	3,08	1.55[S]	0,25	-	VNR	NO
	12,5%	-5 989	71 425	-5 989	5 526	6,63	3,08	1.69[S]	0,25	10.30[S]	0,17	NO
	25,0%	-5 989	30 688	-10 591	25 945	6,63	4,62	3.94[S]	0,25	3.24[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	-10 591	38 222	3,08	4,62	-	VNR	2.20[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-9 069	43 905	3,08	4,62	-	VNR	1.92[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-4 425	44 843	3,08	4,62	-	VNR	1.90[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	0	0	-4 425	45 133	3,08	4,62	-	VNR	1.89[S]	0,21	NO
	87,5%	-4 425	4 063	-4 425	42 306	3,08	4,62	14.10[S]	0,17	2.01[S]	0,21	NO
	100,0%	-4 425	7 937	-4 425	30 769	3,08	4,62	7.22[S]	0,17	2.77[S]	0,21	NO
Piano Terra						Travata: Trave 7-12						
Trave 7-12	0%	-19 218	43 177	0	0	4,62	3,08	1.90[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-19 218	43 177	0	0	4,62	3,08	1.90[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	-19 218	39 829	0	0	4,62	3,08	2.07[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-19 218	34 705	0	0	4,62	3,08	2.37[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	-19 218	29 978	0	0	4,62	3,08	2.75[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-14 332	32 662	0	0	4,62	3,08	2.55[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	-14 332	37 231	0	0	4,62	3,08	2.24[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-14 332	40 239	0	0	4,62	3,08	2.07[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-14 332	40 239	0	0	4,62	3,08	2.07[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 8-19						
Trave 8-19	0%	-18 882	43 767	0	0	4,62	3,08	1.88[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-18 882	43 767	0	0	4,62	3,08	1.88[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	-18 882	40 379	0	0	4,62	3,08	2.04[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-18 882	35 189	0	0	4,62	3,08	2.34[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	-18 882	30 396	0	0	4,62	3,08	2.71[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-15 635	32 660	0	0	4,62	3,08	2.54[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	-15 635	37 283	0	0	4,62	3,08	2.23[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-15 635	40 324	0	0	4,62	3,08	2.06[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-15 635	40 324	0	0	4,62	3,08	2.06[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 9-22-24						
Trave 9-22	0%	-12 993	17 079	-12 993	20 727	3,08	3,08	3.23[S]	0,18	2.66[S]	0,18	NO
	12,5%	-12 993	14 320	-12 993	20 378	3,08	3,08	3.85[S]	0,18	2.71[S]	0,18	NO
	25,0%	-12 993	7 337	-12 993	18 373	3,08	3,08	7.53[S]	0,18	3.00[S]	0,18	NO
	37,5%	-12 993	1 835	-12 993	14 887	3,08	3,08	30.11[S]	0,18	3.71[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	-12 993	9 920	3,08	3,08	-	VNR	5.57[S]	0,18	NO
	62,5%	-11 015	7 200	-11 015	5 810	3,08	3,08	7.73[S]	0,19	9.58[S]	0,19	NO
	75,0%	-11 015	17 068	-11 015	5 783	4,02	3,08	4.26[S]	0,21	9.62[S]	0,18	NO
	87,5%	-11 015	28 417	-11 015	5 360	4,02	3,08	2.56[S]	0,21	10.38[S]	0,18	NO
	100%	-11 015	32 687	-11 015	3 454	4,02	3,08	2.22[S]	0,21	16.11[S]	0,18	NO
Trave 22-24	0%	-19 828	31 586	-19 828	4 111	4,02	3,08	2.24[S]	0,21	13.09[S]	0,18	NO
	12,5%	-19 828	29 245	-19 828	4 430	4,02	3,08	2.42[S]	0,21	12.14[S]	0,18	NO
	25,0%	-19 828	19 628	-19 828	4 388	4,02	3,08	3.61[S]	0,21	12.26[S]	0,18	NO
	37,5%	-19 828	11 073	-19 828	4 223	3,08	3,08	4.86[S]	0,18	12.75[S]	0,18	NO
	50,0%	-19 828	3 581	-11 923	5 926	3,08	3,08	15.03[S]	0,18	9.36[S]	0,18	NO
	62,5%	-11 060	4 926	-11 060	10 688	3,08	3,08	11.30[S]	0,19	5.20[S]	0,19	NO
	75,0%	-11 060	9 922	-11 060	14 412	3,08	3,08	5.61[S]	0,19	3.86[S]	0,19	NO
	87,5%	-11 060	15 981	-11 060	17 075	3,08	3,08	3.48[S]	0,19	3.26[S]	0,19	NO
	100,0%	-11 060	17 510	-11 060	17 532	3,08	3,08	3.17[S]	0,19	3.17[S]	0,19	NO
Piano Terra						Travata: Trave 12-27						
Trave 12-27	0%	-1 995	43 278	0	0	6,16	4,62	2.03[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-1 995	18 596	-1 995	3 706	6,16	4,62	4.73[S]	0,24	17.98[S]	0,21	NO
	25,0%	0	0	-1 995	21 446	6,16	4,62	-	VNR	3.10[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-1 995	30 159	4,62	4,62	-	VNR	2.21[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-1 995	31 289	4,62	4,62	-	VNR	2.13[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-1 995	28 853	4,62	4,62	-	VNR	2.31[S]	0,21	NO
	75,0%	0	0	6 484	18 848	6,16	4,62	-	VNR	3.60[S]	0,21	NO
	87,5%	6 484	26 040	0	0	6,16	4,62	3.43[S]	0,24	-	VNR	NO
	100,0%	6 484	52 200	0	0	6,16	4,62	1.71[S]	0,24	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 19-34						
Trave 19-34	0%	-3 005	43 232	0	0	6,16	4,62	2.03[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-3 005	18 543	-3 005	3 754	6,16	4,62	4.74[S]	0,24	17.71[S]	0,21	NO
	25,0%	0	0	-3 005	21 483	6,16	4,62	-	VNR	3.09[S]	0,21	NO
	37,5%	0	0	-3 005	30 167	4,62	4,62	-	VNR	2.20[S]	0,21	NO
	50,0%	0	0	-3 005	31 328	4,62	4,62	-	VNR	2.12[S]	0,21	NO
	62,5%	0	0	-3 005	28 845	4,62	4,62	-	VNR	2.30[S]	0,21	NO
	75,0%	0	0	5 631	18 944	6,16	4,62	-	VNR	3.58[S]	0,21	NO
	87,5%	5 631	26 057	0	0	6,16	4,62	3.42[S]	0,24	-	VNR	NO
	100,0%	5 631	52 226	0	0	6,16	4,62	1.70[S]	0,24	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 21-23-36-42						
Trave 21-23	0%	-11 162	15 714	-11 162	20 766	3,08	3,08	3.54[S]	0,19	2.68[S]	0,19	NO
	12,5%	-11 162	12 979	-11 162	20 429	3,08	3,08	4.28[S]	0,19	2.72[S]	0,19	NO
	25,0%	-11 162	6 074	-11 162	18 462	3,08	3,08	9.16[S]	0,19	3.01[S]	0,19	NO
	37,5%	-11 162	651	-11 162	15 013	3,08	3,08	85.50[S]	0,19	3.70[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-11 162	10 083	3,08	3,08	-	VNR	5.52[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	-10 392	6 951	-10 392	6 739	3,08	3,08	8.03[S]	0,19	8.28[S]	0,19	NO
	75,0%	-10 392	16 781	-10 392	6 735	3,55	3,08	3.83[S]	0,20	8.28[S]	0,18	NO
	87,5%	-10 392	28 092	-10 392	6 234	3,55	3,08	2.29[S]	0,20	8.95[S]	0,18	NO
	100%	-10 392	32 350	-10 392	4 251	3,55	3,08	1.99[S]	0,20	13.12[S]	0,18	NO
Trave 23-36	0%	-18 721	28 604	-18 721	4 984	3,55	3,08	2.19[S]	0,19	10.85[S]	0,18	NO
	12,5%	-18 721	26 724	-18 721	4 973	3,55	3,08	2.34[S]	0,19	10.87[S]	0,18	NO
	25,0%	-18 721	19 126	-18 721	4 904	3,55	3,08	3.27[S]	0,19	11.02[S]	0,18	NO
	37,5%	-18 721	12 592	-18 721	3 958	3,08	3,08	4.29[S]	0,18	13.66[S]	0,18	NO
	50,0%	-18 721	7 120	-18 721	1 946	3,08	3,08	7.59[S]	0,18	27.79[S]	0,18	NO
	62,5%	-4 637	7 960	-4 637	2 008	3,08	3,08	7.16[S]	0,19	28.39[S]	0,19	NO
	75,0%	-4 637	13 738	-4 637	3 712	3,08	3,08	4.14[S]	0,19	15.35[S]	0,19	NO
	87,5%	-4 637	20 578	-4 637	4 354	3,08	3,08	2.77[S]	0,19	13.09[S]	0,19	NO
	100,0%	-4 637	22 286	-4 637	4 352	3,08	3,08	2.55[S]	0,19	13.09[S]	0,19	NO
Trave 36-42	0%	-20 529	25 199	-20 529	4 201	3,08	3,08	2.14[S]	0,17	12.85[S]	0,17	NO
	12,5%	-20 529	17 410	-20 529	10 218	3,08	3,08	3.10[S]	0,17	5.28[S]	0,17	NO
	25,0%	-20 529	3 848	-20 529	13 272	3,08	3,08	14.03[S]	0,17	4.06[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-20 076	14 524	3,08	3,08	-	VNR	3.72[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-9 419	19 090	3,08	3,08	-	VNR	2.95[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-9 419	20 753	3,08	3,08	-	VNR	2.71[S]	0,17	NO
	75,0%	-9 419	4 172	-9 419	20 751	4,62	3,08	20.23[S]	0,21	2.71[S]	0,17	NO
	87,5%	-9 419	15 945	-9 419	19 487	4,62	3,08	5.29[S]	0,21	2.88[S]	0,17	NO
	100%	-9 419	22 852	-9 419	15 257	4,62	3,08	3.69[S]	0,21	3.68[S]	0,17	NO
Piano Terra								Travata: Trave 25-39				
Trave 25-39	0%	-6 176	22 743	-6 176	16 759	4,62	3,08	3.74[S]	0,21	3.39[S]	0,17	NO
	12,5%	-6 176	15 187	-6 176	20 506	4,62	3,08	5.60[S]	0,21	2.77[S]	0,17	NO
	25,0%	-6 176	2 097	-6 176	21 288	4,62	3,08	40.57[S]	0,21	2.67[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-6 176	21 297	3,08	3,08	-	VNR	2.67[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-6 176	19 153	3,08	3,08	-	VNR	2.97[S]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-2 448	20 616	3,08	3,08	-	VNR	2.80[S]	0,18	NO
	75,0%	-2 448	5 231	-2 448	20 620	4,62	3,08	16.40[S]	0,21	2.80[S]	0,17	NO
	87,5%	-2 448	19 275	-2 448	18 886	4,62	3,08	4.45[S]	0,21	3.05[S]	0,17	NO
	100%	-2 448	27 298	-2 448	14 188	4,62	3,08	3.14[S]	0,21	4.07[S]	0,17	NO
Piano Terra								Travata: Trave 27-37-1a				
Trave 27-37	0%	-19 581	40 255	0	0	4,62	3,08	2.04[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-19 581	37 912	0	0	4,62	3,08	2.17[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	-19 581	28 608	0	0	4,62	3,08	2.87[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-19 581	20 830	0	0	4,62	3,08	3.95[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	-15 788	14 991	0	0	4,62	3,08	5.54[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-1 571	19 953	0	0	4,62	3,08	4.30[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	-1 571	28 310	0	0	4,62	3,08	3.03[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-1 571	38 167	0	0	4,62	3,08	2.25[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-1 571	40 609	0	0	4,62	3,08	2.11[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 37-1a	0%	-11 932	65 683	0	0	6,16	3,08	1.69[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-11 932	65 683	0	0	6,16	3,08	1.69[S]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	-11 932	61 304	0	0	6,16	3,08	1.81[S]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	-11 932	51 009	0	0	6,03	3,08	2.14[S]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	-11 932	41 015	0	0	6,03	3,08	2.66[S]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	-11 932	31 325	-3 247	737	6,03	3,08	3.48[S]	0,24	78.02[S]	0,17	NO
	75,0%	-3 247	23 374	-3 247	9 435	6,03	3,08	4.74[S]	0,24	6.09[S]	0,17	NO
	87,5%	-3 247	15 464	-3 247	12 978	3,08	3,08	3.72[S]	0,18	4.43[S]	0,18	NO
	100%	-3 247	7 857	-3 247	12 978	3,08	3,08	7.33[S]	0,18	4.43[S]	0,18	NO
Piano Terra								Travata: Trave 34-38-2a				
Trave 34-38	0%	-19 997	41 000	0	0	4,62	3,08	2.00[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-19 997	38 612	0	0	4,62	3,08	2.12[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	-19 997	29 119	0	0	4,62	3,08	2.82[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-19 997	21 151	0	0	4,62	3,08	3.88[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	-16 182	15 132	0	0	4,62	3,08	5.48[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-2 333	19 999	0	0	4,62	3,08	4.29[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	-2 333	28 364	0	0	6,03	3,08	3.91[S]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-2 333	38 231	0	0	6,03	3,08	2.90[S]	0,24	-	VNR	NO
	100%	-2 333	40 673	0	0	6,03	3,08	2.73[S]	0,24	-	VNR	NO
Trave 38-2a	0%	-12 422	65 128	0	0	6,03	3,08	1.67[S]	0,24	-	VNR	NO
	12,5%	-12 422	65 128	0	0	6,03	3,08	1.67[S]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	-12 422	60 807	0	0	6,03	3,08	1.79[S]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	-12 422	50 648	0	0	5,56	3,08	1.98[S]	0,23	-	VNR	NO

Id _{Tr}	Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD											
	%L _{LI} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50,0%	-12 422	40 793	0	0	5,56	3,08	2.46[S]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-12 422	31 239	-2 943	603	5,56	3,08	3.22[S]	0,23	95.49[S]	0,17	NO
	75,0%	-2 943	23 444	-2 943	9 200	5,56	3,08	4.37[S]	0,23	6.25[S]	0,17	NO
	87,5%	-2 943	15 681	-2 943	12 700	3,08	3,08	3.67[S]	0,18	4.54[S]	0,18	NO
	100%	-2 943	8 223	-2 943	12 700	3,08	3,08	7.01[S]	0,18	4.54[S]	0,18	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- N_{Ed,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Id _{Tr}	Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD										
	%L _{LI} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctgθ
Piano Terra											
Travata: Trave 1-7											
Trave 1-7	0%	+	69 371	4,25	518 405	295 123	6 356	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 405	295 123	6 356	0	0	0	2,50
	12,5%	+	61 436	3,76	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42 649	5,41	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25 122	9,19	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	-3 612	63,92	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8 855	26,07	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	-18 376	12,56	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	-31 881	7,24	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	-44 126	5,23	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
		-	-55 111	4,19	518 405	230 861	6 356	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	518 405	295 123	6 356	0	0	0	2,50
		-	-59 186	4,99	518 405	295 123	6 356	0	0	0	2,50
Piano Terra											
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave 1-2	0%	+	60 995	4,27	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
	12,5%	+	60 995	4,27	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
	25,0%	+	48 179	4,66	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33 686	6,66	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
		-	-10 498	21,38	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19 193	11,70	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
		-	-24 990	8,98	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4 700	47,76	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
		-	-39 483	5,69	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
		-	-53 976	4,16	518 259	224 485	4 745	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
		-	-66 792	3,90	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
		-	-66 792	3,90	518 259	260 410	4 745	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	65 108	4,51	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50
	12,5%	+	65 108	4,51	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50
	25,0%	+	50 794	4,51	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35 552	6,45	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
		-	-5 086	45,08	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20 310	11,29	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
		-	-20 328	11,28	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5 068	45,25	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
		-	-35 569	6,45	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
		-	-50 811	4,51	518 248	229 302	4 691	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50
		-	-65 126	4,51	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Trave 3-4	100,0 %	+	0	-	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50	
		-	-65 126	4,51	518 248	293 589	4 691	0	0	0	2,50	
	0%	+	64 925	4,68	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	64 925	4,68	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	50 610	4,74	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	35 368	6,78	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-4 878	49,16	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	20 126	11,91	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-20 120	11,92	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	4 884	49,10	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-35 361	6,78	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-50 603	4,74	518 246	239 787	4 684	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-64 918	4,68	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
		-	-64 918	4,68	518 246	304 073	4 684	0	0	0	2,50	
Trave 4-5	0%	+	65 118	4,51	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	65 118	4,51	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	50 803	4,52	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	35 561	6,45	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-5 051	45,42	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	20 319	11,29	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-20 293	11,31	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	5 077	45,19	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-35 534	6,46	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-50 776	4,52	518 249	229 423	4 695	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-65 091	4,51	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
	100,0 %	+	0	-	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
		-	-65 091	4,51	518 249	293 709	4 695	0	0	0	2,50	
	Trave 5-6	0%	+	66 703	3,90	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50
			-	0	-	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50
12,5%		+	66 703	3,90	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
25,0%		+	53 886	4,16	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
37,5%		+	39 393	5,69	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-4 606	48,67	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
50,0%		+	24 900	9,00	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-19 099	11,74	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
62,5%		+	10 408	21,54	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-33 592	6,67	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
75,0%		+	0	-	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-48 084	4,66	518 261	224 173	4 751	0	0	0	2,50	
87,5%		+	0	-	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-60 901	4,27	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
100,0 %		+	0	-	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
		-	-60 901	4,27	518 261	260 098	4 751	0	0	0	2,50	
Piano Terra		Travata: Trave 6-8										
Trave 6-8		0%	+	69 447	4,25	518 214	295 011	6 361	0	0	0	2,50
		-	0	-	518 214	295 011	6 361	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	61 512	3,75	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	42 725	5,40	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	0	-	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	25 199	9,16	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-3 794	60,83	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	8 931	25,84	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-18 558	12,44	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	0	-	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-32 062	7,20	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-44 307	5,21	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-55 292	4,17	518 214	230 773	6 361	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	518 214	295 011	6 361	0	0	0	2,50	
		-	-59 367	4,97	518 214	295 011	6 361	0	0	0	2,50	
	Piano Terra	Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21										

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 9-10	0%	+	83 108	3,26	431 887	270 533	5 963	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 887	270 533	5 963	0	0	0	2,50
	12,5%	+	83 108	3,26	431 887	270 533	5 963	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 887	270 533	5 963	0	0	0	2,50
	25,0%	+	61 626	3,35	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
	37,5%	+	39 530	5,22	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
		-	-21 474	9,61	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17 433	11,83	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
		-	-43 571	4,74	431 887	206 309	5 963	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	97 178	3,09	431 802	300 300	5 557	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 802	300 300	5 557	0	0	0	2,50
	12,5%	+	97 178	3,09	431 802	300 300	5 557	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 802	300 300	5 557	0	0	0	2,50
	25,0%	+	75 696	3,12	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53 599	4,40	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
		-	-3 917	60,27	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31 503	7,49	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
		-	-26 013	9,08	431 802	236 076	5 557	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	87 898	2,94	431 742	258 458	5 268	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 742	258 458	5 268	0	0	0	2,50
	12,5%	+	87 284	2,96	431 742	258 458	5 268	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 742	258 458	5 268	0	0	0	2,50
	25,0%	+	63 959	3,04	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40 634	4,78	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
		-	-15 324	12,68	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17 309	11,22	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
		-	-38 649	5,03	431 742	194 234	5 268	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	150 416	2,48	528 290	372 924	8 730	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 290	372 924	8 730	0	0	0	2,50
	12,5%	+	150 416	2,48	528 290	372 924	8 730	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 290	372 924	8 730	0	0	0	2,50
	25,0%	+	120 172	2,33	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
	37,5%	+	85 553	3,27	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
		-	-8 881	31,49	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
	50,0%	+	49 735	5,62	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
		-	-47 235	5,92	528 290	279 693	8 730	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	147 818	2,01	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
	12,5%	+	147 818	2,01	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
	25,0%	+	118 249	1,97	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
	37,5%	+	84 814	2,74	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
		-	-6 255	37,15	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
	50,0%	+	51 379	4,52	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
		-	-39 691	5,86	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17 944	12,95	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
		-	-73 126	3,18	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
		-	-106 561	2,18	432 201	232 395	7 464	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
		-	-136 130	2,18	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
		-	-136 130	2,18	432 201	296 620	7 464	0	0	0	2,50
Trave 14-15	0%	+	140 242	2,16	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
	12,5%	+	140 242	2,16	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
	25,0%	+	109 521	2,17	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
	37,5%	+	75 510	3,15	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
		-	-11 472	20,75	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41 499	5,74	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
		-	-45 483	5,23	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7 487	31,79	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
		-	-79 494	2,99	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
		-	-113 505	2,10	432 327	238 005	8 065	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
		-	-144 226	2,10	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
		-	-144 226	2,10	432 327	302 229	8 065	0	0	0	2,50
Trave 15-16	0%	+	142 249	2,14	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
	12,5%	+	142 249	2,14	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
	25,0%	+	111 529	2,15	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
	37,5%	+	77 517	3,09	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
		-	-9 484	25,26	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
	50,0%	+	43 506	5,51	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
		-	-43 495	5,51	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9 495	25,23	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
		-	-77 507	3,09	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
		-	-111 518	2,15	432 293	239 567	7 902	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
		-	-142 239	2,14	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
		-	-142 239	2,14	432 293	303 791	7 902	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	144 187	2,10	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
	12,5%	+	144 187	2,10	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
	25,0%	+	113 466	2,10	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
	37,5%	+	79 455	3,00	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
		-	-7 525	31,63	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
	50,0%	+	45 444	5,24	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
		-	-41 536	5,73	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11 432	20,82	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
		-	-75 547	3,15	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
		-	-109 558	2,17	432 325	238 003	8 056	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
		-	-140 279	2,15	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
		-	-140 279	2,15	432 325	302 227	8 056	0	0	0	2,50
Trave 17-18	0%	+	136 306	2,18	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
	12,5%	+	136 306	2,18	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
	25,0%	+	106 737	2,18	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
	37,5%	+	73 302	3,17	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
		-	-17 783	13,06	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
	50,0%	+	39 867	5,83	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
		-	-51 218	4,53	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	62,5%	+	6 432	36,11	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
		-	-84 654	2,74	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
		-	-118 089	1,97	432 199	232 246	7 454	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
		-	-147 657	2,01	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
		-	-147 657	2,01	432 199	296 470	7 454	0	0	0	2,50
Trave 18-19	0%	+	166 012	2,25	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
	12,5%	+	166 012	2,25	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
	25,0%	+	126 366	2,21	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
	37,5%	+	85 566	3,27	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
		-	-13 841	20,21	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
	50,0%	+	45 969	6,08	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
		-	-50 900	5,49	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7 574	36,93	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
		-	-86 756	3,22	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
Trave 19-20	75,0%	+	0	-	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
		-	-121 410	2,30	528 261	279 693	8 592	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
		-	-151 663	2,46	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
		-	-151 663	2,46	528 261	372 924	8 592	0	0	0	2,50
	0%	+	114 328	2,33	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50
	12,5%	+	112 014	2,38	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50
	25,0%	+	86 990	2,19	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50
37,5%	+	61 965	3,07	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
	-	0	-	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
50,0%	+	36 941	5,16	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
	-	-18 223	10,45	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
62,5%	+	11 916	15,98	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
	-	-43 248	4,40	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
75,0%	+	0	-	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
	-	-68 272	2,79	431 772	190 464	5 414	0	0	0	2,50	
87,5%	+	0	-	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50	
	-	-93 297	2,86	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	0	-	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50	
	-	-95 610	2,79	431 772	266 730	5 414	0	0	0	2,50	
Trave 20-21	0%	+	103 410	2,64	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50
	12,5%	+	103 410	2,64	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50
	25,0%	+	85 435	2,44	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
	37,5%	+	65 092	3,20	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
	50,0%	+	44 749	4,66	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
		-	-17 595	11,85	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24 406	8,54	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
		-	-37 938	5,49	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50
75,0%	+	4 064	51,29	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50	
	-	-58 280	3,58	431 697	208 454	5 053	0	0	0	2,50	
87,5%	+	0	-	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50	
	-	-76 255	3,58	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	0	-	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50	
	-	-76 255	3,58	431 697	272 678	5 053	0	0	0	2,50	
Piano Terra											
Trave 24-25	Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36										
	0%	+	77 215	3,83	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
	12,5%	+	77 215	3,83	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
		-	0	-	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
	25,0%	+	55 733	4,15	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
		-	-4 778	48,41	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33 637	6,88	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
		-	-26 875	8,61	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11 541	20,04	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
		-	-48 971	4,72	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
	-	-71 068	3,25	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50	
75,0%	+	0	-	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											Ctgθ
Id _{Tr}	%LLI	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-93 164	2,48	431 841	231 303	5 485	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
		-	-114 646	2,58	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
Trave 25-26		-	-114 646	2,58	431 841	295 536	5 485	0	0	0	2,50
	0%	+	155 496	2,16	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50
	12,5%	+	155 496	2,16	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50
	25,0%	+	128 414	2,14	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
	37,5%	+	91 995	2,98	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
		-	-11 246	24,40	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
	50,0%	+	55 577	4,94	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
		-	-47 665	5,76	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19 158	14,32	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
		-	-84 084	3,26	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
		-	-120 502	2,28	528 430	274 350	9 134	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50
	-	-147 584	2,28	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50	
	-	-147 584	2,28	528 430	336 510	9 134	0	0	0	2,50	
Trave 26-27	0%	+	143 768	2,26	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
	12,5%	+	143 768	2,26	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
	25,0%	+	119 563	2,36	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
		-	-5 152	54,68	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
	37,5%	+	84 583	3,33	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
		-	-40 133	7,02	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
	50,0%	+	49 603	5,68	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
		-	-75 113	3,75	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14 622	19,27	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
		-	-110 093	2,56	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
		-	-145 073	1,94	528 277	281 710	8 414	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
		-	-169 278	1,92	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50
100%	+	0	-	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50	
	-	-169 278	1,92	528 277	325 588	8 414	0	0	0	2,50	
Trave 27-28	0%	+	150 245	1,86	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
	12,5%	+	145 014	1,92	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
	25,0%	+	110 101	1,95	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
	37,5%	+	76 406	2,81	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
	50,0%	+	43 930	4,88	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
		-	-26 544	8,08	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12 672	16,93	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
		-	-55 723	3,85	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
		-	-83 683	2,56	433 302	214 553	12 467	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
		-	-110 472	2,52	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50
100%	+	0	-	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50	
	-	-114 382	2,44	433 302	278 785	12 467	0	0	0	2,50	
Trave 28-29	0%	+	95 974	2,80	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
	12,5%	+	95 974	2,80	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77 270	2,64	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
	37,5%	+	56 562	3,61	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
		-	-1 478	NS	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
	50,0%	+	35 855	5,69	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
		-	-22 185	9,20	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15 147	13,48	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
		-	-42 893	4,76	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
		-	-63 600	3,21	432 637	204 184	9 290	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
		-	-82 304	3,26	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50
100,0%	+	0	-	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50	
	-	-82 304	3,26	432 637	268 416	9 290	0	0	0	2,50	
Trave 29-30	0%	+	87 605	3,33	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
	12,5%	+	87 605	3,33	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
	25,0%	+	68 901	3,31	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48 194	4,73	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
		-	-9 588	23,76	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27 486	8,29	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
		-	-30 296	7,52	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6 779	33,60	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
		-	-51 003	4,47	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
		-	-71 711	3,18	432 732	227 792	9 742	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
		-	-90 415	3,23	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
		-	-90 415	3,23	432 732	292 025	9 742	0	0	0	2,50
Trave 30-31	0%	+	88 996	3,41	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
	12,5%	+	88 996	3,41	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70 292	3,41	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49 584	4,83	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
		-	-8 177	29,30	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28 877	8,30	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
		-	-28 885	8,29	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8 169	29,32	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
		-	-49 592	4,83	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
		-	-70 300	3,41	432 701	239 553	9 596	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
		-	-89 004	3,41	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
		-	-89 004	3,41	432 701	303 786	9 596	0	0	0	2,50
Trave 31-32	0%	+	90 314	3,23	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
	12,5%	+	90 314	3,23	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
	25,0%	+	71 609	3,18	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50 902	4,48	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
		-	-6 866	33,20	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30 194	7,55	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
		-	-27 574	8,27	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9 487	24,02	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
		-	-48 281	4,72	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
		-	-68 989	3,30	432 726	227 918	9 713	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
		-	-87 693	3,33	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
		-	-87 693	3,33	432 726	292 150	9 713	0	0	0	2,50
Trave 32-33	0%	+	82 593	3,25	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
	12,5%	+	82 593	3,25	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
	25,0%	+	63 889	3,20	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
		-	0	-	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43 181	4,74	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
		-	-14 957	13,67	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22 474	9,10	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
		-	-35 664	5,73	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 766	NS	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
		-	-56 372	3,63	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
		-	-77 079	2,65	432 632	204 487	9 266	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
		-	-95 783	2,81	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
		-	-95 783	2,81	432 632	268 720	9 266	0	0	0	2,50
Trave 33-34	0%	+	113 459	2,45	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
	12,5%	+	109 514	2,54	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
		-	0	-	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
	25,0%	+	82 696	2,59	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
	37,5%	+	54 708	3,91	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
		-	-13 875	15,43	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
	50,0%	+	25 498	8,40	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
		-	-45 167	4,74	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
		-	-77 681	2,76	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
		-	-111 416	1,92	433 271	214 156	12 320	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
		-	-146 373	1,90	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
		-	-151 650	1,84	433 271	278 388	12 320	0	0	0	2,50
Trave 34-35	0%	+	179 217	2,08	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
	12,5%	+	179 217	2,08	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
	25,0%	+	149 421	1,97	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
	37,5%	+	111 644	2,64	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
		-	-10 473	28,11	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
	50,0%	+	73 868	3,99	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
		-	-48 249	6,10	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
	62,5%	+	36 092	8,16	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
		-	-86 026	3,42	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
		-	-123 802	2,38	528 550	294 443	9 697	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
		-	-153 599	2,43	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
		-	-153 599	2,43	528 550	372 961	9 697	0	0	0	2,50
Trave 35-36	0%	+	157 983	2,07	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
	12,5%	+	157 983	2,07	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
	25,0%	+	136 682	2,07	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
		-	0	-	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
	37,5%	+	103 154	2,74	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
		-	-4 426	63,94	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
	50,0%	+	69 625	4,06	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
		-	-37 954	7,46	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
	62,5%	+	36 097	7,84	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
		-	-71 483	3,96	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2 569	NS	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
		-	-105 011	2,69	528 425	282 981	9 108	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
		-	-126 312	2,59	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
		-	-126 312	2,59	528 425	326 858	9 108	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 28-37				
Trave 28-37	0%	+	25 652	11,22	517 265	287 925	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	287 925	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24 325	8,70	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20 000	10,58	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14 161	14,94	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	-394	NS	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6 807	31,08	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	-9 396	22,52	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	-19 911	10,63	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	-31 941	6,62	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
		-	-45 485	4,65	517 265	211 585	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	517 265	287 925	0	0	0	0	2,50
		-	-46 954	6,13	517 265	287 925	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 33-38				
Trave 33-38	0%	+	25 616	11,26	517 265	288 315	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	288 315	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24 291	8,73	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19 968	10,62	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14 129	15,00	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-214	NS	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6 775	31,29	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	-9 217	23,00	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	-19 737	10,74	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	-31 772	6,67	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
		-	-45 324	4,68	517 265	211 976	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 265	288 315	0	0	0	0	2,50
		-	-46 801	6,16	517 265	288 315	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 39-40-1a				
Trave 39-40	0%	+	62 186	4,35	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	59 658	4,54	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41 084	5,35	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
		-	-2 586	85,04	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22 511	9,77	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
		-	-21 159	10,39	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3 938	55,84	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
		-	-39 733	5,53	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
		-	-58 306	3,77	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
		-	-76 879	2,86	517 161	219 906	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
		-	-95 453	2,84	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
		-	-97 981	2,76	517 161	270 789	0	0	0	0	2,50
Trave 40-1a	0%	+	77 332	3,17	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	77 332	3,17	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	65 844	3,43	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	52 078	4,33	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	38 311	5,89	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24 545	9,20	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
		-	-13 217	17,08	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10 778	20,94	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
		-	-26 984	8,36	517 161	225 719	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
		-	-33 087	7,40	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
		-	-33 087	7,40	517 161	244 801	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 2a-41-42				
Trave 2a-41	0%	+	32 691	7,50	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	32 691	7,50	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	26 693	8,47	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
		-	-11 252	20,09	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12 979	17,42	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
		-	-24 965	9,06	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
		-	-38 679	5,85	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
		-	-52 393	4,32	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
		-	-66 107	3,42	517 161	226 093	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
		-	-77 489	3,16	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
		-	-77 489	3,16	517 161	245 174	0	0	0	0	2,50
Trave 41-42	0%	+	98 732	2,77	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	96 192	2,84	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77 606	2,87	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	59 021	3,77	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	40 435	5,50	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
		-	-3 410	65,27	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21 850	10,19	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-21 995	10,12	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3 265	68,17	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
		-	-40 581	5,48	517 161	222 569	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
		-	-59 166	4,62	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
		-	-61 707	4,43	517 161	273 452	0	0	0	0	2,50
Piano Terra						Travata: Trave 7-12					
Trave 7-12	0%	+	19 041	13,73	518 064	261 406	3 813	0	0	0	2,50
		-	-8 919	29,31	518 064	261 406	3 813	0	0	0	2,50
12,5%	+	19 041	13,73	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-10 276	25,44	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	18 207	14,36	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-11 632	22,47	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	16 850	14,38	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-12 989	18,66	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	15 494	15,64	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-14 345	16,89	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	14 138	17,14	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-15 702	15,43	518 064	242 321	3 813	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	12 781	20,45	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-17 058	15,32	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	11 425	22,88	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-17 893	14,61	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
100%	+	10 068	25,96	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
	-	-17 893	14,61	518 064	261 406	3 813	0	0	0	0	2,50
Piano Terra						Travata: Trave 8-19					
Trave 8-19	0%	+	19 265	13,48	518 064	259 627	3 811	0	0	0	2,50
		-	-9 094	28,55	518 064	259 627	3 811	0	0	0	2,50
12,5%	+	19 265	13,48	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-10 451	24,84	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	18 431	14,09	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-11 807	21,99	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	17 074	14,09	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-13 164	18,27	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	15 717	15,30	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-14 521	16,57	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	14 360	16,75	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-15 878	15,15	518 064	240 542	3 811	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	13 004	19,97	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-17 235	15,06	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	11 647	22,29	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-18 069	14,37	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
100%	+	10 290	25,23	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
	-	-18 069	14,37	518 064	259 627	3 811	0	0	0	0	2,50
Piano Terra						Travata: Trave 9-22-24					
Trave 9-22	0%	+	13 310	21,84	430 895	290 641	0	0	0	0	2,50
		-	-2 780	NS	430 895	290 641	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	12 482	17,17	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-5 174	41,42	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	10 088	21,25	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-7 568	28,32	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	7 694	27,86	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-9 962	21,51	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	5 300	40,44	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-12 356	17,35	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	2 906	73,75	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-14 750	14,53	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	512	NS	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-17 144	12,50	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
	-	-19 538	10,97	430 895	214 330	0	0	0	0	0	2,50
100%	+	0	-	430 895	290 641	0	0	0	0	0	2,50
	-	-20 366	14,27	430 895	290 641	0	0	0	0	0	2,50
Trave 22-24	0%	+	19 824	14,59	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	19 362	14,94	430 895	289 272	0	0	0	0	0	2,50
	-	-405	NS	430 895	289 272	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	17 334	12,29	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
	-	-2 433	87,53	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	15 306	13,91	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
	-	-4 461	47,74	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	13 278	16,04	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
	-	-6 489	32,82	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	11 251	18,93	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
	-	-8 517	25,00	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	9 223	23,09	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50
	-	-10 545	20,20	430 895	212 960	0	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
	87,5%	+	7 195	40,20	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50	
		-	-12 573	23,01	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	5 167	55,98	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50	
		-	-13 035	22,19	430 895	289 272	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra						Travata: Trave 12-27						
Trave 12-27	0%	+	30 907	7,48	537 862	231 287	7 062	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 862	231 287	7 062	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	25 304	8,55	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	17 693	12,23	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	10 083	21,47	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	2 472	87,56	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	-4 156	52,08	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	-11 766	18,40	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	-19 377	11,17	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
		-	-26 988	8,02	537 862	216 443	7 062	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	0	-	537 862	231 287	7 062	0	0	0	2,50	
		-	-32 590	7,10	537 862	231 287	7 062	0	0	0	2,50	
Piano Terra						Travata: Trave 19-34						
Trave 19-34	0%	+	30 915	7,48	537 821	231 147	6 863	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 821	231 147	6 863	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	25 312	8,55	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	17 701	12,22	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	10 091	21,44	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	2 480	87,22	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	-4 165	51,93	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	-11 776	18,37	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	-19 387	11,16	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
		-	-26 997	8,01	537 821	216 303	6 863	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	0	-	537 821	231 147	6 863	0	0	0	2,50	
		-	-32 600	7,09	537 821	231 147	6 863	0	0	0	2,50	
Piano Terra						Travata: Trave 21-23-36-42						
Trave 21-23	0%	+	13 185	22,17	431 004	292 257	0	0	0	0	2,50	
		-	-2 720	NS	431 004	292 257	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	12 357	17,47	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-5 114	42,22	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	9 963	21,67	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-7 508	28,76	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	7 569	28,53	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-9 902	21,81	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	5 175	41,72	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-12 296	17,56	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	2 782	77,62	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-14 690	14,70	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	388	NS	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-17 084	12,64	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
		-	-19 478	11,09	431 004	215 926	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	431 004	292 257	0	0	0	0	2,50	
		-	-20 306	14,39	431 004	292 257	0	0	0	0	2,50	
Trave 23-36	0%	+	15 972	17,80	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50	
		12,5%	+	15 510	18,33	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50
			-	-1 898	NS	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50
		25,0%	+	13 482	15,42	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
			-	-3 926	52,97	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
		37,5%	+	11 454	18,16	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
			-	-5 954	34,93	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
		50,0%	+	9 426	22,06	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
			-	-7 982	26,05	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
		62,5%	+	7 398	28,11	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
			-	-10 010	20,77	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
		75,0%	+	5 370	38,72	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
			-	-12 038	17,27	431 004	207 951	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3 342	85,06	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-14 066	20,21	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	1 314	NS	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50
		-	-14 528	19,57	431 004	284 282	0	0	0	0	2,50
Trave 36-42	0%	+	20 657	14,69	517 205	303 495	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 205	303 495	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	18 825	12,07	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15 114	15,03	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11 404	19,92	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	-1 744	NS	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7 693	29,53	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	-5 455	41,64	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3 982	57,05	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	-9 166	24,78	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	272	NS	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	-12 876	17,64	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
		-	-16 587	13,70	517 205	227 164	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 205	303 495	0	0	0	0	2,50
		-	-18 418	16,48	517 205	303 495	0	0	0	0	2,50
Piano Terra			Travata: Trave 25-39								
Trave 25-39	0%	+	20 066	14,75	517 285	296 072	92	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 285	296 072	92	0	0	0	2,50
	12,5%	+	18 235	12,05	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14 525	15,13	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-876	NS	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10 815	20,32	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-4 586	47,91	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7 106	30,92	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-8 296	26,49	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3 396	64,70	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-12 005	18,30	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-15 715	13,98	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
		-	-19 425	11,31	517 285	219 732	92	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 285	296 072	92	0	0	0	2,50
		-	-21 256	13,93	517 285	296 072	92	0	0	0	2,50
Piano Terra			Travata: Trave 27-37-1a								
Trave 27-37	0%	+	19 841	13,94	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19 177	14,42	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
		-	-2 853	96,92	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16 272	13,04	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
		-	-5 757	36,87	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13 367	15,88	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
		-	-8 662	24,50	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10 463	20,29	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
		-	-11 566	18,35	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7 558	28,08	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
		-	-14 471	14,67	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4 654	45,61	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
		-	-17 375	12,22	517 000	212 255	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1 749	NS	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
		-	-20 067	13,78	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
		-	-20 550	13,46	517 000	276 508	0	0	0	0	2,50
Trave 37-1a	0%	+	42 426	6,24	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	42 426	6,24	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41 932	6,31	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40 745	5,62	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	39 559	5,79	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	38 373	5,96	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	228 877	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	37 186	7,12	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	36 000	7,36	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	34 813	7,61	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	517 000	264 783	0	0	0	0	2,50
Piano Terra			Travata: Trave 34-38-2a								

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 34-38	0%	+	20 205	13,62	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19 539	14,09	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
		-	-2 863	96,13	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16 634	12,68	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
		-	-5 769	36,57	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13 728	15,37	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
		-	-8 675	24,32	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10 823	19,49	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
		-	-11 580	18,22	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7 917	26,65	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
		-	-14 486	14,56	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5 011	42,10	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
		-	-17 391	12,13	516 978	210 975	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2 106	NS	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
		-	-20 083	13,70	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
		-	-20 567	13,38	516 978	275 225	0	0	0	0	2,50
Trave 38-2a	0%	+	42 032	6,31	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	42 032	6,31	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41 538	6,38	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40 351	5,68	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	39 164	5,85	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	37 978	6,04	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	229 276	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	36 791	7,21	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	35 604	7,45	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
	100%	+	34 418	7,70	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	516 978	265 180	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,y}(+/-)** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-)** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,y}(+)" e "V_{Ed,y}(-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD			
								u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Piano Terra											
Trave 1-7	0%	1 657	2,75	68 229	39 438	4 558	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	1 657	6,29	68 229	14 168	10 424	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	1 657	4,20	68 229	14 168	6 964	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	1 657	7,82	68 229	14 168	12 951	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	1 657	3,28	68 229	39 438	5 430	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra											
Trave 1-2	0%	10 296	1,93	68 229	39 438	19 915	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	10 296	2,32	68 229	25 316	23 841	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	10 296	2,33	68 229	25 316	23 947	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	10 296	2,46	68 229	25 316	26 413	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	10 296	2,51	68 229	39 438	25 872	2,50	1 197	79 600	101	NO
Trave 2-3	0%	2 874	8,77	68 229	39 438	25 195	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	2 874	3,59	68 229	14 168	10 304	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	2 874	3,24	68 229	14 168	9 326	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	2 874	3,91	68 229	14 168	11 251	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100,0 %	2 874	3,11	68 229	39 438	8 950	2,50	1 197	79 600	101	NO
Trave 3-4	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 4-5	0%	2 839	3,15	68 229	39 438	8 950	2,50	1 197	79 600	101	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg ⁰	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 5-6	25,0%	2 839	3,63	68 229	14 168	10 304	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	2 839	3,28	68 229	14 168	9 326	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	2 839	3,96	68 229	14 168	11 251	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100,0 %	2 839	8,87	68 229	39 438	25 195	2,50	1 197	79 600	101	NO
	0%	10 404	2,49	68 229	39 438	25 872	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	10 404	2,43	68 229	25 316	26 278	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	10 404	2,30	68 229	25 316	23 947	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	10 404	2,29	68 229	25 316	23 841	2,50	1 197	79 600	101	NO
100,0 %	10 404	1,86	68 229	39 438	19 374	2,50	1 197	79 600	101	NO	
Piano Terra											
Travata: Trave 6-8											
Trave 6-8	0%	1 652	3,00	68 229	39 438	4 964	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	1 652	6,31	68 229	14 168	10 424	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	1 652	4,22	68 229	14 168	6 964	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	1 652	8,58	68 229	14 168	15 207	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	1 652	2,44	68 229	39 438	4 031	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21											
Trave 9-10	0%	4 189	3,57	51 115	39 609	14 964	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	4 189	3,24	51 115	20 677	13 563	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	4 189	3,50	51 115	20 677	14 669	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	4 189	3,95	51 115	20 677	16 538	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100%	4 189	3,51	51 115	35 310	14 694	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 10-11	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 11-12	0%	7 101	2,58	51 115	39 609	18 321	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	7 101	2,74	51 115	20 677	19 428	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	7 101	2,91	51 115	20 677	21 826	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	7 101	2,91	51 115	20 677	25 859	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	7 101	3,44	51 115	33 881	24 457	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 13-14	0%	1 089	10,47	51 115	14 433	11 399	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	1 089	7,66	51 115	11 501	8 337	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	1 089	7,73	51 115	20 677	8 423	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	1 089	7,02	51 115	17 757	7 648	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	1 089	5,09	51 115	20 690	5 546	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 14-15	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 15-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 16-17	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 17-18	0%	1 127	4,92	51 115	20 598	5 546	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	1 127	6,88	51 115	17 665	7 759	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	1 127	7,47	51 115	20 677	8 423	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	1 127	7,40	51 115	11 593	8 337	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100%	1 127	9,30	51 115	14 525	10 476	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 19-20	0%	6 155	3,13	51 115	30 920	19 280	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	6 155	2,78	51 115	17 128	20 903	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	6 155	2,65	51 115	17 128	16 292	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	6 155	2,60	51 115	17 128	15 985	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	6 155	3,77	51 115	39 609	23 178	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 20-21	0%	4 353	5,32	51 115	38 830	23 178	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	4 353	3,63	51 115	20 677	15 801	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	4 353	3,39	51 115	20 677	14 743	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	4 353	3,06	51 115	20 677	13 304	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	4 353	2,47	51 115	39 609	10 759	2,50	1 097	59 634	101	NO
Piano Terra											
Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36											
Trave 24-25	0%	1 980	3,03	51 115	39 609	6 001	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	1 980	5,30	51 115	20 677	10 501	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	1 980	5,97	51 115	20 677	11 829	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	1 980	6,54	51 115	20 677	12 948	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100%	1 980	9,73	51 115	32 268	19 256	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 25-26	0%	5 426	3,82	63 915	29 734	20 729	2,50	1 297	74 567	101	NO
	25,0%	5 426	2,99	63 915	25 964	16 203	2,50	1 297	74 567	101	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 26-27	50,0%	5 426	2,71	63 915	30 787	14 695	2,50	1 297	74 567	101	NO
	75,0%	5 426	3,04	63 915	30 331	16 476	2,50	1 297	74 567	101	NO
	100%	5 426	4,73	63 915	34 102	25 684	2,50	1 297	74 567	101	NO
	0%	7 994	3,09	63 915	42 161	24 682	2,50	1 297	74 567	101	NO
	25,0%	7 994	2,64	63 915	36 299	21 132	2,50	1 297	74 567	101	NO
	50,0%	7 994	2,57	63 915	36 299	20 547	2,50	1 297	74 567	101	NO
Trave 27-28	75,0%	7 994	2,20	63 915	28 188	17 556	2,50	1 297	74 567	101	NO
	100%	7 994	2,14	63 915	28 036	17 088	2,50	1 297	74 567	101	NO
	0%	5 266	2,65	51 115	13 945	21 629	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	5 266	3,17	51 115	16 713	17 313	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	5 266	2,53	51 115	20 677	13 317	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	5 266	2,68	51 115	20 677	14 116	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 28-29	100%	5 266	2,83	51 115	32 635	14 903	2,50	1 097	59 634	101	NO
	0%	5 595	3,71	51 115	39 609	20 768	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	5 595	3,19	51 115	20 677	17 854	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	5 595	3,14	51 115	20 677	17 583	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	5 595	2,88	51 115	20 677	16 108	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	5 595	3,37	51 115	39 609	18 875	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 29-30	0%	2 522	7,57	51 115	39 609	19 096	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	2 522	4,19	51 115	20 677	10 575	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	2 522	4,34	51 115	20 677	10 944	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	2 522	4,46	51 115	20 677	11 239	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	2 522	3,75	51 115	39 609	9 468	2,50	1 097	59 634	101	NO
	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Trave 30-31	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	0%	2 496	3,79	51 115	39 609	9 468	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	2 496	4,24	51 115	20 677	10 575	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 31-32	50,0%	2 496	4,38	51 115	20 677	10 944	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	2 496	4,24	51 115	20 677	10 575	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	2 496	7,65	51 115	39 609	19 096	2,50	1 097	59 634	101	NO
	0%	5 519	3,42	51 115	39 609	18 875	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	5 519	2,88	51 115	20 677	15 887	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	5 519	3,17	51 115	20 677	17 473	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 32-33	75,0%	5 519	3,19	51 115	20 677	17 608	2,50	1 097	59 634	101	NO
	100,0 %	5 519	3,74	51 115	39 609	20 633	2,50	1 097	59 634	101	NO
	0%	5 346	3,24	51 115	33 187	17 313	2,50	1 097	59 634	101	NO
	25,0%	5 346	2,62	51 115	20 677	13 981	2,50	1 097	59 634	101	NO
	50,0%	5 346	2,66	51 115	20 677	14 239	2,50	1 097	59 634	101	NO
	75,0%	5 346	3,00	51 115	16 058	17 559	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 33-34	100%	5 346	2,48	51 115	13 241	15 837	2,50	1 097	59 634	101	NO
	0%	6 593	3,72	63 915	29 631	24 552	2,50	1 297	74 567	101	NO
	25,0%	6 593	3,15	63 915	28 178	20 794	2,50	1 297	74 567	101	NO
	50,0%	6 593	3,04	63 915	36 299	20 066	2,50	1 297	74 567	101	NO
	75,0%	6 593	2,65	63 915	36 299	17 491	2,50	1 297	74 567	101	NO
	100,0 %	6 593	2,42	63 915	46 986	15 930	2,50	1 297	74 567	101	NO
Piano Terra							Travata: Trave 28-37				
Trave 28-37	0%	4 706	1,61	68 229	39 438	7 566	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	4 706	2,00	68 229	9 430	10 274	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	4 706	2,00	68 229	9 430	11 627	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	4 706	2,00	68 229	9 430	15 313	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100,0 %	4 706	2,74	68 229	39 438	12 876	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra							Travata: Trave 33-38				
Trave 33-38	0%	4 594	1,62	68 229	39 438	7 431	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	4 594	2,05	68 229	9 430	10 274	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	4 594	2,05	68 229	9 430	11 627	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	4 594	2,05	68 229	9 430	15 313	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	4 594	2,80	68 229	39 438	12 876	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra							Travata: Trave 39-40-1a				
Trave 39-40	0%	7 776	2,33	68 229	39 438	18 155	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	7 776	2,40	68 229	19 432	18 697	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	7 776	2,35	68 229	19 432	18 291	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	7 776	2,50	68 229	19 432	25 436	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	7 776	5,06	68 229	39 438	39 349	2,50	1 197	79 600	101	NO
	Trave 40-1a	0%	13 754	2,87	68 229	39 438	40 026	2,50	1 197	79 600	101
25,0%		13 754	2,32	68 229	31 936	33 934	2,50	1 197	79 600	101	NO
50,0%		13 754	2,29	68 229	31 936	31 558	2,50	1 197	79 600	101	NO
75,0%		13 754	2,32	68 229	31 936	32 912	2,50	1 197	79 600	101	NO
100%		13 754	2,15	68 229	39 438	29 632	2,50	1 197	79 600	101	NO
Piano Terra							Travata: Trave 2a-41-42				
Trave 2a-41	0%	13 548	1,96	68 229	39 438	26 519	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	13 548	2,36	68 229	31 936	34 671	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	13 548	2,36	68 229	31 936	33 318	2,50	1 197	79 600	101	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	u _m	A	t	R _r	
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]		
Trave 41-42	75,0%	13 548	2,36	68 229	31 936	33 799	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100,0 %	13 548	2,91	68 229	39 438	40 026	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	0%	6 985	5,61	68 229	39 438	39 214	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	25,0%	6 985	2,78	68 229	19 432	25 842	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	50,0%	6 985	2,58	68 229	19 432	18 020	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	75,0%	6 985	2,56	68 229	19 432	17 885	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100,0 %	6 985	2,39	68 229	39 438	16 666	2,50	1 197	79 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 7-12	0%	11 982	1,82	68 229	39 438	21 811	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	25,0%	11 982	1,53	68 229	39 438	18 291	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	50,0%	11 982	1,80	68 229	31 936	21 540	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	75,0%	11 982	1,63	68 229	39 438	19 509	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100%	11 982	1,89	68 229	39 438	22 623	2,50	1 197	79 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 8-19	0%	12 408	1,76	68 229	39 438	21 811	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	25,0%	12 408	1,92	68 229	39 438	23 841	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	50,0%	12 408	2,14	68 229	31 936	26 549	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	75,0%	12 408	2,01	68 229	39 438	24 924	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100%	12 408	1,82	68 229	39 438	22 623	2,50	1 197	79 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 9-22	0%	2 363	2,52	51 115	39 609	5 964	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	25,0%	2 363	3,60	51 115	17 128	8 509	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	50,0%	2 363	5,10	51 115	17 128	12 050	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	75,0%	2 363	4,43	51 115	17 128	10 464	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	100%	2 363	5,36	51 115	39 609	12 677	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	Trave 22-24	0%	2 463	4,56	51 115	39 609	11 239	2,50	1 097	59 634	101	NO
		25,0%	2 463	4,11	51 115	17 128	10 132	2,50	1 097	59 634	101	NO
		50,0%	2 463	4,85	51 115	17 128	11 940	2,50	1 097	59 634	101	NO
		75,0%	2 463	3,95	51 115	17 128	9 726	2,50	1 097	59 634	101	NO
		100,0 %	2 463	3,01	51 115	39 609	7 402	2,50	1 097	59 634	101	NO
Piano Terra												
Trave 12-27	0%	2 115	6,69	76 800	14 152	14 561	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	25,0%	2 115	2,70	76 800	5 708	21 418	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	50,0%	2 115	2,70	76 800	5 708	11 022	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	75,0%	2 115	2,70	76 800	5 708	21 114	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	100,0 %	2 115	6,31	76 800	14 152	13 342	2,50	1 197	89 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 19-34	0%	2 170	6,52	76 800	14 152	14 561	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	25,0%	2 170	2,63	76 800	5 708	21 418	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	50,0%	2 170	2,63	76 800	5 708	12 394	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	75,0%	2 170	2,63	76 800	5 708	21 114	2,50	1 197	89 600	101	NO	
	100,0 %	2 170	6,15	76 800	14 152	13 342	2,50	1 197	89 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 21-23	0%	1 987	3,17	51 115	39 609	6 296	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	25,0%	1 987	4,39	51 115	17 128	8 730	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	50,0%	1 987	6,06	51 115	17 128	12 050	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	75,0%	1 987	4,64	51 115	17 128	9 210	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	100%	1 987	5,97	51 115	39 609	11 866	2,50	1 097	59 634	101	NO	
	Trave 23-36	0%	3 557	3,12	51 115	39 609	11 091	2,50	1 097	59 634	101	NO
		25,0%	3 557	2,53	51 115	17 128	8 988	2,50	1 097	59 634	101	NO
		50,0%	3 557	3,33	51 115	17 128	11 829	2,50	1 097	59 634	101	NO
		75,0%	3 557	2,11	51 115	17 128	7 513	2,50	1 097	59 634	101	NO
		100,0 %	3 557	2,14	51 115	39 609	7 624	2,50	1 097	59 634	101	NO
Trave 36-42	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Piano Terra												
Trave 25-39	0%	2 263	3,95	68 229	39 438	8 950	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	25,0%	2 263	3,95	68 229	9 430	8 950	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	50,0%	2 263	3,88	68 229	9 430	8 784	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	75,0%	2 263	3,36	68 229	9 430	7 596	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100%	2 263	3,78	68 229	39 438	8 544	2,50	1 197	79 600	101	NO	
Piano Terra												
Trave 27-37	0%	7 558	1,76	68 229	39 438	13 282	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	25,0%	7 558	1,87	68 229	14 168	17 072	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	50,0%	7 558	1,87	68 229	14 168	23 706	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	75,0%	7 558	1,87	68 229	14 168	17 885	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	100%	7 558	3,58	68 229	39 438	27 090	2,50	1 197	79 600	101	NO	
	Trave 37-1a	0%	10 986	2,57	68 229	39 438	28 203	2,50	1 197	79 600	101	NO
		25,0%	10 986	1,66	68 229	39 438	18 186	2,50	1 197	79 600	101	NO
		50,0%	10 986	2,01	68 229	25 316	22 081	2,50	1 197	79 600	101	NO
		75,0%	10 986	2,27	68 229	39 438	24 924	2,50	1 197	79 600	101	NO
		100%	10 986	1,69	68 229	39 438	18 532	2,50	1 197	79 600	101	NO

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	CS	T _{Rcd} [N-m]	T _{Rsd} [N-m]	T _{Rld} [N-m]	Ctgθ	u _m [mm]	Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD		
									A [mm ²]	t [mm]	R _r
Piano Terra									Travata: Trave 34-38-2a		
Trave 34-38	0%	7 864	1,67	68 229	39 438	13 147	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	7 864	1,80	68 229	14 168	17 208	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	7 864	1,80	68 229	14 168	23 706	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	7 864	1,80	68 229	14 168	21 134	2,50	1 197	79 600	101	NO
Trave 38-2a	100%	7 864	3,84	68 229	39 438	30 204	2,50	1 197	79 600	101	NO
	0%	10 840	2,59	68 229	39 438	28 038	2,50	1 197	79 600	101	NO
	25,0%	10 840	1,67	68 229	39 438	18 155	2,50	1 197	79 600	101	NO
	50,0%	10 840	1,98	68 229	25 316	21 495	2,50	1 197	79 600	101	NO
	75,0%	10 840	2,06	68 229	39 438	22 307	2,50	1 197	79 600	101	NO
	100%	10 840	1,72	68 229	39 438	18 667	2,50	1 197	79 600	101	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctgθ Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
t Spessore della sezione cava.
R_r [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctgθ	Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD	
								CS _{v,T}	
Piano Terra									Travata: Trave 1-7
Trave 1-7	0%	1657	+	69 371	518 405	68 229	2,50	6,33	
			-	0	518 405	68 229	2,50		VNR
	12,5%	1657	+	61 436	518 405	68 229	2,50	7,00	
			-	0	518 405	68 229	2,50		VNR
	25,0%	1657	+	42 649	518 405	68 229	2,50	9,38	
			-	0	518 405	68 229	2,50		VNR
	37,5%	1657	+	25 122	518 405	68 229	2,50	13,75	
			-	-3 612	518 405	68 229	2,50		32,00
	50,0%	1657	+	8 855	518 405	68 229	2,50	24,17	
			-	-18 376	518 405	68 229	2,50		16,74
62,5%	1657	+	0	518 405	68 229	2,50	VNR		
		-	-31 881	518 405	68 229	2,50		11,66	
75,0%	1657	+	0	518 405	68 229	2,50	VNR		
		-	-44 126	518 405	68 229	2,50		9,14	
87,5%	1657	+	0	518 405	68 229	2,50	VNR		
		-	-55 111	518 405	68 229	2,50		7,66	
100%	1657	+	0	518 405	68 229	2,50	VNR		
			-	-59 186	518 405	68 229	2,50	7,22	
Piano Terra									Travata: Trave 1-2-3-4-5-6
Trave 1-2	0%	10296	+	60 995	518 259	68 229	2,50	3,72	
			-	0	518 259	68 229	2,50		VNR
	12,5%	10296	+	60 995	518 259	68 229	2,50	3,72	
			-	0	518 259	68 229	2,50		VNR
	25,0%	10296	+	48 179	518 259	68 229	2,50	4,10	
			-	0	518 259	68 229	2,50		VNR
	37,5%	10296	+	33 686	518 259	68 229	2,50	4,63	
			-	-10 498	518 259	68 229	2,50		5,84
	50,0%	10296	+	19 193	518 259	68 229	2,50	5,32	
			-	-24 990	518 259	68 229	2,50		5,02
62,5%	10296	+	4 700	518 259	68 229	2,50	6,25		
		-	-39 483	518 259	68 229	2,50		4,40	
75,0%	10296	+	0	518 259	68 229	2,50	VNR		
		-	-53 976	518 259	68 229	2,50		3,92	
87,5%	10296	+	0	518 259	68 229	2,50	VNR		
		-	-66 792	518 259	68 229	2,50		3,57	
100%	10296	+	0	518 259	68 229	2,50	VNR		
			-	-66 792	518 259	68 229	2,50	3,57	
Trave 2-3	0%	2874	+	65 108	518 248	68 229	2,50	5,96	
			-	0	518 248	68 229	2,50		VNR
	12,5%	2874	+	65 108	518 248	68 229	2,50	5,96	
			-	0	518 248	68 229	2,50		VNR
	25,0%	2874	+	50 794	518 248	68 229	2,50	7,14	
-			0	518 248	68 229	2,50	VNR		
37,5%	2874	+	35 552	518 248	68 229	2,50	9,03		
			-	-5 086	518 248	68 229	2,50	19,25	
50,0%	2874	+	20 310	518 248	68 229	2,50	12,30		

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-20 328	518 248	68 229	2,50	12,29
	62,5%	2874	+	5 068	518 248	68 229	2,50	19,27
			-	-35 569	518 248	68 229	2,50	9,03
	75,0%	2874	+	0	518 248	68 229	2,50	VNR
			-	-50 811	518 248	68 229	2,50	7,13
	87,5%	2874	+	0	518 248	68 229	2,50	VNR
			-	-65 126	518 248	68 229	2,50	5,96
	100,0%	2874	+	0	518 248	68 229	2,50	VNR
			-	-65 126	518 248	68 229	2,50	5,96
Trave 3-4	0%	0	+	64 925	518 246	-	-	VNR
			-	0	518 246	-	-	VNR
	12,5%	0	+	64 925	518 246	-	-	VNR
			-	0	518 246	-	-	VNR
	25,0%	0	+	50 610	518 246	-	-	VNR
			-	0	518 246	-	-	VNR
	37,5%	0	+	35 368	518 246	-	-	VNR
			-	-4 878	518 246	-	-	VNR
	50,0%	0	+	20 126	518 246	-	-	VNR
			-	-20 120	518 246	-	-	VNR
	62,5%	0	+	4 884	518 246	-	-	VNR
			-	-35 361	518 246	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	518 246	-	-	VNR
			-	-50 603	518 246	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	518 246	-	-	VNR
			-	-64 918	518 246	-	-	VNR
	100%	0	+	0	518 246	-	-	VNR
			-	-64 918	518 246	-	-	VNR
Trave 4-5	0%	2839	+	65 118	518 249	68 229	2,50	5,98
			-	0	518 249	68 229	2,50	VNR
	12,5%	2839	+	65 118	518 249	68 229	2,50	5,98
			-	0	518 249	68 229	2,50	VNR
	25,0%	2839	+	50 803	518 249	68 229	2,50	7,16
			-	0	518 249	68 229	2,50	VNR
	37,5%	2839	+	35 561	518 249	68 229	2,50	9,07
			-	-5 051	518 249	68 229	2,50	19,47
	50,0%	2839	+	20 319	518 249	68 229	2,50	12,37
			-	-20 293	518 249	68 229	2,50	12,38
	62,5%	2839	+	5 077	518 249	68 229	2,50	19,45
			-	-35 534	518 249	68 229	2,50	9,08
	75,0%	2839	+	0	518 249	68 229	2,50	VNR
			-	-50 776	518 249	68 229	2,50	7,16
	87,5%	2839	+	0	518 249	68 229	2,50	VNR
			-	-65 091	518 249	68 229	2,50	5,98
	100,0%	2839	+	0	518 249	68 229	2,50	VNR
			-	-65 091	518 249	68 229	2,50	5,98
Trave 5-6	0%	10404	+	66 703	518 261	68 229	2,50	3,56
			-	0	518 261	68 229	2,50	VNR
	12,5%	10404	+	66 703	518 261	68 229	2,50	3,56
			-	0	518 261	68 229	2,50	VNR
	25,0%	10404	+	53 886	518 261	68 229	2,50	3,90
			-	0	518 261	68 229	2,50	VNR
	37,5%	10404	+	39 393	518 261	68 229	2,50	4,38
			-	-4 606	518 261	68 229	2,50	6,20
	50,0%	10404	+	24 900	518 261	68 229	2,50	4,99
			-	-19 099	518 261	68 229	2,50	5,28
	62,5%	10404	+	10 408	518 261	68 229	2,50	5,79
			-	-33 592	518 261	68 229	2,50	4,60
	75,0%	10404	+	0	518 261	68 229	2,50	VNR
			-	-48 084	518 261	68 229	2,50	4,08
	87,5%	10404	+	0	518 261	68 229	2,50	VNR
			-	-60 901	518 261	68 229	2,50	3,70
	100,0%	10404	+	0	518 261	68 229	2,50	VNR
			-	-60 901	518 261	68 229	2,50	3,70
Piano Terra					Travata: Trave 6-8			
Trave 6-8	0%	1652	+	69 447	518 214	68 229	2,50	6,32
			-	0	518 214	68 229	2,50	VNR
	12,5%	1652	+	61 512	518 214	68 229	2,50	7,00
			-	0	518 214	68 229	2,50	VNR
	25,0%	1652	+	42 725	518 214	68 229	2,50	9,38
			-	0	518 214	68 229	2,50	VNR
	37,5%	1652	+	25 199	518 214	68 229	2,50	13,73
			-	-3 794	518 214	68 229	2,50	31,71
	50,0%	1652	+	8 931	518 214	68 229	2,50	24,13
			-	-18 558	518 214	68 229	2,50	16,66
	62,5%	1652	+	0	518 214	68 229	2,50	VNR
			-	-32 062	518 214	68 229	2,50	11,62
	75,0%	1652	+	0	518 214	68 229	2,50	VNR
			-	-44 307	518 214	68 229	2,50	9,11
	87,5%	1652	+	0	518 214	68 229	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-55 292	518 214	68 229	2,50	7,64
	100%	1652	+	0	518 214	68 229	2,50	VNR
			-	-59 367	518 214	68 229	2,50	7,21
Piano Terra	Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21							
Trave 9-10	0%	4189	+	83 108	431 887	51 115	2,50	3,64
			-	0	431 887	51 115	2,50	VNR
	12,5%	4189	+	83 108	431 887	51 115	2,50	3,64
			-	0	431 887	51 115	2,50	VNR
	25,0%	4189	+	61 626	431 887	51 115	2,50	4,45
			-	0	431 887	51 115	2,50	VNR
	37,5%	4189	+	39 530	431 887	51 115	2,50	5,76
			-	-21 474	431 887	51 115	2,50	7,59
	50,0%	4189	+	17 433	431 887	51 115	2,50	8,18
			-	-43 571	431 887	51 115	2,50	5,47
	62,5%	4189	+	0	431 887	51 115	2,50	VNR
			-	-65 667	431 887	51 115	2,50	4,27
	75,0%	4189	+	0	431 887	51 115	2,50	VNR
			-	-87 764	431 887	51 115	2,50	3,51
	87,5%	4189	+	0	431 887	51 115	2,50	VNR
			-	-109 246	431 887	51 115	2,50	2,99
	100%	4189	+	0	431 887	51 115	2,50	VNR
			-	-109 246	431 887	51 115	2,50	2,99
Trave 10-11	0%	0	+	97 178	431 802	-	-	VNR
			-	0	431 802	-	-	VNR
	12,5%	0	+	97 178	431 802	-	-	VNR
			-	0	431 802	-	-	VNR
	25,0%	0	+	75 696	431 802	-	-	VNR
			-	0	431 802	-	-	VNR
	37,5%	0	+	53 599	431 802	-	-	VNR
			-	-3 917	431 802	-	-	VNR
	50,0%	0	+	31 503	431 802	-	-	VNR
			-	-26 013	431 802	-	-	VNR
	62,5%	0	+	9 406	431 802	-	-	VNR
			-	-48 110	431 802	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	431 802	-	-	VNR
			-	-70 206	431 802	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	431 802	-	-	VNR
			-	-91 688	431 802	-	-	VNR
	100%	0	+	0	431 802	-	-	VNR
			-	-91 688	431 802	-	-	VNR
Trave 11-12	0%	7101	+	87 898	431 742	51 115	2,50	2,92
			-	0	431 742	51 115	2,50	VNR
	12,5%	7101	+	87 284	431 742	51 115	2,50	2,93
			-	0	431 742	51 115	2,50	VNR
	25,0%	7101	+	63 959	431 742	51 115	2,50	3,48
			-	0	431 742	51 115	2,50	VNR
	37,5%	7101	+	40 634	431 742	51 115	2,50	4,29
			-	-15 324	431 742	51 115	2,50	5,73
	50,0%	7101	+	17 309	431 742	51 115	2,50	5,59
			-	-38 649	431 742	51 115	2,50	4,38
	62,5%	7101	+	0	431 742	51 115	2,50	VNR
			-	-61 974	431 742	51 115	2,50	3,54
	75,0%	7101	+	0	431 742	51 115	2,50	VNR
			-	-85 299	431 742	51 115	2,50	2,97
	87,5%	7101	+	0	431 742	51 115	2,50	VNR
			-	-108 624	431 742	51 115	2,50	2,56
	100,0%	7101	+	0	431 742	51 115	2,50	VNR
			-	-109 238	431 742	51 115	2,50	2,55
Trave 13-14	0%	1089	+	147 818	432 201	51 115	2,50	2,75
			-	0	432 201	51 115	2,50	VNR
	12,5%	1089	+	147 818	432 201	51 115	2,50	2,75
			-	0	432 201	51 115	2,50	VNR
	25,0%	1089	+	118 249	432 201	51 115	2,50	3,39
			-	0	432 201	51 115	2,50	VNR
	37,5%	1089	+	84 814	432 201	51 115	2,50	4,60
			-	-6 255	432 201	51 115	2,50	27,95
	50,0%	1089	+	51 379	432 201	51 115	2,50	7,13
			-	-39 691	432 201	51 115	2,50	8,84
	62,5%	1089	+	17 944	432 201	51 115	2,50	15,92
			-	-73 126	432 201	51 115	2,50	5,25
	75,0%	1089	+	0	432 201	51 115	2,50	VNR
			-	-106 561	432 201	51 115	2,50	3,73
	87,5%	1089	+	0	432 201	51 115	2,50	VNR
			-	-136 130	432 201	51 115	2,50	2,97
	100,0%	1089	+	0	432 201	51 115	2,50	VNR
			-	-136 130	432 201	51 115	2,50	2,97
Trave 14-15	0%	0	+	140 242	432 327	-	-	VNR
			-	0	432 327	-	-	VNR
	12,5%	0	+	140 242	432 327	-	-	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctgθ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	432 327	-	-	VNR
	25,0%	0	+	109 521	432 327	-	-	VNR
			-	0	432 327	-	-	VNR
	37,5%	0	+	75 510	432 327	-	-	VNR
			-	-11 472	432 327	-	-	VNR
	50,0%	0	+	41 499	432 327	-	-	VNR
			-	-45 483	432 327	-	-	VNR
	62,5%	0	+	7 487	432 327	-	-	VNR
			-	-79 494	432 327	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	432 327	-	-	VNR
			-	-113 505	432 327	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	432 327	-	-	VNR
			-	-144 226	432 327	-	-	VNR
	100%	0	+	0	432 327	-	-	VNR
			-	-144 226	432 327	-	-	VNR
Trave 15-16	0%	0	+	142 249	432 293	-	-	VNR
			-	0	432 293	-	-	VNR
	12,5%	0	+	142 249	432 293	-	-	VNR
			-	0	432 293	-	-	VNR
	25,0%	0	+	111 529	432 293	-	-	VNR
			-	0	432 293	-	-	VNR
	37,5%	0	+	77 517	432 293	-	-	VNR
			-	-9 484	432 293	-	-	VNR
	50,0%	0	+	43 506	432 293	-	-	VNR
			-	-43 495	432 293	-	-	VNR
	62,5%	0	+	9 495	432 293	-	-	VNR
			-	-77 507	432 293	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	432 293	-	-	VNR
			-	-111 518	432 293	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	432 293	-	-	VNR
			-	-142 239	432 293	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	432 293	-	-	VNR
			-	-142 239	432 293	-	-	VNR
Trave 16-17	0%	0	+	144 187	432 325	-	-	VNR
			-	0	432 325	-	-	VNR
	12,5%	0	+	144 187	432 325	-	-	VNR
			-	0	432 325	-	-	VNR
	25,0%	0	+	113 466	432 325	-	-	VNR
			-	0	432 325	-	-	VNR
	37,5%	0	+	79 455	432 325	-	-	VNR
			-	-7 525	432 325	-	-	VNR
	50,0%	0	+	45 444	432 325	-	-	VNR
			-	-41 536	432 325	-	-	VNR
	62,5%	0	+	11 432	432 325	-	-	VNR
			-	-75 547	432 325	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	432 325	-	-	VNR
			-	-109 558	432 325	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	432 325	-	-	VNR
			-	-140 279	432 325	-	-	VNR
	100%	0	+	0	432 325	-	-	VNR
			-	-140 279	432 325	-	-	VNR
Trave 17-18	0%	1127	+	136 306	432 199	51 115	2,50	2,96
			-	0	432 199	51 115	2,50	VNR
	12,5%	1127	+	136 306	432 199	51 115	2,50	2,96
			-	0	432 199	51 115	2,50	VNR
	25,0%	1127	+	106 737	432 199	51 115	2,50	3,72
			-	0	432 199	51 115	2,50	VNR
	37,5%	1127	+	73 302	432 199	51 115	2,50	5,22
			-	-17 783	432 199	51 115	2,50	15,82
	50,0%	1127	+	39 867	432 199	51 115	2,50	8,75
			-	-51 218	432 199	51 115	2,50	7,11
	62,5%	1127	+	6 432	432 199	51 115	2,50	27,08
			-	-84 654	432 199	51 115	2,50	4,59
	75,0%	1127	+	0	432 199	51 115	2,50	VNR
			-	-118 089	432 199	51 115	2,50	3,39
	87,5%	1127	+	0	432 199	51 115	2,50	VNR
			-	-147 657	432 199	51 115	2,50	2,75
	100%	1127	+	0	432 199	51 115	2,50	VNR
			-	-147 657	432 199	51 115	2,50	2,75
Trave 19-20	0%	6155	+	114 328	431 772	51 115	2,50	2,60
			-	0	431 772	51 115	2,50	VNR
	12,5%	6155	+	112 014	431 772	51 115	2,50	2,63
			-	0	431 772	51 115	2,50	VNR
	25,0%	6155	+	86 990	431 772	51 115	2,50	3,11
			-	0	431 772	51 115	2,50	VNR
	37,5%	6155	+	61 965	431 772	51 115	2,50	3,79
			-	0	431 772	51 115	2,50	VNR
	50,0%	6155	+	36 941	431 772	51 115	2,50	4,86
			-	-18 223	431 772	51 115	2,50	6,15

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD									
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg@	CS _{v,T}	
	62,5%	6155	+ -	11 916 -43 248	431 772 431 772	51 115 51 115	2,50 2,50	6,76 4,53	
	75,0%	6155	+ -	0 -68 272	431 772 431 772	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,59	
	87,5%	6155	+ -	0 -93 297	431 772 431 772	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,97	
	100,0%	6155	+ -	0 -95 610	431 772 431 772	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,93	
Trave 20-21	0%	4353	+ -	103 410 0	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	3,08 VNR	
	12,5%	4353	+ -	103 410 0	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	3,08 VNR	
	25,0%	4353	+ -	85 435 0	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	3,53 VNR	
	37,5%	4353	+ -	65 092 0	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	4,24 VNR	
	50,0%	4353	+ -	44 749 -17 595	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	5,30 7,94	
	62,5%	4353	+ -	24 406 -37 938	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	7,06 5,78	
	75,0%	4353	+ -	4 064 -58 280	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	10,57 4,54	
	87,5%	4353	+ -	0 -76 255	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,82	
	100,0%	4353	+ -	0 -76 255	431 697 431 697	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,82	
	Piano Terra					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36			
	Trave 24-25	0%	1980	+ -	77 215 0	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	4,60 VNR
		12,5%	1980	+ -	77 215 0	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	4,60 VNR
25,0%		1980	+ -	55 733 -4 778	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	5,96 20,08	
37,5%		1980	+ -	33 637 -26 875	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	8,57 9,90	
50,0%		1980	+ -	11 541 -48 971	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	15,28 6,57	
62,5%		1980	+ -	0 -71 068	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,92	
75,0%		1980	+ -	0 -93 164	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,93	
87,5%		1980	+ -	0 -114 646	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,29	
100%		1980	+ -	0 -114 646	431 841 431 841	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,29	
Trave 25-26		0%	5426	+ -	155 496 0	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	2,64 VNR
	12,5%	5426	+ -	155 496 0	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	2,64 VNR	
	25,0%	5426	+ -	128 414 0	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	3,05 VNR	
	37,5%	5426	+ -	91 995 -11 246	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	3,86 9,42	
	50,0%	5426	+ -	55 577 -47 665	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	5,26 5,71	
	62,5%	5426	+ -	19 158 -84 084	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	8,25 4,10	
	75,0%	5426	+ -	0 -120 502	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 3,20	
	87,5%	5426	+ -	0 -147 584	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 2,75	
	100%	5426	+ -	0 -147 584	528 430 528 430	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 2,75	
	Trave 26-27	0%	7994	+ -	143 768 0	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	2,52 VNR
12,5%		7994	+ -	143 768 0	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	2,52 VNR	
25,0%		7994	+ -	119 563 -5 152	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	2,85 7,42	
37,5%		7994	+ -	84 583 -40 133	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	3,51 4,97	
50,0%		7994	+ -	49 603 -75 113	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	4,57 3,74	
62,5%		7994	+ -	14 622 -110 093	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	6,55 3,00	
75,0%		7994	+ -	0 -145 073	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 2,50	
87,5%		7994	+ -	0 -169 278	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 2,24	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Trave 27-28	100%	7994	+ -	0 -169 278	528 277 528 277	63 915 63 915	2,50 2,50	VNR 2,24
	0%	5266	+ -	150 245 0	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,22
	12,5%	5266	+ -	145 014 0	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,28
	25,0%	5266	+ -	110 101 0	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,80
	37,5%	5266	+ -	76 406 0	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,58
	50,0%	5266	+ -	43 930 -26 544	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,89 6,09
	62,5%	5266	+ -	12 672 -55 723	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 7,56 4,32
	75,0%	5266	+ -	0 -83 683	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,38
	87,5%	5266	+ -	0 -110 472	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,79
	100%	5266	+ -	0 -114 382	433 302 433 302	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 2,72
Trave 28-29	0%	5595	+ -	95 974 0	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,02
	12,5%	5595	+ -	95 974 0	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,02
	25,0%	5595	+ -	77 270 0	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,47
	37,5%	5595	+ -	56 562 -1 478	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,16 8,86
	50,0%	5595	+ -	35 855 -22 185	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 5,20 6,22
	62,5%	5595	+ -	15 147 -42 893	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 6,92 4,79
	75,0%	5595	+ -	0 -63 600	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,90
	87,5%	5595	+ -	0 -82 304	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,34
	100,0%	5595	+ -	0 -82 304	432 637 432 637	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,34
	Trave 29-30	0%	2522	+ -	87 605 0	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50
12,5%		2522	+ -	87 605 0	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,97
25,0%		2522	+ -	68 901 0	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,79
37,5%		2522	+ -	48 194 -9 588	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 6,22 13,99
50,0%		2522	+ -	27 486 -30 296	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 8,86 8,38
62,5%		2522	+ -	6 779 -51 003	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 15,38 5,98
75,0%		2522	+ -	0 -71 711	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,65
87,5%		2522	+ -	0 -90 415	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,87
100,0%		2522	+ -	0 -90 415	432 732 432 732	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,87
Trave 30-31		0%	0	+ -	88 996 0	432 701 432 701	- -	- -
	12,5%	0	+ -	88 996 0	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	70 292 0	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	49 584 -8 177	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	28 877 -28 885	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	8 169 -49 592	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -70 300	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -89 004	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	0 -89 004	432 701 432 701	- -	- -	VNR VNR
	Trave 31-32	0%	2496	+ -	90 314 0	432 726 432 726	51 115 51 115	2,50 2,50
12,5%		2496	+ -	90 314 0	432 726 432 726	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 3,88
25,0%		2496	+ -	71 609 0	432 726 432 726	51 115 51 115	2,50 2,50	VNR 4,67

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	432 726	51 115	2,50	VNR
	37,5%	2496	+	50 902	432 726	51 115	2,50	6,01
			-	-6 866	432 726	51 115	2,50	15,46
	50,0%	2496	+	30 194	432 726	51 115	2,50	8,43
			-	-27 574	432 726	51 115	2,50	8,88
	62,5%	2496	+	9 487	432 726	51 115	2,50	14,13
			-	-48 281	432 726	51 115	2,50	6,23
	75,0%	2496	+	0	432 726	51 115	2,50	VNR
			-	-68 989	432 726	51 115	2,50	4,80
	87,5%	2496	+	0	432 726	51 115	2,50	VNR
			-	-87 693	432 726	51 115	2,50	3,98
	100,0%	2496	+	0	432 726	51 115	2,50	VNR
			-	-87 693	432 726	51 115	2,50	3,98
Trave 32-33	0%	5519	+	82 593	432 632	51 115	2,50	3,35
			-	0	432 632	51 115	2,50	VNR
	12,5%	5519	+	82 593	432 632	51 115	2,50	3,35
			-	0	432 632	51 115	2,50	VNR
	25,0%	5519	+	63 889	432 632	51 115	2,50	3,91
			-	0	432 632	51 115	2,50	VNR
	37,5%	5519	+	43 181	432 632	51 115	2,50	4,81
			-	-14 957	432 632	51 115	2,50	7,02
	50,0%	5519	+	22 474	432 632	51 115	2,50	6,25
			-	-35 664	432 632	51 115	2,50	5,25
	62,5%	5519	+	1 766	432 632	51 115	2,50	8,92
			-	-56 372	432 632	51 115	2,50	4,20
	75,0%	5519	+	0	432 632	51 115	2,50	VNR
			-	-77 079	432 632	51 115	2,50	3,49
	87,5%	5519	+	0	432 632	51 115	2,50	VNR
			-	-95 783	432 632	51 115	2,50	3,04
	100,0%	5519	+	0	432 632	51 115	2,50	VNR
			-	-95 783	432 632	51 115	2,50	3,04
Trave 33-34	0%	5346	+	113 459	433 271	51 115	2,50	2,73
			-	0	433 271	51 115	2,50	VNR
	12,5%	5346	+	109 514	433 271	51 115	2,50	2,80
			-	0	433 271	51 115	2,50	VNR
	25,0%	5346	+	82 696	433 271	51 115	2,50	3,38
			-	0	433 271	51 115	2,50	VNR
	37,5%	5346	+	54 708	433 271	51 115	2,50	4,33
			-	-13 875	433 271	51 115	2,50	7,32
	50,0%	5346	+	25 498	433 271	51 115	2,50	6,12
			-	-45 167	433 271	51 115	2,50	4,79
	62,5%	5346	+	0	433 271	51 115	2,50	VNR
			-	-77 681	433 271	51 115	2,50	3,52
	75,0%	5346	+	0	433 271	51 115	2,50	VNR
			-	-111 416	433 271	51 115	2,50	2,76
	87,5%	5346	+	0	433 271	51 115	2,50	VNR
			-	-146 373	433 271	51 115	2,50	2,26
	100%	5346	+	0	433 271	51 115	2,50	VNR
			-	-151 650	433 271	51 115	2,50	2,20
Trave 35-36	0%	6593	+	157 983	528 425	63 915	2,50	2,49
			-	0	528 425	63 915	2,50	VNR
	12,5%	6593	+	157 983	528 425	63 915	2,50	2,49
			-	0	528 425	63 915	2,50	VNR
	25,0%	6593	+	136 682	528 425	63 915	2,50	2,76
			-	0	528 425	63 915	2,50	VNR
	37,5%	6593	+	103 154	528 425	63 915	2,50	3,35
			-	-4 426	528 425	63 915	2,50	8,97
	50,0%	6593	+	69 625	528 425	63 915	2,50	4,26
			-	-37 954	528 425	63 915	2,50	5,72
	62,5%	6593	+	36 097	528 425	63 915	2,50	5,83
			-	-71 483	528 425	63 915	2,50	4,19
	75,0%	6593	+	2 569	528 425	63 915	2,50	9,26
			-	-105 011	528 425	63 915	2,50	3,31
	87,5%	6593	+	0	528 425	63 915	2,50	VNR
			-	-126 312	528 425	63 915	2,50	2,92
	100,0%	6593	+	0	528 425	63 915	2,50	VNR
			-	-126 312	528 425	63 915	2,50	2,92
Piano Terra					Travata: Trave 28-37			
Trave 28-37	0%	4706	+	25 652	517 265	68 229	2,50	8,43
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	12,5%	4706	+	24 325	517 265	68 229	2,50	8,62
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	25,0%	4706	+	20 000	517 265	68 229	2,50	9,29
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	37,5%	4706	+	14 161	517 265	68 229	2,50	10,38
			-	-394	517 265	68 229	2,50	14,34
	50,0%	4706	+	6 807	517 265	68 229	2,50	12,18
			-	-9 396	517 265	68 229	2,50	11,48
	62,5%	4706	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-19 911	517 265	68 229	2,50	9,31
	75,0%	4706	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-31 941	517 265	68 229	2,50	7,65
	87,5%	4706	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-45 485	517 265	68 229	2,50	6,37
	100,0%	4706	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-46 954	517 265	68 229	2,50	6,26
Piano Terra					Travata: Trave 33-38			
Trave 33-38	0%	4594	+	25 616	517 265	68 229	2,50	8,56
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	12,5%	4594	+	24 291	517 265	68 229	2,50	8,75
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	25,0%	4594	+	19 968	517 265	68 229	2,50	9,44
			-	0	517 265	68 229	2,50	VNR
	37,5%	4594	+	14 129	517 265	68 229	2,50	10,57
			-	-214	517 265	68 229	2,50	14,76
	50,0%	4594	+	6 775	517 265	68 229	2,50	12,43
			-	-9 217	517 265	68 229	2,50	11,74
	62,5%	4594	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-19 737	517 265	68 229	2,50	9,48
	75,0%	4594	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-31 772	517 265	68 229	2,50	7,77
	87,5%	4594	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-45 324	517 265	68 229	2,50	6,45
	100%	4594	+	0	517 265	68 229	2,50	VNR
			-	-46 801	517 265	68 229	2,50	6,34
Piano Terra					Travata: Trave 39-40-1a			
Trave 39-40	0%	7776	+	62 186	517 161	68 229	2,50	4,27
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	12,5%	7776	+	59 658	517 161	68 229	2,50	4,36
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	25,0%	7776	+	41 084	517 161	68 229	2,50	5,17
			-	-2 586	517 161	68 229	2,50	8,41
	37,5%	7776	+	22 511	517 161	68 229	2,50	6,35
			-	-21 159	517 161	68 229	2,50	6,46
	50,0%	7776	+	3 938	517 161	68 229	2,50	8,22
			-	-39 733	517 161	68 229	2,50	5,24
	62,5%	7776	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-58 306	517 161	68 229	2,50	4,41
	75,0%	7776	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-76 879	517 161	68 229	2,50	3,81
	87,5%	7776	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-95 453	517 161	68 229	2,50	3,35
	100%	7776	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-97 981	517 161	68 229	2,50	3,30
Trave 40-1a	0%	13754	+	77 332	517 161	68 229	2,50	2,85
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	12,5%	13754	+	77 332	517 161	68 229	2,50	2,85
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	25,0%	13754	+	65 844	517 161	68 229	2,50	3,04
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	37,5%	13754	+	52 078	517 161	68 229	2,50	3,31
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	50,0%	13754	+	38 311	517 161	68 229	2,50	3,63
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	62,5%	13754	+	24 545	517 161	68 229	2,50	4,02
			-	-13 217	517 161	68 229	2,50	4,40
	75,0%	13754	+	10 778	517 161	68 229	2,50	4,50
			-	-26 984	517 161	68 229	2,50	3,94
	87,5%	13754	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-33 087	517 161	68 229	2,50	3,77
	100%	13754	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-33 087	517 161	68 229	2,50	3,77
Piano Terra					Travata: Trave 2a-41-42			
Trave 2a-41	0%	13548	+	32 691	517 161	68 229	2,50	3,82
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	12,5%	13548	+	32 691	517 161	68 229	2,50	3,82
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	25,0%	13548	+	26 693	517 161	68 229	2,50	4,00
			-	-11 252	517 161	68 229	2,50	4,54
	37,5%	13548	+	12 979	517 161	68 229	2,50	4,47
			-	-24 965	517 161	68 229	2,50	4,05
	50,0%	13548	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-38 679	517 161	68 229	2,50	3,66
	62,5%	13548	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-52 393	517 161	68 229	2,50	3,33
	75,0%	13548	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-66 107	517 161	68 229	2,50	3,06
	87,5%	13548	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-77 489	517 161	68 229	2,50	2,87
	100,0%	13548	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-77 489	517 161	68 229	2,50	2,87
Trave 41-42	0%	6985	+	98 732	517 161	68 229	2,50	3,41
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	12,5%	6985	+	96 192	517 161	68 229	2,50	3,47
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	25,0%	6985	+	77 606	517 161	68 229	2,50	3,96
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	37,5%	6985	+	59 021	517 161	68 229	2,50	4,62
			-	0	517 161	68 229	2,50	VNR
	50,0%	6985	+	40 435	517 161	68 229	2,50	5,54
			-	-3 410	517 161	68 229	2,50	9,18
	62,5%	6985	+	21 850	517 161	68 229	2,50	6,91
			-	-21 995	517 161	68 229	2,50	6,90
	75,0%	6985	+	3 265	517 161	68 229	2,50	9,20
			-	-40 581	517 161	68 229	2,50	5,53
	87,5%	6985	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-59 166	517 161	68 229	2,50	4,61
	100,0%	6985	+	0	517 161	68 229	2,50	VNR
			-	-61 707	517 161	68 229	2,50	4,51
Piano Terra					Travata: Trave 7-12			
Trave 7-12	0%	11982	+	19 041	518 064	68 229	2,50	4,71
			-	-8 919	518 064	68 229	2,50	5,19
	12,5%	11982	+	19 041	518 064	68 229	2,50	4,71
			-	-10 276	518 064	68 229	2,50	5,12
	25,0%	11982	+	18 207	518 064	68 229	2,50	4,74
			-	-11 632	518 064	68 229	2,50	5,05
	37,5%	11982	+	16 850	518 064	68 229	2,50	4,80
			-	-12 989	518 064	68 229	2,50	4,98
	50,0%	11982	+	15 494	518 064	68 229	2,50	4,87
			-	-14 345	518 064	68 229	2,50	4,92
	62,5%	11982	+	14 138	518 064	68 229	2,50	4,93
			-	-15 702	518 064	68 229	2,50	4,86
	75,0%	11982	+	12 781	518 064	68 229	2,50	4,99
			-	-17 058	518 064	68 229	2,50	4,80
	87,5%	11982	+	11 425	518 064	68 229	2,50	5,06
			-	-17 893	518 064	68 229	2,50	4,76
	100%	11982	+	10 068	518 064	68 229	2,50	5,13
			-	-17 893	518 064	68 229	2,50	4,76
Piano Terra					Travata: Trave 8-19			
Trave 8-19	0%	12408	+	19 265	518 064	68 229	2,50	4,57
			-	-9 094	518 064	68 229	2,50	5,01
	12,5%	12408	+	19 265	518 064	68 229	2,50	4,57
			-	-10 451	518 064	68 229	2,50	4,95
	25,0%	12408	+	18 431	518 064	68 229	2,50	4,60
			-	-11 807	518 064	68 229	2,50	4,89
	37,5%	12408	+	17 074	518 064	68 229	2,50	4,66
			-	-13 164	518 064	68 229	2,50	4,82
	50,0%	12408	+	15 717	518 064	68 229	2,50	4,71
			-	-14 521	518 064	68 229	2,50	4,76
	62,5%	12408	+	14 360	518 064	68 229	2,50	4,77
			-	-15 878	518 064	68 229	2,50	4,71
	75,0%	12408	+	13 004	518 064	68 229	2,50	4,83
			-	-17 235	518 064	68 229	2,50	4,65
	87,5%	12408	+	11 647	518 064	68 229	2,50	4,89
			-	-18 069	518 064	68 229	2,50	4,61
	100%	12408	+	10 290	518 064	68 229	2,50	4,96
			-	-18 069	518 064	68 229	2,50	4,61
Piano Terra					Travata: Trave 9-22-24			
Trave 9-22	0%	2363	+	13 310	430 895	51 115	2,50	12,97
			-	-2 780	430 895	51 115	2,50	18,98
	12,5%	2363	+	12 482	430 895	51 115	2,50	13,30
			-	-5 174	430 895	51 115	2,50	17,17
	25,0%	2363	+	10 088	430 895	51 115	2,50	14,36
			-	-7 568	430 895	51 115	2,50	15,68
	37,5%	2363	+	7 694	430 895	51 115	2,50	15,60
			-	-9 962	430 895	51 115	2,50	14,42
	50,0%	2363	+	5 300	430 895	51 115	2,50	17,09
			-	-12 356	430 895	51 115	2,50	13,35
	62,5%	2363	+	2 906	430 895	51 115	2,50	18,88
			-	-14 750	430 895	51 115	2,50	12,43
	75,0%	2363	+	512	430 895	51 115	2,50	21,09
			-	-17 144	430 895	51 115	2,50	11,63
	87,5%	2363	+	0	430 895	51 115	2,50	VNR
			-	-19 538	430 895	51 115	2,50	10,92
	100%	2363	+	0	430 895	51 115	2,50	VNR
			-	-20 366	430 895	51 115	2,50	10,70
Trave 22-24	0%	2463	+	19 824	430 895	51 115	2,50	10,62

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	430 895	51 115	2,50	VNR
	12,5%	2463	+	19 362	430 895	51 115	2,50	10,74
			-	-405	430 895	51 115	2,50	20,36
	25,0%	2463	+	17 334	430 895	51 115	2,50	11,31
			-	-2 433	430 895	51 115	2,50	18,58
	37,5%	2463	+	15 306	430 895	51 115	2,50	11,95
			-	-4 461	430 895	51 115	2,50	17,08
	50,0%	2463	+	13 278	430 895	51 115	2,50	12,66
			-	-6 489	430 895	51 115	2,50	15,81
	62,5%	2463	+	11 251	430 895	51 115	2,50	13,46
			-	-8 517	430 895	51 115	2,50	14,72
	75,0%	2463	+	9 223	430 895	51 115	2,50	14,37
			-	-10 545	430 895	51 115	2,50	13,76
	87,5%	2463	+	7 195	430 895	51 115	2,50	15,41
			-	-12 573	430 895	51 115	2,50	12,93
	100,0%	2463	+	5 167	430 895	51 115	2,50	16,62
			-	-13 035	430 895	51 115	2,50	12,75
Piano Terra					Travata: Trave 12-27			
Trave 12-27	0%	2115	+	30 907	537 862	76 800	2,50	11,76
			-	0	537 862	76 800	2,50	VNR
	12,5%	2115	+	25 304	537 862	76 800	2,50	13,41
			-	0	537 862	76 800	2,50	VNR
	25,0%	2115	+	17 693	537 862	76 800	2,50	16,55
			-	0	537 862	76 800	2,50	VNR
	37,5%	2115	+	10 083	537 862	76 800	2,50	21,61
			-	0	537 862	76 800	2,50	VNR
	50,0%	2115	+	2 472	537 862	76 800	2,50	31,12
			-	-4 156	537 862	76 800	2,50	28,36
	62,5%	2115	+	0	537 862	76 800	2,50	VNR
			-	-11 766	537 862	76 800	2,50	20,24
	75,0%	2115	+	0	537 862	76 800	2,50	VNR
			-	-19 377	537 862	76 800	2,50	15,73
	87,5%	2115	+	0	537 862	76 800	2,50	VNR
			-	-26 988	537 862	76 800	2,50	12,87
	100,0%	2115	+	0	537 862	76 800	2,50	VNR
			-	-32 590	537 862	76 800	2,50	11,35
Piano Terra					Travata: Trave 19-34			
Trave 19-34	0%	2170	+	30 915	537 821	76 800	2,50	11,66
			-	0	537 821	76 800	2,50	VNR
	12,5%	2170	+	25 312	537 821	76 800	2,50	13,28
			-	0	537 821	76 800	2,50	VNR
	25,0%	2170	+	17 701	537 821	76 800	2,50	16,35
			-	0	537 821	76 800	2,50	VNR
	37,5%	2170	+	10 091	537 821	76 800	2,50	21,27
			-	0	537 821	76 800	2,50	VNR
	50,0%	2170	+	2 480	537 821	76 800	2,50	30,43
			-	-4 165	537 821	76 800	2,50	27,78
	62,5%	2170	+	0	537 821	76 800	2,50	VNR
			-	-11 776	537 821	76 800	2,50	19,94
	75,0%	2170	+	0	537 821	76 800	2,50	VNR
			-	-19 387	537 821	76 800	2,50	15,55
	87,5%	2170	+	0	537 821	76 800	2,50	VNR
			-	-26 997	537 821	76 800	2,50	12,75
	100,0%	2170	+	0	537 821	76 800	2,50	VNR
			-	-32 600	537 821	76 800	2,50	11,25
Piano Terra					Travata: Trave 21-23-36-42			
Trave 21-23	0%	1987	+	13 185	431 004	51 115	2,50	14,40
			-	-2 720	431 004	51 115	2,50	22,13
	12,5%	1987	+	12 357	431 004	51 115	2,50	14,81
			-	-5 114	431 004	51 115	2,50	19,71
	25,0%	1987	+	9 963	431 004	51 115	2,50	16,13
			-	-7 508	431 004	51 115	2,50	17,76
	37,5%	1987	+	7 569	431 004	51 115	2,50	17,72
			-	-9 902	431 004	51 115	2,50	16,17
	50,0%	1987	+	5 175	431 004	51 115	2,50	19,65
			-	-12 296	431 004	51 115	2,50	14,84
	62,5%	1987	+	2 782	431 004	51 115	2,50	22,06
			-	-14 690	431 004	51 115	2,50	13,71
	75,0%	1987	+	388	431 004	51 115	2,50	25,14
			-	-17 084	431 004	51 115	2,50	12,74
	87,5%	1987	+	0	431 004	51 115	2,50	VNR
			-	-19 478	431 004	51 115	2,50	11,90
	100%	1987	+	0	431 004	51 115	2,50	VNR
			-	-20 306	431 004	51 115	2,50	11,63
Trave 23-36	0%	3557	+	15 972	431 004	51 115	2,50	9,38
			-	0	431 004	51 115	2,50	VNR
	12,5%	3557	+	15 510	431 004	51 115	2,50	9,47
			-	-1 898	431 004	51 115	2,50	13,52
	25,0%	3557	+	13 482	431 004	51 115	2,50	9,91

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-3 926	431 004	51 115	2,50	12,71
	37,5%	3557	+	11 454	431 004	51 115	2,50	10,40
			-	-5 954	431 004	51 115	2,50	11,99
	50,0%	3557	+	9 426	431 004	51 115	2,50	10,93
			-	-7 982	431 004	51 115	2,50	11,35
	62,5%	3557	+	7 398	431 004	51 115	2,50	11,53
			-	-10 010	431 004	51 115	2,50	10,77
	75,0%	3557	+	5 370	431 004	51 115	2,50	12,19
			-	-12 038	431 004	51 115	2,50	10,25
	87,5%	3557	+	3 342	431 004	51 115	2,50	12,93
			-	-14 066	431 004	51 115	2,50	9,78
	100,0%	3557	+	1 314	431 004	51 115	2,50	13,77
			-	-14 528	431 004	51 115	2,50	9,68
Trave 36-42	0%	0	+	20 657	517 205	-	-	VNR
			-	0	517 205	-	-	VNR
	12,5%	0	+	18 825	517 205	-	-	VNR
			-	0	517 205	-	-	VNR
	25,0%	0	+	15 114	517 205	-	-	VNR
			-	0	517 205	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11 404	517 205	-	-	VNR
			-	-1 744	517 205	-	-	VNR
	50,0%	0	+	7 693	517 205	-	-	VNR
			-	-5 455	517 205	-	-	VNR
62,5%	0	+	3 982	517 205	-	-	VNR	
		-	-9 166	517 205	-	-	VNR	
75,0%	0	+	272	517 205	-	-	VNR	
		-	-12 876	517 205	-	-	VNR	
87,5%	0	+	0	517 205	-	-	VNR	
		-	-16 587	517 205	-	-	VNR	
100%	0	+	0	517 205	-	-	VNR	
		-	-18 418	517 205	-	-	VNR	
Piano Terra					Travata: Trave 25-39			
Trave 25-39	0%	2263	+	20 066	517 285	68 229	2,50	13,90
			-	0	517 285	68 229	2,50	VNR
	12,5%	2263	+	18 235	517 285	68 229	2,50	14,62
			-	0	517 285	68 229	2,50	VNR
	25,0%	2263	+	14 525	517 285	68 229	2,50	16,33
			-	-876	517 285	68 229	2,50	28,69
	37,5%	2263	+	10 815	517 285	68 229	2,50	18,49
			-	-4 586	517 285	68 229	2,50	23,79
	50,0%	2263	+	7 106	517 285	68 229	2,50	21,32
			-	-8 296	517 285	68 229	2,50	20,32
62,5%	2263	+	3 396	517 285	68 229	2,50	25,17	
		-	-12 005	517 285	68 229	2,50	17,74	
75,0%	2263	+	0	517 285	68 229	2,50	VNR	
		-	-15 715	517 285	68 229	2,50	15,74	
87,5%	2263	+	0	517 285	68 229	2,50	VNR	
		-	-19 425	517 285	68 229	2,50	14,14	
100%	2263	+	0	517 285	68 229	2,50	VNR	
		-	-21 256	517 285	68 229	2,50	13,47	
Piano Terra					Travata: Trave 27-37-1a			
Trave 27-37	0%	7558	+	19 841	517 000	68 229	2,50	6,70
			-	0	517 000	68 229	2,50	VNR
	12,5%	7558	+	19 177	517 000	68 229	2,50	6,76
			-	-2 853	517 000	68 229	2,50	8,60
	25,0%	7558	+	16 272	517 000	68 229	2,50	7,03
			-	-5 757	517 000	68 229	2,50	8,20
	37,5%	7558	+	13 367	517 000	68 229	2,50	7,32
			-	-8 662	517 000	68 229	2,50	7,84
	50,0%	7558	+	10 463	517 000	68 229	2,50	7,63
			-	-11 566	517 000	68 229	2,50	7,51
62,5%	7558	+	7 558	517 000	68 229	2,50	7,97	
		-	-14 471	517 000	68 229	2,50	7,21	
75,0%	7558	+	4 654	517 000	68 229	2,50	8,35	
		-	-17 375	517 000	68 229	2,50	6,93	
87,5%	7558	+	1 749	517 000	68 229	2,50	8,76	
		-	-20 067	517 000	68 229	2,50	6,69	
100%	7558	+	0	517 000	68 229	2,50	VNR	
		-	-20 550	517 000	68 229	2,50	6,64	
Trave 37-1a	0%	10986	+	42 426	517 000	68 229	2,50	4,11
			-	0	517 000	68 229	2,50	VNR
	12,5%	10986	+	42 426	517 000	68 229	2,50	4,11
			-	0	517 000	68 229	2,50	VNR
	25,0%	10986	+	41 932	517 000	68 229	2,50	4,13
		-	0	517 000	68 229	2,50	VNR	
37,5%	10986	+	40 745	517 000	68 229	2,50	4,17	
		-	0	517 000	68 229	2,50	VNR	
50,0%	10986	+	39 559	517 000	68 229	2,50	4,21	
		-	0	517 000	68 229	2,50	VNR	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD									
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}	
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]			
	62,5%	10986	+ -	38 373 0	517 000 517 000	68 229 68 229	2,50 2,50	4,25 VNR	
	75,0%	10986	+ -	37 186 0	517 000 517 000	68 229 68 229	2,50 2,50	4,29 VNR	
	87,5%	10986	+ -	36 000 0	517 000 517 000	68 229 68 229	2,50 2,50	4,34 VNR	
	100%	10986	+ -	34 813 0	517 000 517 000	68 229 68 229	2,50 2,50	4,38 VNR	
Piano Terra					Travata: Trave 34-38-2a				
Trave 34-38	0%	7864	+ -	20 205 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	6,48 VNR	
	12,5%	7864	+ -	19 539 -2 863	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	6,53 8,28	
	25,0%	7864	+ -	16 634 -5 769	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	6,78 7,91	
	37,5%	7864	+ -	13 728 -8 675	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	7,05 7,57	
	50,0%	7864	+ -	10 823 -11 580	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	7,34 7,26	
	62,5%	7864	+ -	7 917 -14 486	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	7,66 6,98	
	75,0%	7864	+ -	5 011 -17 391	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	8,00 6,72	
	87,5%	7864	+ -	2 106 -20 083	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	8,38 6,49	
	100%	7864	+ -	0 -20 567	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	VNR 6,45	
Trave 38-2a	0%	10840	+ -	42 032 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,16 VNR	
	12,5%	10840	+ -	42 032 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,16 VNR	
	25,0%	10840	+ -	41 538 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,18 VNR	
	37,5%	10840	+ -	40 351 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,22 VNR	
	50,0%	10840	+ -	39 164 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,26 VNR	
	62,5%	10840	+ -	37 978 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,30 VNR	
	75,0%	10840	+ -	36 791 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,35 VNR	
	87,5%	10840	+ -	35 604 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,39 VNR	
	100%	10840	+ -	34 418 0	516 978 516 978	68 229 68 229	2,50 2,50	4,44 VNR	

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{L1}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V_{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS_{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%L _{L1}	Tp _{rnf}	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo								
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Piano Terra					Travata: Trave 1-7												
Trave: Trave 1-7					FRC=0,14 cm												
0%	RAR	1,968	17,43	9 179	28 253	0	8.85	SI	RAR	21,914	360,00	9 179	28 253	0	16.42	SI	
	QPR	1,764	13,07	8 191	25 321	0	7.41	SI									
25,0%	RAR	4,583	17,43	9 179	-40 521	0	3.80	SI	RAR	186,173	360,00	9 179	-40 521	0	1.93	SI	
	QPR	4,127	13,07	8 191	-36 480	0	3.16	SI									
50,0%	RAR	6,717	17,43	9 179	-56 673	0	2.59	SI	RAR	264,163	360,00	9 179	-56 673	0	1.36	SI	
	QPR	6,053	13,07	8 191	-51 053	0	2.15	SI									
75,0%	RAR	1,946	17,43	9 179	-27 924	0	8.95	SI	RAR	21,650	360,00	9 179	-27 924	0	16.62	SI	
	QPR	1,758	13,07	8 191	-25 233	0	7.43	SI									
100%	RAR	4,686	17,43	9 179	38 006	0	3.71	SI	RAR	191,413	360,00	9 179	38 006	0	1.88	SI	
	QPR	2,459	13,07	8 191	34 143	0	5.31	SI									
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6												
Trave: Trave 1-2					FRC=0,01 cm												

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	1,832	17,43	6 901	25 371	0	9.51	SI	RAR	20,284	360,00	6 901	25 371	0	17.74	SI	
	QPR	1,643	13,07	6 147	22 752	0	7.95	SI									
25,0%	RAR	0,564	17,43	6 901	-7 569	0	30.88	SI	RAR	5,783	360,00	6 901	-7 569	0	62.25	SI	
	QPR	0,499	13,07	6 147	-6 689	0	26.19	SI									
50,0%	RAR	1,257	17,43	6 901	-16 965	0	13.86	SI	RAR	13,914	360,00	6 901	-16 965	0	25.87	SI	
	QPR	1,119	13,07	6 147	-15 100	0	11.68	SI									
75,0%	RAR	0,237	17,43	6 901	-2 816	0	73.59	SI	RAR	1,749	360,00	6 901	-2 816	0	NS	SI	
	QPR	0,209	13,07	6 147	-2 483	0	62.48	SI									
100%	RAR	2,502	17,43	6 901	34 876	0	6.96	SI	RAR	28,123	360,00	6 901	34 876	0	12.80	SI	
	QPR	2,236	13,07	6 147	31 163	0	5.84	SI									
Trave: Trave 2-3 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	2,491	17,43	6 833	34 728	0	6.99	SI	RAR	28,007	360,00	6 833	34 728	0	12.85	SI	
	QPR	2,225	13,07	6 083	31 021	0	5.87	SI									
25,0%	RAR	0,340	17,43	6 833	-4 326	0	51.19	SI	RAR	3,037	360,00	6 833	-4 326	0	NS	SI	
	QPR	0,304	13,07	6 083	-3 860	0	43.03	SI									
50,0%	RAR	1,283	17,43	6 833	-17 338	0	13.58	SI	RAR	14,241	360,00	6 833	-17 338	0	25.27	SI	
	QPR	1,146	13,07	6 083	-15 483	0	11.40	SI									
75,0%	RAR	0,339	17,43	6 833	-4 309	0	51.36	SI	RAR	3,023	360,00	6 833	-4 309	0	NS	SI	
	QPR	0,303	13,07	6 083	-3 847	0	43.17	SI									
100,0%	RAR	2,494	17,43	6 833	34 760	0	6.98	SI	RAR	28,034	360,00	6 833	34 760	0	12.84	SI	
	QPR	2,227	13,07	6 083	31 049	0	5.86	SI									
Trave: Trave 3-4 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	2,492	17,43	6 825	34 742	0	6.99	SI	RAR	28,020	360,00	6 825	34 742	0	12.84	SI	
	QPR	2,226	13,07	6 075	31 031	0	5.87	SI									
25,0%	RAR	0,340	17,43	6 825	-4 322	0	51.23	SI	RAR	3,035	360,00	6 825	-4 322	0	NS	SI	
	QPR	0,304	13,07	6 075	-3 860	0	43.05	SI									
50,0%	RAR	1,284	17,43	6 825	-17 346	0	13.57	SI	RAR	14,248	360,00	6 825	-17 346	0	25.26	SI	
	QPR	1,146	13,07	6 075	-15 492	0	11.40	SI									
75,0%	RAR	0,341	17,43	6 825	-4 328	0	51.18	SI	RAR	3,039	360,00	6 825	-4 328	0	NS	SI	
	QPR	0,304	13,07	6 075	-3 865	0	43.00	SI									
100%	RAR	2,492	17,43	6 825	34 731	0	6.99	SI	RAR	28,010	360,00	6 825	34 731	0	12.85	SI	
	QPR	2,225	13,07	6 075	31 022	0	5.87	SI									
Trave: Trave 4-5 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	2,494	17,43	6 839	34 762	0	6.98	SI	RAR	28,035	360,00	6 839	34 762	0	12.84	SI	
	QPR	2,227	13,07	6 089	31 050	0	5.86	SI									
25,0%	RAR	0,339	17,43	6 839	-4 311	0	51.34	SI	RAR	3,024	360,00	6 839	-4 311	0	NS	SI	
	QPR	0,303	13,07	6 089	-3 849	0	43.14	SI									
50,0%	RAR	1,284	17,43	6 839	-17 343	0	13.57	SI	RAR	14,245	360,00	6 839	-17 343	0	25.27	SI	
	QPR	1,146	13,07	6 089	-15 488	0	11.40	SI									
75,0%	RAR	0,341	17,43	6 839	-4 335	0	51.09	SI	RAR	3,044	360,00	6 839	-4 335	0	NS	SI	
	QPR	0,304	13,07	6 089	-3 869	0	42.95	SI									
100,0%	RAR	2,491	17,43	6 839	34 715	0	6.99	SI	RAR	27,996	360,00	6 839	34 715	0	12.85	SI	
	QPR	2,225	13,07	6 089	31 010	0	5.87	SI									
Trave: Trave 5-6 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	2,502	17,43	6 911	34 872	0	6.96	SI	RAR	28,119	360,00	6 911	34 872	0	12.80	SI	
	QPR	2,236	13,07	6 155	31 159	0	5.84	SI									
25,0%	RAR	0,237	17,43	6 911	-2 824	0	73.41	SI	RAR	1,755	360,00	6 911	-2 824	0	NS	SI	
	QPR	0,210	13,07	6 155	-2 489	0	62.35	SI									
50,0%	RAR	1,258	17,43	6 911	-16 975	0	13.85	SI	RAR	13,922	360,00	6 911	-16 975	0	25.85	SI	
	QPR	1,120	13,07	6 155	-15 108	0	11.67	SI									
75,0%	RAR	0,565	17,43	6 911	-7 583	0	30.82	SI	RAR	5,793	360,00	6 911	-7 583	0	62.14	SI	
	QPR	0,500	13,07	6 155	-6 698	0	26.15	SI									
100,0%	RAR	1,831	17,43	6 911	25 354	0	9.52	SI	RAR	20,269	360,00	6 911	25 354	0	17.76	SI	
	QPR	1,642	13,07	6 155	22 741	0	7.96	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 6-8								
Trave: Trave 6-8 FRC=0,14 cm																	
0%	RAR	1,966	17,43	9 177	28 213	0	8.86	SI	RAR	21,870	360,00	9 177	28 213	0	16.46	SI	
	QPR	1,762	13,07	8 192	25 292	0	7.41	SI									
25,0%	RAR	4,584	17,43	9 177	-40 478	0	3.80	SI	RAR	186,111	360,00	9 177	-40 478	0	1.93	SI	
	QPR	4,126	13,07	8 192	-36 437	0	3.16	SI									
50,0%	RAR	6,710	17,43	9 177	-56 547	0	2.59	SI	RAR	263,777	360,00	9 177	-56 547	0	1.36	SI	
	QPR	6,041	13,07	8 192	-50 938	0	2.16	SI									
75,0%	RAR	1,891	17,43	9 177	-27 715	0	9.21	SI	RAR	21,330	360,00	9 177	-27 715	0	16.87	SI	
	QPR	1,708	13,07	8 192	-25 047	0	7.65	SI									
100%	RAR	4,413	17,43	9 177	38 300	0	3.94	SI	RAR	161,589	360,00	9 177	38 300	0	2.22	SI	
	QPR	2,457	13,07	8 192	34 400	0	5.32	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21								
Trave: Trave 9-10 FRC=0,04 cm																	
0%	RAR	1,027	17,43	8 821	11 583	0	16.97	SI	RAR	10,637	360,00	8 821	11 583	0	33.84	SI	
	QPR	0,910	13,07	7 821	10 269	0	14.36	SI									
25,0%	RAR	5,100	17,43	8 821	-35 534	0	3.41	SI	RAR	205,665	360,00	8 821	-35 534	0	1.75	SI	
	QPR	4,542	13,07	7 821	-31 642	0	2.87	SI									
50,0%	RAR	6,240	17,43	8 821	-43 549	0	2.79	SI	RAR	254,410	360,00	8 821	-43 549	0	1.41	SI	
	QPR	5,553	13,07	7 821	-38 751	0	2.35	SI									
75,0%	RAR	1,032	17,43	8 821	-12 462	0	16.89	SI	RAR	10,995	360,00	8 821	-12 462	0	32.74	SI	
	QPR	0,915	13,07	7 821	-11 059	0	14.28	SI									
100%	RAR	7,336	17,43	8 821	57 726	0	2.37	SI	RAR	249,568	360,00	8 821	57 726	0	1.44	SI	
	QPR	6,535	13,07	7 821	51 436	0	2.00	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
Trave: Trave 10-11																	
FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	7,348	17,43	8 275	57 855	0	2.37	SI	RAR	250,571	360,00	8 275	57 855	0	1.43	SI	
	QPR	6,544	13,07	7 324	51 526	0	1.99	SI									
25,0%	RAR	0,313	17,43	8 275	-3 228	0	55.62	SI	RAR	2,284	360,00	8 275	-3 228	0	NS	SI	
	QPR	0,276	13,07	7 324	-2 838	0	47.39	SI									
50,0%	RAR	2,182	17,43	8 275	-25 208	0	7.98	SI	RAR	24,466	360,00	8 275	-25 208	0	14.71	SI	
	QPR	1,939	13,07	7 324	-22 400	0	6.74	SI									
75,0%	RAR	0,723	17,43	8 275	-8 087	0	24.10	SI	RAR	7,164	360,00	8 275	-8 087	0	50.25	SI	
	QPR	0,640	13,07	7 324	-7 161	0	20.41	SI									
100%	RAR	6,890	17,43	8 275	48 136	0	2.52	SI	RAR	282,943	360,00	8 275	48 136	0	1.27	SI	
	QPR	6,136	13,07	7 324	42 881	0	2.13	SI									
Trave: Trave 11-12																	
FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	6,790	17,43	7 798	47 450	0	2.56	SI	RAR	279,356	360,00	7 798	47 450	0	1.28	SI	
	QPR	6,052	13,07	6 912	42 300	0	2.15	SI									
25,0%	RAR	0,704	17,43	7 798	-7 891	0	24.77	SI	RAR	7,021	360,00	7 798	-7 891	0	51.27	SI	
	QPR	0,624	13,07	6 912	-7 000	0	20.94	SI									
50,0%	RAR	1,689	17,43	7 798	-19 661	0	10.31	SI	RAR	18,854	360,00	7 798	-19 661	0	19.09	SI	
	QPR	1,505	13,07	6 912	-17 519	0	8.68	SI									
75,0%	RAR	1,027	17,43	7 798	12 139	0	16.97	SI	RAR	9,758	360,00	7 798	12 139	0	36.89	SI	
	QPR	0,909	13,07	6 912	10 740	0	14.38	SI									
100,0%	RAR	9,635	17,43	7 798	87 510	0	1.80	SI	RAR	268,941	360,00	7 798	87 510	0	1.33	SI	
	QPR	8,563	13,07	6 912	77 779	0	1.52	SI									
Trave: Trave 12-13																	
FRC=0,05 cm																	
0%	RAR	7,536	17,43	12 823	85 421	0	2.31	SI	RAR	274,592	360,00	12 823	85 421	0	1.31	SI	
	QPR	6,675	13,07	11 390	75 668	0	1.95	SI									
25,0%	RAR	1,682	17,43	12 823	-29 843	0	10.36	SI	RAR	19,189	360,00	12 823	-29 843	0	18.76	SI	
	QPR	1,504	13,07	11 390	-26 687	0	8.69	SI									
50,0%	RAR	6,744	17,43	12 823	-70 836	0	2.58	SI	RAR	266,233	360,00	12 823	-70 836	0	1.35	SI	
	QPR	6,001	13,07	11 390	-63 024	0	2.17	SI									
75,0%	RAR	1,795	17,43	12 823	-32 410	0	9.70	SI	RAR	20,845	360,00	12 823	-32 410	0	17.27	SI	
	QPR	1,594	13,07	11 390	-28 784	0	8.19	SI									
100,0%	RAR	7,619	17,43	12 823	90 509	0	2.28	SI	RAR	266,048	360,00	12 823	90 509	0	1.35	SI	
	QPR	6,778	13,07	11 390	80 525	0	1.92	SI									
Trave: Trave 13-14																	
FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	9,715	17,43	11 158	87 506	0	1.79	SI	RAR	282,503	360,00	11 158	87 506	0	1.27	SI	
	QPR	8,635	13,07	9 865	77 770	0	1.51	SI									
25,0%	RAR	0,141	17,43	11 158	769	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,131	13,07	9 865	758	0	99.83	SI									
50,0%	RAR	4,782	17,43	11 158	-31 307	0	3.64	SI	RAR	228,982	360,00	11 158	-31 307	0	1.57	SI	
	QPR	2,306	13,07	9 865	-27 739	0	5.66	SI									
75,0%	RAR	0,757	17,43	11 158	-8 723	0	23.03	SI	RAR	7,367	360,00	11 158	-8 723	0	48.86	SI	
	QPR	0,670	13,07	9 865	-7 722	0	19.51	SI									
100,0%	RAR	8,467	17,43	11 158	68 522	0	2.05	SI	RAR	273,525	360,00	11 158	68 522	0	1.31	SI	
	QPR	7,515	13,07	9 865	60 810	0	1.73	SI									
Trave: Trave 14-15																	
FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	8,645	17,43	12 052	69 905	0	2.01	SI	RAR	278,615	360,00	12 052	69 905	0	1.29	SI	
	QPR	7,669	13,07	10 657	62 030	0	1.70	SI									
25,0%	RAR	1,111	17,43	12 052	-13 285	0	15.68	SI	RAR	11,572	360,00	12 052	-13 285	0	31.10	SI	
	QPR	0,987	13,07	10 657	-11 801	0	13.25	SI									
50,0%	RAR	6,017	17,43	12 052	-39 915	0	2.89	SI	RAR	257,595	360,00	12 052	-39 915	0	1.39	SI	
	QPR	5,340	13,07	10 657	-35 431	0	2.44	SI									
75,0%	RAR	0,844	17,43	12 052	-9 985	0	20.65	SI	RAR	8,340	360,00	12 052	-9 985	0	43.16	SI	
	QPR	0,749	13,07	10 657	-8 860	0	17.46	SI									
100%	RAR	9,150	17,43	12 052	76 505	0	1.90	SI	RAR	279,395	360,00	12 052	76 505	0	1.28	SI	
	QPR	8,123	13,07	10 657	67 911	0	1.60	SI									
Trave: Trave 15-16																	
FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	9,118	17,43	11 821	76 240	0	1.91	SI	RAR	278,595	360,00	11 821	76 240	0	1.29	SI	
	QPR	8,093	13,07	10 450	67 671	0	1.61	SI									
25,0%	RAR	0,738	17,43	11 821	-8 605	0	23.63	SI	RAR	7,035	360,00	11 821	-8 605	0	51.17	SI	
	QPR	0,654	13,07	10 450	-7 634	0	19.98	SI									
50,0%	RAR	5,563	17,43	11 821	-36 890	0	3.13	SI	RAR	237,135	360,00	11 821	-36 890	0	1.51	SI	
	QPR	4,938	13,07	10 450	-32 738	0	2.64	SI									
75,0%	RAR	0,738	17,43	11 821	-8 615	0	23.60	SI	RAR	7,044	360,00	11 821	-8 615	0	51.10	SI	
	QPR	0,655	13,07	10 450	-7 642	0	19.96	SI									
100,0%	RAR	9,114	17,43	11 821	76 220	0	1.91	SI	RAR	278,450	360,00	11 821	76 220	0	1.29	SI	
	QPR	8,089	13,07	10 450	67 655	0	1.61	SI									
Trave: Trave 16-17																	
FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	9,145	17,43	12 045	76 474	0	1.90	SI	RAR	279,235	360,00	12 045	76 474	0	1.28	SI	
	QPR	8,117	13,07	10 649	67 880	0	1.61	SI									
25,0%	RAR	0,844	17,43	12 045	-9 986	0	20.65	SI	RAR	8,342	360,00	12 045	-9 986	0	43.15	SI	
	QPR	0,749	13,07	10 649	-8 862	0	17.45	SI									
50,0%	RAR	6,011	17,43	12 045	-39 885	0	2.89	SI	RAR	257,364	360,00	12 045	-39 885	0	1.39	SI	
	QPR	5,336	13,07	10 649	-35 404	0	2.45	SI									
75,0%	RAR	1,106	17,43	12 045	-13 224	0	15.75	SI	RAR	11,514	360,00	12 045	-13 224	0	31.26	SI	
	QPR	0,982	13,07	10 649	-11 746	0	13.30	SI									
100%	RAR	8,656	17,43	12 045	69 997	0	2.01	SI	RAR	278,990	360,00	12 045	69 997	0	1.29	SI	
	QPR	7,681	13,07	10 649	62 113	0	1.70	SI									
Trave: Trave 17-18																	
FRC=0,01 cm																	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	8,479	17,43	11 157	68 610	0	2.05	SI	RAR	273,931	360,00	11 157	68 610	0	1.31	SI	
	QPR	7,524	13,07	9 861	60 887	0	1.73	SI									
25,0%	RAR	0,761	17,43	11 157	-8 773	0	22.91	SI	RAR	7,416	360,00	11 157	-8 773	0	48.54	SI	
	QPR	0,673	13,07	9 861	-7 767	0	19.41	SI									
50,0%	RAR	4,811	17,43	11 157	-31 495	0	3.62	SI	RAR	230,483	360,00	11 157	-31 495	0	1.56	SI	
	QPR	2,320	13,07	9 861	-27 907	0	5.63	SI									
75,0%	RAR	0,115	17,43	11 157	442	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,108	13,07	9 861	468	0	NS	SI									
100%	RAR	9,797	17,43	11 157	87 041	0	1.77	SI	RAR	281,210	360,00	11 157	87 041	0	1.28	SI	
	QPR	8,710	13,07	9 861	77 357	0	1.50	SI									
Trave: Trave 18-19			FRC=0,05 cm														
0%	RAR	7,655	17,43	12 652	89 758	0	2.27	SI	RAR	264,158	360,00	12 652	89 758	0	1.36	SI	
	QPR	6,811	13,07	11 231	79 849	0	1.91	SI									
25,0%	RAR	1,790	17,43	12 652	-32 176	0	9.73	SI	RAR	20,968	360,00	12 652	-32 176	0	17.16	SI	
	QPR	1,590	13,07	11 231	-28 580	0	8.22	SI									
50,0%	RAR	6,850	17,43	12 652	-69 416	0	2.54	SI	RAR	286,355	360,00	12 652	-69 416	0	1.25	SI	
	QPR	6,094	13,07	11 231	-61 761	0	2.14	SI									
75,0%	RAR	1,517	17,43	12 652	-27 055	0	11.49	SI	RAR	17,450	360,00	12 652	-27 055	0	20.63	SI	
	QPR	1,357	13,07	11 231	-24 205	0	9.63	SI									
100,0%	RAR	7,654	17,43	12 652	89 735	0	2.27	SI	RAR	264,094	360,00	12 652	89 735	0	1.36	SI	
	QPR	6,782	13,07	11 231	79 510	0	1.92	SI									
Trave: Trave 19-20			FRC=0,02 cm														
0%	RAR	10,145	17,43	8 063	92 609	0	1.71	SI	RAR	280,583	360,00	8 063	92 609	0	1.28	SI	
	QPR	9,017	13,07	7 136	82 318	0	1.44	SI									
25,0%	RAR	0,692	17,43	8 063	7 944	0	25.17	SI	RAR	6,051	360,00	8 063	7 944	0	59.49	SI	
	QPR	0,612	13,07	7 136	7 017	0	21.37	SI									
50,0%	RAR	2,265	17,43	8 063	-26 569	0	7.69	SI	RAR	25,754	360,00	8 063	-26 569	0	13.97	SI	
	QPR	2,015	13,07	7 136	-23 648	0	6.48	SI									
75,0%	RAR	0,928	17,43	8 063	-10 931	0	18.78	SI	RAR	9,943	360,00	8 063	-10 931	0	36.20	SI	
	QPR	0,821	13,07	7 136	-9 676	0	15.91	SI									
100,0%	RAR	7,194	17,43	8 063	54 859	0	2.42	SI	RAR	258,523	360,00	8 063	54 859	0	1.39	SI	
	QPR	6,415	13,07	7 136	48 932	0	2.03	SI									
Trave: Trave 20-21			FRC=0,03 cm														
0%	RAR	6,899	17,43	7 529	52 618	0	2.52	SI	RAR	248,123	360,00	7 529	52 618	0	1.45	SI	
	QPR	6,151	13,07	6 662	46 939	0	2.12	SI									
25,0%	RAR	0,696	17,43	7 529	-8 115	0	25.02	SI	RAR	7,101	360,00	7 529	-8 115	0	50.69	SI	
	QPR	0,614	13,07	6 662	-7 150	0	21.29	SI									
50,0%	RAR	5,365	17,43	7 529	-35 707	0	3.24	SI	RAR	234,744	360,00	7 529	-35 707	0	1.53	SI	
	QPR	4,771	13,07	6 662	-31 742	0	2.74	SI									
75,0%	RAR	4,538	17,43	7 529	-30 157	0	3.84	SI	RAR	196,736	360,00	7 529	-30 157	0	1.82	SI	
	QPR	2,295	13,07	6 662	-26 837	0	5.69	SI									
100,0%	RAR	0,764	17,43	7 529	8 535	0	22.81	SI	RAR	7,724	360,00	7 529	8 535	0	46.60	SI	
	QPR	0,677	13,07	6 662	7 565	0	19.30	SI									
Piano Terra			Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36														
Trave: Trave 24-25			FRC=0,03 cm														
0%	RAR	0,959	17,43	8 285	10 815	0	18.17	SI	RAR	9,929	360,00	8 285	10 815	0	36.25	SI	
	QPR	0,846	13,07	7 305	9 549	0	15.44	SI									
25,0%	RAR	4,586	17,43	8 285	-31 304	0	3.80	SI	RAR	203,456	360,00	8 285	-31 304	0	1.76	SI	
	QPR	2,327	13,07	7 305	-27 916	0	5.61	SI									
50,0%	RAR	5,024	17,43	8 285	-34 322	0	3.46	SI	RAR	224,167	360,00	8 285	-34 322	0	1.60	SI	
	QPR	4,475	13,07	7 305	-30 578	0	2.92	SI									
75,0%	RAR	0,200	17,43	8 285	1 762	0	87.12	SI	RAR	0,705	360,00	8 285	1 762	0	NS	SI	
	QPR	0,177	13,07	7 305	1 561	0	73.87	SI									
100%	RAR	9,044	17,43	8 285	76 947	0	1.92	SI	RAR	283,315	360,00	8 285	76 947	0	1.27	SI	
	QPR	8,051	13,07	7 305	68 501	0	1.62	SI									
Trave: Trave 25-26			FRC=0,03 cm														
0%	RAR	7,127	17,43	13 631	78 378	0	2.44	SI	RAR	270,825	360,00	13 631	78 378	0	1.32	SI	
	QPR	6,340	13,07	12 057	69 729	0	2.06	SI									
25,0%	RAR	1,292	17,43	13 631	-21 991	0	13.49	SI	RAR	14,237	360,00	13 631	-21 991	0	25.28	SI	
	QPR	1,141	13,07	12 057	-19 425	0	11.45	SI									
50,0%	RAR	6,018	17,43	13 631	-57 783	0	2.89	SI	RAR	268,630	360,00	13 631	-57 783	0	1.34	SI	
	QPR	5,335	13,07	12 057	-51 220	0	2.45	SI									
75,0%	RAR	1,715	17,43	13 631	-28 999	0	10.16	SI	RAR	19,317	360,00	13 631	-28 999	0	18.63	SI	
	QPR	1,518	13,07	12 057	-25 656	0	8.61	SI									
100%	RAR	6,273	17,43	13 631	64 360	0	2.77	SI	RAR	263,324	360,00	13 631	64 360	0	1.36	SI	
	QPR	5,582	13,07	12 057	57 268	0	2.34	SI									
Trave: Trave 26-27			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	5,192	17,43	12 520	63 816	0	3.35	SI	RAR	160,802	360,00	12 520	63 816	0	2.23	SI	
	QPR	4,622	13,07	11 083	56 813	0	2.82	SI									
25,0%	RAR	0,839	17,43	12 520	-14 675	0	20.77	SI	RAR	8,897	360,00	12 520	-14 675	0	40.46	SI	
	QPR	0,739	13,07	11 083	-12 915	0	17.69	SI									
50,0%	RAR	1,824	17,43	12 520	-33 590	0	9.55	SI	RAR	21,803	360,00	12 520	-33 590	0	16.51	SI	
	QPR	1,615	13,07	11 083	-29 726	0	8.09	SI									
75,0%	RAR	0,448	17,43	12 520	7 071	0	38.92	SI	RAR	3,168	360,00	12 520	7 071	0	NS	SI	
	QPR	0,403	13,07	11 083	6 381	0	32.45	SI									
100%	RAR	7,582	17,43	12 520	107 307	0	2.29	SI	RAR	201,495	360,00	12 520	107 307	0	1.78	SI	
	QPR	6,742	13,07	11 083	95 405	0	1.93	SI									
Trave: Trave 27-28			FRC=0,05 cm														

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	10,581	17,43	16 352	105 965	0	1.64	SI	RAR	259,575	360,00	16 352	105 965	0	1.38	SI	
	QPR	9,485	13,07	14 993	94 967	0	1.37	SI									
25,0%	RAR	0,611	17,43	16 352	-7 241	0	28.53	SI	RAR	4,939	360,00	16 352	-7 241	0	72.88	SI	
	QPR	0,516	13,07	14 993	-5 998	0	25.34	SI									
50,0%	RAR	6,463	17,43	16 352	-49 383	0	2.69	SI	RAR	245,702	360,00	16 352	-49 383	0	1.46	SI	
	QPR	5,740	13,07	14 993	-43 843	0	2.27	SI									
75,0%	RAR	2,068	17,43	16 352	-25 684	0	8.42	SI	RAR	22,337	360,00	16 352	-25 684	0	16.11	SI	
	QPR	1,869	13,07	14 993	-23 192	0	6.99	SI									
100%	RAR	7,134	17,43	16 352	58 626	0	2.44	SI	RAR	224,150	360,00	16 352	58 626	0	1.60	SI	
	QPR	6,251	13,07	14 993	51 327	0	2.09	SI									
Trave: Trave 28-29			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	7,754	17,43	11 556	64 037	0	2.24	SI	RAR	249,598	360,00	11 556	64 037	0	1.44	SI	
	QPR	6,893	13,07	10 763	56 905	0	1.89	SI									
25,0%	RAR	0,643	17,43	11 556	6 871	0	27.10	SI	RAR	5,066	360,00	11 556	6 871	0	71.06	SI	
	QPR	0,568	13,07	10 763	6 015	0	23.03	SI									
50,0%	RAR	1,428	17,43	11 556	-15 954	0	12.20	SI	RAR	14,781	360,00	11 556	-15 954	0	24.35	SI	
	QPR	1,284	13,07	10 763	-14 312	0	10.18	SI									
75,0%	RAR	0,449	17,43	11 556	-4 438	0	38.85	SI	RAR	3,156	360,00	11 556	-4 438	0	NS	SI	
	QPR	0,413	13,07	10 763	-4 073	0	31.66	SI									
100,0%	RAR	5,951	17,43	11 556	41 419	0	2.92	SI	RAR	238,213	360,00	11 556	41 419	0	1.51	SI	
	QPR	5,280	13,07	10 763	36 729	0	2.47	SI									
Trave: Trave 29-30			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	6,034	17,43	12 116	41 987	0	2.88	SI	RAR	240,973	360,00	12 116	41 987	0	1.49	SI	
	QPR	5,362	13,07	11 285	37 294	0	2.43	SI									
25,0%	RAR	0,776	17,43	12 116	-8 386	0	22.46	SI	RAR	7,039	360,00	12 116	-8 386	0	51.14	SI	
	QPR	0,699	13,07	11 285	-7 516	0	18.71	SI									
50,0%	RAR	2,144	17,43	12 116	-24 418	0	8.12	SI	RAR	23,246	360,00	12 116	-24 418	0	15.48	SI	
	QPR	1,914	13,07	11 285	-21 761	0	6.82	SI									
75,0%	RAR	0,590	17,43	12 116	-6 109	0	29.56	SI	RAR	4,765	360,00	12 116	-6 109	0	75.55	SI	
	QPR	0,529	13,07	11 285	-5 442	0	24.72	SI									
100,0%	RAR	6,682	17,43	12 116	46 540	0	2.60	SI	RAR	268,702	360,00	12 116	46 540	0	1.33	SI	
	QPR	5,952	13,07	11 285	41 441	0	2.19	SI									
Trave: Trave 30-31			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	6,645	17,43	11 918	46 288	0	2.62	SI	RAR	267,404	360,00	11 918	46 288	0	1.34	SI	
	QPR	5,919	13,07	11 105	41 212	0	2.20	SI									
25,0%	RAR	0,515	17,43	11 918	-5 218	0	33.83	SI	RAR	3,896	360,00	11 918	-5 218	0	92.40	SI	
	QPR	0,461	13,07	11 105	-4 631	0	28.35	SI									
50,0%	RAR	1,972	17,43	11 918	-22 384	0	8.84	SI	RAR	21,219	360,00	11 918	-22 384	0	16.96	SI	
	QPR	1,757	13,07	11 105	-19 910	0	7.43	SI									
75,0%	RAR	0,514	17,43	11 918	-5 209	0	33.88	SI	RAR	3,887	360,00	11 918	-5 209	0	92.61	SI	
	QPR	0,461	13,07	11 105	-4 625	0	28.38	SI									
100%	RAR	6,648	17,43	11 918	46 306	0	2.62	SI	RAR	267,501	360,00	11 918	46 306	0	1.34	SI	
	QPR	5,920	13,07	11 105	41 224	0	2.20	SI									
Trave: Trave 31-32			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	6,669	17,43	12 063	46 450	0	2.61	SI	RAR	268,217	360,00	12 063	46 450	0	1.34	SI	
	QPR	5,940	13,07	11 241	41 362	0	2.20	SI									
25,0%	RAR	0,590	17,43	12 063	-6 121	0	29.53	SI	RAR	4,782	360,00	12 063	-6 121	0	75.27	SI	
	QPR	0,529	13,07	11 241	-5 451	0	24.70	SI									
50,0%	RAR	2,138	17,43	12 063	-24 352	0	8.15	SI	RAR	23,185	360,00	12 063	-24 352	0	15.52	SI	
	QPR	1,909	13,07	11 241	-21 700	0	6.84	SI									
75,0%	RAR	0,764	17,43	12 063	-8 241	0	22.82	SI	RAR	6,901	360,00	12 063	-8 241	0	52.16	SI	
	QPR	0,688	13,07	11 241	-7 385	0	19.01	SI									
100,0%	RAR	6,067	17,43	12 063	42 210	0	2.87	SI	RAR	242,457	360,00	12 063	42 210	0	1.48	SI	
	QPR	5,391	13,07	11 241	37 494	0	2.42	SI									
Trave: Trave 32-33			FRC=0,01 cm														
0%	RAR	5,976	17,43	11 492	41 595	0	2.91	SI	RAR	239,385	360,00	11 492	41 595	0	1.50	SI	
	QPR	5,303	13,07	10 713	36 899	0	2.46	SI									
25,0%	RAR	0,449	17,43	11 492	-4 454	0	38.78	SI	RAR	3,180	360,00	11 492	-4 454	0	NS	SI	
	QPR	0,413	13,07	10 713	-4 081	0	31.64	SI									
50,0%	RAR	1,445	17,43	11 492	-16 164	0	12.06	SI	RAR	15,000	360,00	11 492	-16 164	0	24.00	SI	
	QPR	1,299	13,07	10 713	-14 495	0	10.06	SI									
75,0%	RAR	0,610	17,43	11 492	6 468	0	28.55	SI	RAR	4,722	360,00	11 492	6 468	0	76.24	SI	
	QPR	0,538	13,07	10 713	5 654	0	24.27	SI									
100,0%	RAR	7,736	17,43	11 492	63 440	0	2.25	SI	RAR	252,141	360,00	11 492	63 440	0	1.42	SI	
	QPR	6,875	13,07	10 713	56 368	0	1.90	SI									
Trave: Trave 33-34			FRC=0,05 cm														
0%	RAR	7,041	17,43	16 122	57 443	0	2.47	SI	RAR	223,935	360,00	16 122	57 443	0	1.60	SI	
	QPR	6,165	13,07	14 792	50 270	0	2.12	SI									
25,0%	RAR	2,085	17,43	16 122	-25 852	0	8.35	SI	RAR	22,539	360,00	16 122	-25 852	0	15.97	SI	
	QPR	1,885	13,07	14 792	-23 347	0	6.93	SI									
50,0%	RAR	6,252	17,43	16 122	-48 396	0	2.78	SI	RAR	240,566	360,00	16 122	-48 396	0	1.49	SI	
	QPR	5,553	13,07	14 792	-42 971	0	2.35	SI									
75,0%	RAR	0,449	17,43	16 122	-4 939	0	38.79	SI	RAR	2,861	360,00	16 122	-4 939	0	NS	SI	
	QPR	0,373	13,07	14 792	-3 957	0	35.07	SI									
100%	RAR	11,098	17,43	16 122	109 762	0	1.57	SI	RAR	266,412	360,00	16 122	109 762	0	1.35	SI	
	QPR	9,949	13,07	14 792	98 338	0	1.31	SI									
Trave: Trave 34-35			FRC=0,02 cm														
0%	RAR	8,305	17,43	14 361	115 592	0	2.09	SI	RAR	217,076	360,00	14 361	115 592	0	1.65	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
25,0%	QPR	7,385	13,07	12 729	102 785	0	1.77	SI									
	RAR	0,104	17,43	14 361	-428	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,086	13,07	12 729	-252	0	NS	SI									
50,0%	RAR	4,405	17,43	14 361	-46 967	0	3.95	SI	RAR	213,556	360,00	14 361	-46 967	0	1.68	SI	
	QPR	2,279	13,07	12 729	-41 573	0	5.73	SI									
75,0%	RAR	1,359	17,43	14 361	-24 026	0	12.82	SI	RAR	15,422	360,00	14 361	-24 026	0	23.34	SI	
	QPR	1,198	13,07	12 729	-21 178	0	10.90	SI									
100,0%	RAR	5,498	17,43	14 361	68 395	0	3.17	SI	RAR	171,563	360,00	14 361	68 395	0	2.09	SI	
	QPR	4,897	13,07	12 729	60 931	0	2.66	SI									
Trave: Trave 35-36																	
FRC=0,03 cm																	
0%	RAR	6,153	17,43	13 450	63 977	0	2.83	SI	RAR	261,691	360,00	13 450	63 977	0	1.37	SI	
	QPR	5,484	13,07	11 930	57 025	0	2.38	SI									
25,0%	RAR	1,807	17,43	13 450	-30 980	0	9.64	SI	RAR	20,135	360,00	13 450	-30 980	0	17.87	SI	
	QPR	1,597	13,07	11 930	-27 380	0	8.18	SI									
50,0%	RAR	6,781	17,43	13 450	-71 204	0	2.57	SI	RAR	267,123	360,00	13 450	-71 204	0	1.34	SI	
	QPR	6,015	13,07	11 930	-63 169	0	2.17	SI									
75,0%	RAR	5,413	17,43	13 450	-56 695	0	3.21	SI	RAR	210,186	360,00	13 450	-56 695	0	1.71	SI	
	QPR	4,807	13,07	11 930	-50 342	0	2.71	SI									
100,0%	RAR	0,796	17,43	13 450	12 548	0	21.89	SI	RAR	7,885	360,00	13 450	12 548	0	45.65	SI	
	QPR	0,705	13,07	11 930	11 102	0	18.55	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 28-37																	
FRC=0,09 cm																	
0%	RAR	0,592	17,43	-3 112	8 555	0	29.41	SI	RAR	7,638	360,00	-3 112	8 555	0	47.13	SI	
	QPR	0,559	13,07	-2 891	8 074	0	23.36	SI									
25,0%	RAR	1,527	17,43	-3 112	-21 615	0	11.41	SI	RAR	18,850	360,00	-3 112	-21 615	0	19.09	SI	
	QPR	1,389	13,07	-2 891	-19 669	0	9.41	SI									
50,0%	RAR	4,695	17,43	-3 112	-32 832	0	3.71	SI	RAR	261,820	360,00	-3 112	-32 832	0	1.37	SI	
	QPR	2,119	13,07	-2 891	-29 866	0	6.17	SI									
75,0%	RAR	1,007	17,43	-3 112	-14 888	0	17.31	SI	RAR	12,924	360,00	-3 112	-14 888	0	27.85	SI	
	QPR	0,911	13,07	-2 891	-13 482	0	14.34	SI									
100,0%	RAR	5,040	17,43	-3 112	41 437	0	3.45	SI	RAR	222,134	360,00	-3 112	41 437	0	1.62	SI	
	QPR	4,579	13,07	-2 891	37 651	0	2.85	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 33-38																	
FRC=0,09 cm																	
0%	RAR	0,618	17,43	-3 077	8 915	0	28.18	SI	RAR	7,944	360,00	-3 077	8 915	0	45.31	SI	
	QPR	0,584	13,07	-2 845	8 409	0	22.39	SI									
25,0%	RAR	1,511	17,43	-3 077	-21 386	0	11.53	SI	RAR	18,649	360,00	-3 077	-21 386	0	19.30	SI	
	QPR	1,374	13,07	-2 845	-19 458	0	9.51	SI									
50,0%	RAR	2,322	17,43	-3 077	-32 727	0	7.50	SI	RAR	28,386	360,00	-3 077	-32 727	0	12.68	SI	
	QPR	2,112	13,07	-2 845	-29 772	0	6.18	SI									
75,0%	RAR	1,007	17,43	-3 077	-14 883	0	17.31	SI	RAR	12,916	360,00	-3 077	-14 883	0	27.87	SI	
	QPR	0,912	13,07	-2 845	-13 481	0	14.33	SI									
100%	RAR	5,034	17,43	-3 077	41 385	0	3.46	SI	RAR	221,837	360,00	-3 077	41 385	0	1.62	SI	
	QPR	4,572	13,07	-2 845	37 598	0	2.85	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 39-40																	
FRC=0,05 cm																	
0%	RAR	0,079	17,43	90	-1 116	0	NS	SI	RAR	0,917	360,00	32	-1 115	0	NS	SI	
	QPR	0,078	13,07	-29	-1 114	0	NS	SI									
25,0%	RAR	4,988	17,43	90	-40 862	0	3.49	SI	RAR	215,912	360,00	90	-40 862	0	1.66	SI	
	QPR	4,462	13,07	-29	-36 552	0	2.92	SI									
50,0%	RAR	5,084	17,43	90	-41 643	0	3.42	SI	RAR	220,040	360,00	90	-41 643	0	1.63	SI	
	QPR	4,539	13,07	-29	-37 185	0	2.87	SI									
75,0%	RAR	0,225	17,43	90	-3 460	0	77.43	SI	RAR	2,774	360,00	90	-3 460	0	NS	SI	
	QPR	0,195	13,07	-29	-3 014	0	66.89	SI									
100%	RAR	7,867	17,43	90	73 687	0	2.21	SI	RAR	274,990	360,00	90	73 687	0	1.30	SI	
	QPR	7,042	13,07	-29	65 961	0	1.85	SI									
Trave: Trave 40-1a																	
FRC=-0,01 cm																	
0%	RAR	7,430	17,43	-2 693	69 808	0	2.34	SI	RAR	262,171	360,00	-2 693	69 808	0	1.37	SI	
	QPR	6,650	13,07	-2 530	62 454	0	1.96	SI									
25,0%	RAR	1,549	17,43	-2 693	22 586	0	11.25	SI	RAR	17,958	360,00	-2 693	22 586	0	20.04	SI	
	QPR	1,390	13,07	-2 530	20 280	0	9.40	SI									
50,0%	RAR	0,206	17,43	-2 693	-3 229	0	84.62	SI	RAR	2,990	360,00	-2 693	-3 229	0	NS	SI	
	QPR	0,176	13,07	-2 530	-2 774	0	74.45	SI									
75,0%	RAR	0,510	17,43	-2 693	-7 639	0	34.17	SI	RAR	6,731	360,00	-2 693	-7 639	0	53.48	SI	
	QPR	0,447	13,07	-2 530	-6 707	0	29.26	SI									
100%	RAR	0,620	17,43	-2 693	8 900	0	28.11	SI	RAR	7,891	360,00	-2 693	8 900	0	45.62	SI	
	QPR	0,562	13,07	-2 530	8 076	0	23.26	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 2a-41																	
FRC=-0,01 cm																	
0%	RAR	0,608	17,43	-2 709	8 737	0	28.66	SI	RAR	7,753	360,00	-2 709	8 737	0	46.43	SI	
	QPR	0,551	13,07	-2 531	7 920	0	23.73	SI									
25,0%	RAR	0,494	17,43	-2 709	-7 410	0	35.28	SI	RAR	6,538	360,00	-2 709	-7 410	0	55.06	SI	
	QPR	0,433	13,07	-2 531	-6 505	0	30.20	SI									
50,0%	RAR	0,174	17,43	-2 709	-2 771	0	NS	SI	RAR	2,602	360,00	-2 709	-2 771	0	NS	SI	
	QPR	0,147	13,07	-2 531	-2 359	0	88.97	SI									
75,0%	RAR	1,585	17,43	-2 709	23 111	0	10.99	SI	RAR	18,371	360,00	-2 709	23 111	0	19.59	SI	
	QPR	1,424	13,07	-2 531	20 762	0	9.18	SI									
100,0%	RAR	7,475	17,43	-2 709	70 234	0	2.33	SI	RAR	263,760	360,00	-2 709	70 234	0	1.36	SI	

		Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
%LLI	T _{Prnf}	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
		QPR	6,696	13,07	-2 531	62 857	0	1.95	SI									
Trave: Trave 41-42		FRC=0,05 cm																
0%	RAR	7,953	17,43	173	74 272		0	2.19	SI	RAR	277,825	360,00	173	74 272		0	1.29	SI
	QPR	7,099	13,07	56	66 496		0	1.84	SI									
25,0%	RAR	0,235	17,43	173	-3 613		0	74.01	SI	RAR	2,889	360,00	173	-3 613		0	NS	SI
	QPR	0,204	13,07	56	-3 136		0	64.13	SI									
50,0%	RAR	5,159	17,43	173	-42 482		0	3.37	SI	RAR	223,061	360,00	173	-42 482		0	1.61	SI
	QPR	4,629	13,07	56	-37 917		0	2.82	SI									
75,0%	RAR	5,159	17,43	173	-42 336		0	3.37	SI	RAR	223,061	360,00	173	-42 336		0	1.61	SI
	QPR	4,621	13,07	56	-37 849		0	2.82	SI									
100,0%	RAR	0,225	17,43	173	-3 174		0	77.48	SI	RAR	2,601	360,00	173	-3 174		0	NS	SI
	QPR	0,207	13,07	56	-2 931		0	63.12	SI									
Piano Terra		Travata: Trave 7-12																
Trave: Trave 7-12		FRC=-0,02 cm																
0%	RAR	2,184	17,43	5 853	30 457		0	7.98	SI	RAR	24,576	360,00	5 853	30 457		0	14.64	SI
	QPR	1,950	13,07	5 139	27 201		0	6.70	SI									
25,0%	RAR	1,961	17,43	5 853	27 289		0	8.88	SI	RAR	21,963	360,00	5 853	27 289		0	16.39	SI
	QPR	1,759	13,07	5 139	24 487		0	7.43	SI									
50,0%	RAR	1,854	17,43	5 853	25 779		0	9.40	SI	RAR	20,718	360,00	5 853	25 779		0	17.37	SI
	QPR	1,679	13,07	5 139	23 359		0	7.78	SI									
75,0%	RAR	1,865	17,43	5 853	25 927		0	9.34	SI	RAR	20,840	360,00	5 853	25 927		0	17.27	SI
	QPR	1,711	13,07	5 139	23 816		0	7.63	SI									
100%	RAR	1,992	17,43	5 853	27 733		0	8.74	SI	RAR	22,329	360,00	5 853	27 733		0	16.12	SI
	QPR	1,855	13,07	5 139	25 858		0	7.04	SI									
Piano Terra		Travata: Trave 8-19																
Trave: Trave 8-19		FRC=-0,02 cm																
0%	RAR	2,193	17,43	5 819	30 593		0	7.94	SI	RAR	24,691	360,00	5 819	30 593		0	14.58	SI
	QPR	1,959	13,07	5 116	27 329		0	6.67	SI									
25,0%	RAR	1,969	17,43	5 819	27 409		0	8.85	SI	RAR	22,065	360,00	5 819	27 409		0	16.31	SI
	QPR	1,767	13,07	5 116	24 601		0	7.39	SI									
50,0%	RAR	1,861	17,43	5 819	25 883		0	9.36	SI	RAR	20,807	360,00	5 819	25 883		0	17.30	SI
	QPR	1,686	13,07	5 116	23 458		0	7.75	SI									
75,0%	RAR	1,871	17,43	5 819	26 016		0	9.31	SI	RAR	20,916	360,00	5 819	26 016		0	17.21	SI
	QPR	1,717	13,07	5 116	23 902		0	7.61	SI									
100%	RAR	1,997	17,43	5 819	27 808		0	8.72	SI	RAR	22,394	360,00	5 819	27 808		0	16.07	SI
	QPR	1,860	13,07	5 116	25 931		0	7.02	SI									
Piano Terra		Travata: Trave 9-22-24																
Trave: Trave 9-22		FRC=0,01 cm																
0%	RAR	0,173	17,43	-350	-2 087		0	NS	SI	RAR	2,144	360,00	-350	-2 087		0	NS	SI
	QPR	0,151	13,07	-295	-1 824		0	86.49	SI									
25,0%	RAR	0,558	17,43	-350	-6 670		0	31.22	SI	RAR	6,764	360,00	-350	-6 670		0	53.22	SI
	QPR	0,531	13,07	-295	-6 345		0	24.60	SI									
50,0%	RAR	0,423	17,43	-350	-5 057		0	41.24	SI	RAR	5,138	360,00	-350	-5 057		0	70.07	SI
	QPR	0,413	13,07	-295	-4 942		0	31.62	SI									
75,0%	RAR	0,227	17,43	-350	2 753		0	76.95	SI	RAR	2,734	360,00	-350	2 753		0	NS	SI
	QPR	0,196	13,07	-295	2 387		0	66.54	SI									
100%	RAR	1,392	17,43	-350	16 758		0	12.52	SI	RAR	16,450	360,00	-350	16 758		0	21.88	SI
	QPR	1,299	13,07	-295	15 640		0	10.05	SI									
Trave: Trave 22-24		FRC=0,00 cm																
0%	RAR	1,271	17,43	-942	15 360		0	13.70	SI	RAR	15,147	360,00	-942	15 360		0	23.76	SI
	QPR	1,177	13,07	-899	14 224		0	11.10	SI									
25,0%	RAR	0,391	17,43	-942	4 785		0	44.54	SI	RAR	4,790	360,00	-942	4 785		0	75.16	SI
	QPR	0,350	13,07	-899	4 287		0	37.32	SI									
50,0%	RAR	0,108	17,43	-921	-1 370		0	NS	SI	RAR	1,484	360,00	-921	-1 370		0	NS	SI
	QPR	0,111	13,07	-899	-1 397		0	NS	SI									
75,0%	RAR	0,248	17,43	-942	-3 028		0	70.39	SI	RAR	3,158	360,00	-942	-3 028		0	NS	SI
	QPR	0,231	13,07	-899	-2 830		0	56.52	SI									
100,0%	RAR	0,015	17,43	-942	-265		0	NS	SI	RAR	0,373	360,00	-942	-265		0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0		0	-	SI									
Piano Terra		Travata: Trave 12-27																
Trave: Trave 12-27		FRC=0,31 cm																
0%	RAR	5,598	17,43	10 622	40 708		0	3.11	SI	RAR	201,972	360,00	10 622	40 708		0	1.78	SI
	QPR	5,154	13,07	9 376	37 489		0	2.53	SI									
25,0%	RAR	1,365	17,43	10 622	-16 442		0	12.77	SI	RAR	14,109	360,00	10 622	-16 442		0	25.51	SI
	QPR	1,241	13,07	9 376	-14 975		0	10.53	SI									
50,0%	RAR	5,234	17,43	10 622	-34 056		0	3.32	SI	RAR	220,846	360,00	10 622	-34 056		0	1.63	SI
	QPR	4,782	13,07	9 376	-31 124		0	2.73	SI									
75,0%	RAR	1,023	17,43	10 622	-12 132		0	17.04	SI	RAR	10,174	360,00	10 622	-12 132		0	35.38	SI
	QPR	0,923	13,07	9 376	-10 959		0	14.16	SI									
100,0%	RAR	6,773	17,43	10 622	49 327		0	2.57	SI	RAR	246,441	360,00	10 622	49 327		0	1.46	SI
	QPR	6,250	13,07	9 376	45 522		0	2.09	SI									
Piano Terra		Travata: Trave 19-34																
Trave: Trave 19-34		FRC=0,31 cm																
0%	RAR	5,586	17,43	10 249	40 640		0	3.12	SI	RAR	201,849	360,00	10 249	40 640		0	1.78	SI
	QPR	5,145	13,07	9 064	37 435		0	2.54	SI									
25,0%	RAR	1,367	17,43	10 249	-16 503		0	12.74	SI	RAR	14,197	360,00	10 249	-16 503		0	25.35	SI
	QPR	1,244	13,07	9 064	-15 027		0	10.51	SI									
50,0%	RAR	5,243	17,43	10 249	-34 109		0	3.32	SI	RAR	221,656	360,00	10 249	-34 109		0	1.62	SI

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
75,0%	QPR	4,789	13,07	9 064	-31 174	0	2.72	SI									
	RAR	1,024	17,43	10 249	-12 178	0	17.01	SI	RAR	10,248	360,00	10 249	-12 178	0	35.13	SI	
	QPR	0,925	13,07	9 064	-11 006	0	14.13	SI									
	RAR	6,768	17,43	10 249	49 289	0	2.57	SI	RAR	246,592	360,00	10 249	49 289	0	1.45	SI	
100,0%	QPR	6,242	13,07	9 064	45 477	0	2.09	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 21-23 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	0,239	17,43	-329	-2 866	0	73.06	SI	RAR	2,928	360,00	-329	-2 866	0	NS	SI	
	QPR	0,210	13,07	-284	-2 526	0	62.17	SI									
25,0%	RAR	0,617	17,43	-329	-7 368	0	28.24	SI	RAR	7,469	360,00	-329	-7 368	0	48.20	SI	
	QPR	0,587	13,07	-284	-7 007	0	22.26	SI									
50,0%	RAR	0,475	17,43	-329	-5 674	0	36.72	SI	RAR	5,760	360,00	-329	-5 674	0	62.49	SI	
	QPR	0,466	13,07	-284	-5 564	0	28.07	SI									
75,0%	RAR	0,183	17,43	-329	2 216	0	95.28	SI	RAR	2,239	360,00	-329	2 216	0	NS	SI	
	QPR	0,149	13,07	-284	1 805	0	87.83	SI									
100%	RAR	1,361	17,43	-329	16 302	0	12.80	SI	RAR	16,241	360,00	-329	16 302	0	22.16	SI	
	QPR	1,261	13,07	-284	15 098	0	10.36	SI									
Trave: Trave 23-36 FRC=-0,01 cm																	
0%	RAR	1,089	17,43	-1 798	13 177	0	16.00	SI	RAR	13,298	360,00	-1 798	13 177	0	27.07	SI	
	QPR	0,990	13,07	-1 740	11 995	0	13.19	SI									
25,0%	RAR	0,439	17,43	-1 798	5 406	0	39.72	SI	RAR	5,573	360,00	-1 798	5 406	0	64.59	SI	
	QPR	0,394	13,07	-1 740	4 861	0	33.20	SI									
50,0%	RAR	0,162	17,43	-1 798	2 080	0	NS	SI	RAR	2,299	360,00	-1 798	2 080	0	NS	SI	
	QPR	0,153	13,07	-1 740	1 978	0	85.25	SI									
75,0%	RAR	0,262	17,43	-1 770	3 272	0	66.55	SI	RAR	3,498	360,00	-1 770	3 272	0	NS	SI	
	QPR	0,268	13,07	-1 740	3 347	0	48.70	SI									
100%	RAR	0,732	17,43	-1 770	8 865	0	23.80	SI	RAR	9,140	360,00	-1 770	8 865	0	39.38	SI	
	QPR	0,741	13,07	-1 740	8 967	0	17.64	SI									
Trave: Trave 36-42 FRC=0,05 cm																	
0%	RAR	0,902	17,43	-683	12 665	0	19.32	SI	RAR	10,935	360,00	-683	12 665	0	32.92	SI	
	QPR	0,896	13,07	-680	12 589	0	14.58	SI									
25,0%	RAR	0,540	17,43	-683	-7 612	0	32.25	SI	RAR	6,598	360,00	-683	-7 612	0	54.56	SI	
	QPR	0,496	13,07	-680	-6 993	0	26.35	SI									
50,0%	RAR	1,104	17,43	-683	-15 484	0	15.79	SI	RAR	13,355	360,00	-683	-15 484	0	26.95	SI	
	QPR	1,048	13,07	-680	-14 713	0	12.46	SI									
75,0%	RAR	0,751	17,43	-683	-10 952	0	23.21	SI	RAR	9,356	360,00	-683	-10 952	0	38.47	SI	
	QPR	0,724	13,07	-680	-10 570	0	18.04	SI									
100%	RAR	0,418	17,43	-683	5 986	0	41.70	SI	RAR	4,999	360,00	-683	5 986	0	72.01	SI	
	QPR	0,379	13,07	-680	5 434	0	34.48	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 25-39 FRC=0,07 cm																	
0%	RAR	0,316	17,43	110	4 475	0	55.11	SI	RAR	3,680	360,00	110	4 475	0	97.81	SI	
	QPR	0,318	13,07	106	4 506	0	41.05	SI									
25,0%	RAR	0,898	17,43	113	-13 020	0	19.40	SI	RAR	11,039	360,00	113	-13 020	0	32.61	SI	
	QPR	0,851	13,07	106	-12 332	0	15.36	SI									
50,0%	RAR	1,294	17,43	113	-18 084	0	13.46	SI	RAR	15,514	360,00	113	-18 084	0	23.20	SI	
	QPR	1,239	13,07	106	-17 311	0	10.54	SI									
75,0%	RAR	0,741	17,43	113	-10 745	0	23.51	SI	RAR	9,108	360,00	113	-10 745	0	39.52	SI	
	QPR	0,720	13,07	106	-10 430	0	18.16	SI									
100%	RAR	0,635	17,43	113	8 996	0	27.44	SI	RAR	7,409	360,00	113	8 996	0	48.58	SI	
	QPR	0,587	13,07	106	8 310	0	22.28	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 27-37 FRC=-0,03 cm																	
0%	RAR	1,558	17,43	60	22 079	0	11.18	SI	RAR	18,188	360,00	60	22 079	0	19.79	SI	
	QPR	1,472	13,07	-76	20 880	0	8.87	SI									
25,0%	RAR	0,936	17,43	60	13 263	0	18.62	SI	RAR	10,924	360,00	60	13 263	0	32.95	SI	
	QPR	0,868	13,07	-76	12 313	0	15.05	SI									
50,0%	RAR	0,777	17,43	60	11 013	0	22.42	SI	RAR	9,070	360,00	60	11 013	0	39.69	SI	
	QPR	0,694	13,07	-76	9 843	0	18.84	SI									
75,0%	RAR	1,082	17,43	60	15 330	0	16.11	SI	RAR	12,627	360,00	60	15 330	0	28.51	SI	
	QPR	0,950	13,07	-76	13 471	0	13.76	SI									
100%	RAR	1,844	17,43	60	26 137	0	9.45	SI	RAR	21,532	360,00	60	26 137	0	16.71	SI	
	QPR	1,632	13,07	-76	23 136	0	8.01	SI									
Trave: Trave 37-1a FRC=-0,01 cm																	
0%	RAR	7,679	17,43	-657	69 859	0	2.26	SI	RAR	281,085	360,00	-657	69 859	0	1.28	SI	
	QPR	6,905	13,07	-661	63 016	0	1.89	SI									
25,0%	RAR	5,284	17,43	-657	48 232	0	3.29	SI	RAR	193,631	360,00	-657	48 232	0	1.85	SI	
	QPR	4,748	13,07	-661	43 376	0	2.75	SI									
50,0%	RAR	1,938	17,43	-657	27 872	0	8.99	SI	RAR	22,229	360,00	-657	27 872	0	16.19	SI	
	QPR	1,734	13,07	-661	24 948	0	7.53	SI									
75,0%	RAR	0,608	17,43	-657	8 782	0	28.67	SI	RAR	7,045	360,00	-657	8 782	0	51.10	SI	
	QPR	0,535	13,07	-661	7 734	0	24.44	SI									
100%	RAR	0,644	17,43	-657	-9 053	0	27.07	SI	RAR	7,827	360,00	-657	-9 053	0	45.99	SI	
	QPR	0,588	13,07	-661	-8 278	0	22.22	SI									
Piano Terra																	
Trave: Trave 34-38 FRC=-0,03 cm																	
0%	RAR	1,583	17,43	99	22 433	0	11.00	SI	RAR	18,475	360,00	99	22 433	0	19.48	SI	
	QPR	1,499	13,07	-56	21 256	0	8.71	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																		
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo									
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato		
																	[N]	[N-m]
25,0%	RAR	0,949	17,43	99	13 438	0	18.37	SI	RAR	11,064	360,00	99	13 438	0	32.53	SI		
	QPR	0,882	13,07	-56	12 504	0	14.82	SI										
50,0%	RAR	0,777	17,43	99	11 012	0	22.41	SI	RAR	9,064	360,00	99	11 012	0	39.71	SI		
	QPR	0,695	13,07	-56	9 852	0	18.81	SI										
75,0%	RAR	1,056	17,43	99	15 154	0	16.49	SI	RAR	12,043	360,00	99	15 154	0	29.89	SI		
	QPR	0,926	13,07	-56	13 299	0	14.11	SI										
100%	RAR	1,798	17,43	99	25 789	0	9.69	SI	RAR	20,501	360,00	99	25 789	0	17.56	SI		
	QPR	1,587	13,07	-56	22 786	0	8.23	SI										
Trave: Trave 38-2a																		
FRC=-0,01 cm																		
0%	RAR	7,622	17,43	-676	69 262	0	2.28	SI	RAR	282,470	360,00	-676	69 262	0	1.27	SI		
	QPR	6,907	13,07	-672	62 459	0	1.89	SI										
25,0%	RAR	5,305	17,43	-676	47 906	0	3.28	SI	RAR	196,822	360,00	-676	47 906	0	1.82	SI		
	QPR	4,750	13,07	-672	43 067	0	2.75	SI										
50,0%	RAR	1,942	17,43	-676	27 819	0	8.97	SI	RAR	22,446	360,00	-676	27 819	0	16.03	SI		
	QPR	1,737	13,07	-672	24 888	0	7.52	SI										
75,0%	RAR	0,625	17,43	-676	9 000	0	27.86	SI	RAR	7,304	360,00	-676	9 000	0	49.28	SI		
	QPR	0,550	13,07	-672	7 923	0	23.76	SI										
100%	RAR	0,608	17,43	-676	-8 562	0	28.64	SI	RAR	7,407	360,00	-676	-8 562	0	48.60	SI		
	QPR	0,557	13,07	-672	-7 839	0	23.47	SI										

LEGENDA:

- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%LLI	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Piano Terra														
Trave: Trave 1-7														
FRC=0,14 cm														
Travata: Trave 1-7														
AA= PCA														
0%	FRQ	8 401	25 942	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8 191	25 321	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	8 401	-12 183	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8 191	-11 911	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	8 401	-37 336	0	2,45	2,36	4,9043 E-04	376	326	0,160	0,400	2,50	SI	
	QPR	8 191	-36 480	0	2,39	2,36	4,792 E-04	376	326	0,156	0,300	1,92	SI	
37,5%	FRQ	8 401	-50 397	0	3,38	2,36	6,8386 E-04	376	326	0,223	0,400	1,79	SI	
	QPR	8 191	-49 243	0	3,31	2,36	6,5839 E-04	376	326	0,215	0,300	1,40	SI	
50,0%	FRQ	8 401	-52 243	0	3,51	2,36	7,2632 E-04	376	326	0,237	0,400	1,69	SI	
	QPR	8 191	-51 053	0	3,43	2,36	6,9997 E-04	376	326	0,228	0,300	1,31	SI	
62,5%	FRQ	8 401	-43 753	0	2,93	2,36	5,7923 E-04	376	326	0,189	0,400	2,12	SI	
	QPR	8 191	-42 765	0	2,87	2,36	5,6641 E-04	376	326	0,185	0,300	1,62	SI	
75,0%	FRQ	8 401	-25 803	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8 191	-25 233	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	8 401	728	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8 191	688	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	8 401	34 961	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8 191	34 143	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra														
Trave: Trave 1-2														
FRC=0,01 cm														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6														
AA= PCA														
0%	FRQ	6 307	23 307	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6 147	22 752	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	6 307	5 520	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6 147	5 403	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	6 307	-6 875	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6 147	-6 689	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	6 307	-13 881	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6 147	-13 523	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	6 307	-15 495	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 147	-15 100	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 307	-11 720	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 147	-11 420	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6 307	-2 554	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 147	-2 483	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 307	12 003	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 147	11 712	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6 307	31 950	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 147	31 163	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6 242	31 807	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	31 021	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 242	10 943	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	10 673	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 242	-3 959	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	-3 860	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 242	-12 899	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	-12 579	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 242	-15 876	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	-15 483	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 242	-12 892	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	-12 572	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6 242	-3 945	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	-3 847	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 242	10 964	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	10 693	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6 242	31 835	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 083	31 049	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6 234	31 817	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	31 031	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 234	10 949	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	10 678	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 234	-3 958	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	-3 860	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 234	-12 902	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	-12 583	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 234	-15 884	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	-15 492	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 234	-12 905	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	-12 586	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6 234	-3 963	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	-3 865	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 234	10 941	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	10 671	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6 234	31 807	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 075	31 022	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6 248	31 837	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	31 050	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 248	10 964	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	10 693	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 248	-3 947	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	-3 849	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 248	-12 895	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	-12 576	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 248	-15 881	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	-15 488	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 248	-12 905	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	-12 586	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6 248	-3 967	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	-3 869	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 248	10 933	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	10 663	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6 248	31 795	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 089	31 010	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-6				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6 315	31 946	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	31 159	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 315	11 998	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	11 706	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 315	-2 560	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	-2 489	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 315	-11 727	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	-11 427	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 315	-15 504	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	-15 108	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 315	-13 890	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	-13 532	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	6 315	-6 885	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	-6 698	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 315	5 509	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	5 393	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6 315	23 295	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 155	22 741	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 6-8					
Trave: Trave 6-8				FRC=0,14 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8 400	25 911	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8 192	25 292	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8 400	-12 176	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8 192	-11 903	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8 400	-37 293	0	2,45	2,36	4,8996 E-04	378	331	0,162	0,400	2,47	SI
	QPR	8 192	-36 437	0	2,39	2,36	4,7877 E-04	378	331	0,159	0,300	1,89	SI
37,5%	FRQ	8 400	-50 317	0	3,38	2,36	6,8116 E-04	378	331	0,226	0,400	1,77	SI
	QPR	8 192	-49 164	0	3,30	2,36	6,5579 E-04	378	331	0,217	0,300	1,38	SI
50,0%	FRQ	8 400	-52 127	0	3,50	2,36	7,2288 E-04	378	331	0,239	0,400	1,67	SI
	QPR	8 192	-50 938	0	3,42	2,36	6,9601 E-04	378	331	0,230	0,300	1,30	SI
62,5%	FRQ	8 400	-43 599	0	2,92	2,36	5,7748 E-04	378	331	0,191	0,400	2,09	SI
	QPR	8 192	-42 615	0	2,86	2,36	5,6446 E-04	378	331	0,187	0,300	1,60	SI
75,0%	FRQ	8 400	-25 612	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8 192	-25 047	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8 400	955	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8 192	909	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8 400	35 226	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8 192	34 400	0	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					
Trave: Trave 9-10				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8 033	10 547	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 821	10 269	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8 033	-15 424	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 821	-15 037	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8 033	-32 467	0	2,60	2,36	5,3694 E-04	315	344	0,185	0,400	2,16	SI
	QPR	7 821	-31 642	0	2,53	2,36	5,2337 E-04	315	344	0,180	0,300	1,66	SI
37,5%	FRQ	8 033	-40 581	0	3,26	2,36	6,779 E-04	315	344	0,233	0,400	1,71	SI
	QPR	7 821	-39 547	0	3,18	2,36	6,6065 E-04	315	344	0,227	0,300	1,32	SI
50,0%	FRQ	8 033	-39 768	0	3,20	2,36	6,6378 E-04	315	344	0,229	0,400	1,75	SI
	QPR	7 821	-38 751	0	3,12	2,36	6,4687 E-04	315	344	0,223	0,300	1,35	SI
62,5%	FRQ	8 033	-30 026	0	2,40	2,36	4,9463 E-04	315	344	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	7 821	-29 255	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8 033	-11 356	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 821	-11 059	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8 033	16 242	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 821	15 838	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8 033	52 769	0	4,08	2,36	7,4553 E-04	315	289	0,216	0,400	1,85	SI
	QPR	7 821	51 436	0	3,98	2,36	7,1805 E-04	315	289	0,208	0,300	1,44	SI
Trave: Trave 10-11				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7 525	52 867	0	4,10	2,36	7,4934 E-04	315	289	0,217	0,400	1,84	SI
	QPR	7 324	51 526	0	3,99	2,36	7,2203 E-04	315	289	0,209	0,300	1,44	SI
12,5%	FRQ	7 525	20 509	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	19 994	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7 525	-2 920	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	-2 838	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 525	-17 422	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	-16 969	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7 525	-22 995	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	-22 400	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7 525	-19 640	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	-19 131	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7 525	-7 357	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	-7 161	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	7 525	13 854	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 324	13 510	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7 525	43 994	0	3,55	2,36	7,7322 E-04	315	344	0,266	0,400	1,50	SI
	QPR	7 324	42 881	0	3,46	2,36	7,4221 E-04	315	344	0,256	0,300	1,17	SI
Trave: Trave 11-12			FRC=0,01 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	7 100	43 391	0	3,50	2,36	7,5871 E-04	315	344	0,261	0,400	1,53	SI
	QPR	6 912	42 300	0	3,41	2,36	7,2792 E-04	315	344	0,251	0,300	1,20	SI
12,5%	FRQ	7 100	13 127	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	12 803	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7 100	-7 188	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	-7 000	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 100	-17 555	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	-17 107	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7 100	-17 973	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	-17 519	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7 100	-8 443	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	-8 237	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7 100	11 036	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 912	10 740	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7 100	40 464	0	2,91	2,36	3,4971 E-04	315	245	0,086	0,400	4,66	SI
	QPR	6 912	39 412	0	2,84	2,36	3,4062 E-04	315	245	0,084	0,300	3,59	SI
100,0%	FRQ	7 100	79 840	0	5,80	2,36	9,2166 E-04	315	245	0,226	0,400	1,77	SI
	QPR	6 912	77 779	0	5,65	2,36	8,9178 E-04	315	245	0,219	0,300	1,37	SI
Trave: Trave 12-13			FRC=0,05 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	11 694	77 734	0	4,17	2,36	8,7273 E-04	315	278	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	11 390	75 668	0	4,06	2,36	8,4105 E-04	315	278	0,234	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	11 694	17 031	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 390	16 542	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 694	-27 356	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 390	-26 687	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 694	-54 785	0	3,00	2,36	6,037 E-04	315	303	0,183	0,400	2,19	SI
	QPR	11 390	-53 397	0	2,93	2,36	5,791 E-04	315	303	0,175	0,300	1,71	SI
50,0%	FRQ	11 694	-64 679	0	3,56	2,36	7,8856 E-04	315	303	0,239	0,400	1,68	SI
	QPR	11 390	-63 024	0	3,47	2,36	7,5897 E-04	315	303	0,230	0,300	1,31	SI
62,5%	FRQ	11 694	-56 460	0	3,10	2,36	6,349 E-04	315	303	0,192	0,400	2,08	SI
	QPR	11 390	-55 007	0	3,02	2,36	6,0919 E-04	315	303	0,184	0,300	1,63	SI
75,0%	FRQ	11 694	-29 552	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 390	-28 784	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 694	16 622	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 390	16 206	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	11 694	82 640	0	4,36	2,36	8,6544 E-04	315	266	0,231	0,400	1,74	SI
	QPR	11 390	80 525	0	4,25	2,36	8,3568 E-04	315	266	0,223	0,300	1,35	SI
Trave: Trave 13-14			FRC=0,01 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	10 139	79 833	0	5,82	2,36	9,6805 E-04	315	251	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	9 865	77 770	0	5,67	2,36	9,3636 E-04	315	251	0,235	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	10 139	34 069	0	2,44	2,36	3,0443 E-04	315	251	0,077	0,400	5,23	SI
	QPR	9 865	33 200	0	2,38	2,36	2,9668 E-04	315	251	0,075	0,300	4,02	SI
25,0%	FRQ	9 865	758	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 865	758	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 139	-20 094	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 865	-19 555	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10 139	-28 495	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 865	-27 739	0	2,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10 139	-24 442	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 865	-23 795	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10 139	-7 934	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 865	-7 722	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 139	21 028	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100,0%	QPR	9 865	20 480	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	10 139	62 444	0	4,77	2,36	8,702 E-04	315	278	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	9 865	60 810	0	4,64	2,36	8,393 E-04	315	278	0,234	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 14-15				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10 952	63 698	0	4,86	2,36	8,916 E-04	315	278	0,248	0,400	1,61	SI
	QPR	10 657	62 030	0	4,73	2,36	8,6011 E-04	315	278	0,239	0,300	1,25	SI
12,5%	FRQ	10 952	19 348	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 657	18 840	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 952	-12 115	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 657	-11 801	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 952	-30 691	0	2,47	2,36	5,5937 E-04	315	371	0,207	0,400	1,93	SI
	QPR	10 657	-29 891	0	2,40	2,36	5,4488 E-04	315	371	0,202	0,300	1,49	SI
50,0%	FRQ	10 952	-36 381	0	2,94	2,36	6,708 E-04	315	371	0,249	0,400	1,61	SI
	QPR	10 657	-35 431	0	2,86	2,36	6,5333 E-04	315	371	0,242	0,300	1,24	SI
62,5%	FRQ	10 952	-29 183	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 657	-28 421	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10 952	-9 099	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 657	-8 860	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 952	23 873	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 657	23 250	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10 952	69 732	0	5,24	2,36	9,212 E-04	315	266	0,245	0,400	1,63	SI
	QPR	10 657	67 911	0	5,11	2,36	8,8968 E-04	315	266	0,237	0,300	1,27	SI
Trave: Trave 15-16				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10 740	69 487	0	5,23	2,36	9,1752 E-04	315	266	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	10 450	67 671	0	5,09	2,36	8,8604 E-04	315	266	0,236	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	10 740	24 380	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	23 743	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 740	-7 840	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	-7 634	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 740	-27 172	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	-26 461	0	2,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10 740	-33 618	0	2,71	2,36	6,1766 E-04	315	371	0,229	0,400	1,75	SI
	QPR	10 450	-32 738	0	2,64	2,36	6,015 E-04	315	371	0,223	0,300	1,35	SI
62,5%	FRQ	10 740	-27 176	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	-26 465	0	2,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10 740	-7 848	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	-7 642	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 740	24 367	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 450	23 732	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10 740	69 470	0	5,22	2,36	9,1689 E-04	315	266	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	10 450	67 655	0	5,09	2,36	8,8542 E-04	315	266	0,236	0,300	1,27	SI
Trave: Trave 16-17				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10 945	69 701	0	5,24	2,36	9,2036 E-04	315	266	0,245	0,400	1,63	SI
	QPR	10 649	67 880	0	5,10	2,36	8,8882 E-04	315	266	0,237	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	10 945	23 857	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 649	23 234	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 945	-9 100	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 649	-8 862	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 945	-29 170	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 649	-28 408	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10 945	-36 354	0	2,94	2,36	6,7033 E-04	315	371	0,248	0,400	1,61	SI
	QPR	10 649	-35 404	0	2,86	2,36	6,5285 E-04	315	371	0,242	0,300	1,24	SI
62,5%	FRQ	10 945	-30 650	0	2,46	2,36	5,5868 E-04	315	371	0,207	0,400	1,93	SI
	QPR	10 649	-29 850	0	2,40	2,36	5,4418 E-04	315	371	0,202	0,300	1,49	SI
75,0%	FRQ	10 945	-12 059	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 649	-11 746	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 945	19 419	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 649	18 908	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ	10 945	63 783	0	4,87	2,36	8,9367 E-04	315	278	0,249	0,400	1,61	SI
	QPR	10 649	62 113	0	4,74	2,36	8,6208 E-04	315	278	0,240	0,300	1,25	SI
Trave: Trave 17-18			FRC=0,01 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	10 136	62 523	0	4,77	2,36	8,7165 E-04	315	278	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	9 861	60 887	0	4,65	2,36	8,4063 E-04	315	278	0,234	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	10 136	21 044	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	20 495	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 136	-7 980	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	-7 767	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 136	-24 551	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	-23 901	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10 136	-28 667	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	-27 907	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10 136	-20 329	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	-19 784	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9 861	468	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 861	468	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 136	33 709	0	2,43	2,36	3,0134 E-04	315	251	0,076	0,400	5,28	SI
	QPR	9 861	32 848	0	2,37	2,36	2,9372 E-04	315	251	0,074	0,300	4,06	SI
100%	FRQ	10 136	79 409	0	5,81	2,36	9,6282 E-04	315	251	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	9 861	77 357	0	5,66	2,36	9,3116 E-04	315	251	0,234	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 18-19			FRC=0,05 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	11 532	81 948	0	4,34	2,36	8,5692 E-04	315	266	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	11 231	79 849	0	4,23	2,36	8,2774 E-04	315	266	0,220	0,300	1,36	SI
12,5%	FRQ	11 532	16 357	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 231	15 947	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 532	-29 342	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 231	-28 580	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 532	-55 729	0	3,10	2,36	6,8464 E-04	315	319	0,218	0,400	1,83	SI
	QPR	11 231	-54 295	0	3,02	2,36	6,5683 E-04	315	319	0,209	0,300	1,43	SI
50,0%	FRQ	11 532	-63 383	0	3,53	2,36	8,416 E-04	315	319	0,268	0,400	1,49	SI
	QPR	11 231	-61 761	0	3,44	2,36	8,0986 E-04	315	319	0,258	0,300	1,16	SI
62,5%	FRQ	11 532	-52 883	0	2,93	2,36	6,2642 E-04	315	319	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	11 231	-51 543	0	2,86	2,36	6,0216 E-04	315	319	0,192	0,300	1,56	SI
75,0%	FRQ	11 532	-24 809	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 231	-24 205	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 532	20 261	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 231	19 691	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	11 532	81 677	0	4,33	2,36	8,5307 E-04	315	266	0,227	0,400	1,76	SI
	QPR	11 231	79 510	0	4,21	2,36	8,2266 E-04	315	266	0,219	0,300	1,37	SI
Trave: Trave 19-20			FRC=0,02 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	7 332	84 498	0	6,12	2,36	9,7611 E-04	315	244	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	7 136	82 318	0	5,96	2,36	9,4449 E-04	315	244	0,230	0,300	1,30	SI
12,5%	FRQ	7 332	40 130	0	2,88	2,36	3,413 E-04	315	244	0,083	0,400	4,81	SI
	QPR	7 136	39 088	0	2,80	2,36	3,3244 E-04	315	244	0,081	0,300	3,70	SI
25,0%	FRQ	7 332	7 213	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	7 017	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 332	-14 252	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	-13 895	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7 332	-24 267	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	-23 648	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7 332	-22 830	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	-22 242	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7 332	-9 942	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	-9 676	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7 332	14 397	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 136	14 048	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	7 332	50 188	0	3,94	2,36	7,5689	315	303	0,229	0,400	1,75	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	7 136	48 932	0	3,84	2,36	E-04 7,2868 E-04	315	303	0,221	0,300	1,36	SI
Trave: Trave 20-21				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6 846	48 142	0	3,78	2,36	7,1167 E-04	315	303	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	6 662	46 939	0	3,68	2,36	6,8461 E-04	315	303	0,207	0,300	1,45	SI
12,5%	FRQ	6 846	16 610	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	16 207	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 846	-7 355	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	-7 150	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 846	-23 752	0	1,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	-23 133	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 846	-32 582	0	2,65	2,36	6,1214 E-04	315	371	0,227	0,400	1,76	SI
	QPR	6 662	-31 742	0	2,58	2,36	5,9656 E-04	315	371	0,221	0,300	1,36	SI
62,5%	FRQ	6 846	-33 845	0	2,76	2,36	6,3699 E-04	315	371	0,236	0,400	1,69	SI
	QPR	6 662	-32 977	0	2,69	2,36	6,2051 E-04	315	371	0,230	0,300	1,30	SI
75,0%	FRQ	6 846	-27 541	0	2,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	-26 837	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 846	-13 669	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	-13 323	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6 846	7 770	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6 662	7 565	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36									
Trave: Trave 24-25				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7 513	9 817	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	9 549	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7 513	-13 873	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	-13 534	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7 513	-28 634	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	-27 916	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 513	-34 467	0	2,78	2,36	6,4617 E-04	315	369	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	7 305	-33 597	0	2,71	2,36	6,3003 E-04	315	369	0,232	0,300	1,29	SI
50,0%	FRQ	7 513	-31 371	0	2,52	2,36	5,8558 E-04	315	369	0,216	0,400	1,85	SI
	QPR	7 305	-30 578	0	2,46	2,36	5,7082 E-04	315	369	0,210	0,300	1,43	SI
62,5%	FRQ	7 513	-19 348	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	-18 859	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7 513	1 603	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	1 561	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7 513	31 483	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 305	30 681	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7 513	70 291	0	5,28	2,36	9,4124 E-04	315	265	0,250	0,400	1,60	SI
	QPR	7 305	68 501	0	5,15	2,36	9,0988 E-04	315	265	0,241	0,300	1,24	SI
Trave: Trave 25-26				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	12 391	71 561	0	3,88	2,36	8,3702 E-04	315	288	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	12 057	69 729	0	3,78	2,36	8,0698 E-04	315	288	0,233	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	12 391	18 435	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 057	17 982	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12 391	-19 969	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 057	-19 425	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12 391	-43 651	0	2,44	2,36	5,7293 E-04	315	343	0,196	0,400	2,04	SI
	QPR	12 057	-42 493	0	2,38	2,36	5,5775 E-04	315	343	0,191	0,300	1,57	SI
50,0%	FRQ	12 391	-52 611	0	2,96	2,36	7,0732 E-04	315	343	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	12 057	-51 220	0	2,88	2,36	6,8049 E-04	315	343	0,233	0,300	1,29	SI
62,5%	FRQ	12 391	-46 849	0	2,63	2,36	6,1789 E-04	315	343	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	12 057	-45 608	0	2,56	2,36	6,0153 E-04	315	343	0,206	0,300	1,46	SI
75,0%	FRQ	12 391	-26 364	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 057	-25 656	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12 391	8 842	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 057	8 636	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	12 391	58 771	0	3,25	2,36	7,4238	315	317	0,235	0,400	1,70	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	12 057	57 268	0	3,16	2,36	E-04 7,1316 E-04	315	317	0,226	0,300	1,33	SI
Trave: Trave 26-27				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11 387	58 297	0	2,99	2,36	4,4389 E-04	315	249	0,110	0,400	3,62	SI
	QPR	11 083	56 813	0	2,92	2,36	4,261 E-04	315	249	0,106	0,300	2,83	SI
12,5%	FRQ	11 387	15 714	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	15 334	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 387	-13 288	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	-12 915	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 387	-28 707	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	-27 936	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11 387	-30 545	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	-29 726	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11 387	-18 800	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	-18 288	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11 387	6 527	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	6 381	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 387	45 436	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 083	44 278	0	2,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11 387	97 927	0	4,70	2,36	6,8117 E-04	315	220	0,150	0,400	2,66	SI
	QPR	11 083	95 405	0	4,58	2,36	6,5885 E-04	315	220	0,145	0,300	2,07	SI
Trave: Trave 27-28				FRC=0,05 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	15 281	97 297	0	6,61	2,36	9,3016 E-04	315	225	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	14 993	94 967	0	6,45	2,36	9,031 E-04	315	225	0,203	0,300	1,48	SI
12,5%	FRQ	15 281	37 120	0	2,46	2,36	2,4778 E-04	315	225	0,056	0,400	7,18	SI
	QPR	14 993	36 305	0	2,40	2,36	2,4226 E-04	315	225	0,054	0,300	5,51	SI
25,0%	FRQ	15 281	-6 261	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 993	-5 998	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15 281	-33 442	0	2,54	2,36	4,6321 E-04	315	317	0,147	0,400	2,72	SI
	QPR	14 993	-32 521	0	2,47	2,36	4,5003 E-04	315	317	0,143	0,300	2,10	SI
50,0%	FRQ	15 281	-45 017	0	3,46	2,36	6,618 E-04	315	317	0,210	0,400	1,91	SI
	QPR	14 993	-43 843	0	3,36	2,36	6,3333 E-04	315	317	0,201	0,300	1,49	SI
62,5%	FRQ	15 281	-41 578	0	3,18	2,36	5,8659 E-04	315	317	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	14 993	-40 541	0	3,10	2,36	5,7168 E-04	315	317	0,181	0,300	1,65	SI
75,0%	FRQ	15 281	-23 720	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 993	-23 192	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15 281	7 963	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 993	7 624	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	15 281	52 874	0	3,95	2,36	6,4986 E-04	315	274	0,178	0,400	2,24	SI
	QPR	14 993	51 327	0	3,84	2,36	6,2129 E-04	315	274	0,171	0,300	1,76	SI
Trave: Trave 28-29				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10 931	58 416	0	4,41	2,36	7,718 E-04	315	274	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	10 763	56 905	0	4,30	2,36	7,4354 E-04	315	274	0,204	0,300	1,47	SI
12,5%	FRQ	10 931	28 386	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	27 639	0	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 931	6 196	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	6 015	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 931	-8 152	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	-7 969	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10 931	-14 659	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	-14 312	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10 931	-13 326	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	-13 013	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10 931	-4 151	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	-4 073	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 931	12 865	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 763	12 507	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10 931	37 723	0	3,01	2,36	6,1856 E-04	315	343	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	10 763	36 729	0	2,93	2,36	6,0182 E-04	315	343	0,206	0,300	1,45	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 29-30				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11 461	38 288	0	3,05	2,36	6,2656 E-04	315	343	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	11 285	37 294	0	2,97	2,36	6,0984 E-04	315	343	0,209	0,300	1,44	SI
12,5%	FRQ	11 461	11 373	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	11 068	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 461	-7 700	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	-7 516	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 461	-18 933	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	-18 459	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11 461	-22 324	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	-21 761	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11 461	-17 875	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	-17 422	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11 461	-5 584	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	-5 442	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 461	14 548	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 285	14 179	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	11 461	42 521	0	3,40	2,36	7,0898 E-04	315	343	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	11 285	41 441	0	3,31	2,36	6,8184 E-04	315	343	0,234	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 30-31				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11 277	42 288	0	3,38	2,36	7,0325 E-04	315	343	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	11 105	41 212	0	3,29	2,36	6,7847 E-04	315	343	0,232	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	11 277	14 846	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	14 470	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 277	-4 755	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	-4 631	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 277	-16 515	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	-16 091	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11 277	-20 434	0	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	-19 910	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11 277	-16 512	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	-16 088	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11 277	-4 749	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	-4 625	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 277	14 855	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 105	14 479	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11 277	42 301	0	3,38	2,36	7,0366 E-04	315	343	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	11 105	41 224	0	3,29	2,36	6,7871 E-04	315	343	0,233	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 31-32				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11 415	42 440	0	3,39	2,36	7,0715 E-04	315	343	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	11 241	41 362	0	3,30	2,36	6,8059 E-04	315	343	0,233	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	11 415	14 503	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	14 135	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11 415	-5 593	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	-5 451	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11 415	-17 848	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	-17 396	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11 415	-22 262	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	-21 700	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11 415	-18 835	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	-18 363	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11 415	-7 567	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	-7 385	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11 415	11 543	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 241	11 234	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	11 415	38 493	0	3,07	2,36	6,3019 E-04	315	343	0,216	0,400	1,85	SI
	QPR	11 241	37 494	0	2,99	2,36	6,1356 E-04	315	343	0,210	0,300	1,43	SI
Trave: Trave 32-33				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10 878	37 894	0	3,02	2,36	6,216 E-04	315	343	0,213	0,400	1,88	SI
	QPR	10 713	36 899	0	2,94	2,36	6,0484 E-04	315	343	0,207	0,300	1,45	SI
12,5%	FRQ	10 878	12 946	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	12 589	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10 878	-4 160	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	-4 081	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10 878	-13 425	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	-13 109	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	10 878	-14 849	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	-14 495	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10 878	-8 432	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	-8 241	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10 878	5 826	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	5 654	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10 878	27 926	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10 713	27 190	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10 878	57 866	0	4,38	2,36	7,7681 E-04	315	277	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	10 713	56 368	0	4,27	2,36	7,4801 E-04	315	277	0,207	0,300	1,45	SI
Trave: Trave 33-34				FRC=0,05 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	15 073	51 790	0	3,89	2,36	6,4287 E-04	315	277	0,178	0,400	2,25	SI
	QPR	14 792	50 270	0	3,77	2,36	6,1396 E-04	315	277	0,170	0,300	1,76	SI
12,5%	FRQ	15 073	7 327	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 792	7 003	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	15 073	-23 878	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 792	-23 347	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15 073	-41 226	0	3,14	2,36	5,8165 E-04	315	317	0,185	0,400	2,17	SI
	QPR	14 792	-40 198	0	3,06	2,36	5,6691 E-04	315	317	0,180	0,300	1,67	SI
50,0%	FRQ	15 073	-44 120	0	3,37	2,36	6,3954 E-04	315	317	0,203	0,400	1,97	SI
	QPR	14 792	-42 971	0	3,28	2,36	6,1184 E-04	315	317	0,194	0,300	1,55	SI
62,5%	FRQ	15 073	-31 965	0	2,41	2,36	4,4109 E-04	315	317	0,140	0,400	2,86	SI
	QPR	14 792	-31 084	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	15 073	-4 165	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14 792	-3 957	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15 073	39 877	0	2,66	2,36	2,6524 E-04	315	224	0,059	0,400	6,74	SI
	QPR	14 792	38 990	0	2,60	2,36	2,5925 E-04	315	224	0,058	0,300	5,17	SI
100%	FRQ	15 073	100 758	0	6,87	2,36	9,6229 E-04	315	224	0,215	0,400	1,86	SI
	QPR	14 792	98 338	0	6,71	2,36	9,3442 E-04	315	224	0,209	0,300	1,43	SI
Trave: Trave 34-35				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	13 075	105 498	0	5,09	2,36	7,4916 E-04	315	220	0,165	0,400	2,42	SI
	QPR	12 729	102 785	0	4,96	2,36	7,2487 E-04	315	220	0,160	0,300	1,88	SI
12,5%	FRQ	13 075	44 685	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	43 552	0	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	13 075	-289	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	-252	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13 075	-29 422	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	-28 627	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	13 075	-42 716	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	-41 573	0	2,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	13 075	-40 169	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	-39 090	0	2,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	13 075	-21 782	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	-21 178	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13 075	12 445	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12 729	12 162	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	13 075	62 513	0	3,19	2,36	4,9111 E-04	315	249	0,122	0,400	3,27	SI
	QPR	12 729	60 931	0	3,11	2,36	4,7227 E-04	315	249	0,118	0,300	2,55	SI
Trave: Trave 35-36				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	12 252	58 498	0	3,22	2,36	7,3656 E-04	315	317	0,234	0,400	1,71	SI
	QPR	11 930	57 025	0	3,14	2,36	7,0804 E-04	315	317	0,225	0,300	1,34	SI
12,5%	FRQ	12 252	8 939	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 930	8 746	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12 252	-28 143	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 930	-27 380	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12 252	-52 746	0	2,89	2,36	5,6353 E-04	315	301	0,170	0,400	2,36	SI
	QPR	11 930	-51 351	0	2,81	2,36	5,4457 E-04	315	301	0,164	0,300	1,83	SI
50,0%	FRQ	12 252	-64 871	0	3,57	2,36	7,8989 E-04	315	301	0,238	0,400	1,68	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	11 930	-63 169	0	3,47	2,36	7,5944 E-04	315	301	0,229	0,300	1,31	SI
	FRQ	12 252	-64 518	0	3,55	2,36	7,8341 E-04	315	301	0,236	0,400	1,69	SI
75,0%	QPR	11 930	-62 832	0	3,45	2,36	7,5314 E-04	315	301	0,227	0,300	1,32	SI
	FRQ	12 252	-51 688	0	2,83	2,36	5,4757 E-04	315	301	0,165	0,400	2,42	SI
87,5%	QPR	11 930	-50 342	0	2,75	2,36	5,3327 E-04	315	301	0,161	0,300	1,87	SI
	FRQ	12 252	-26 379	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	11 930	-25 697	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	12 252	11 408	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11 930	11 102	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 28-37					
Trave: Trave 28-37				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2 938	8 176	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	8 074	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2 938	-7 595	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-7 418	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2 938	-20 081	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-19 669	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2 938	-28 100	0	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-27 527	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2 938	-30 495	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-29 866	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2 938	-26 107	0	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-25 560	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2 938	-13 780	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	-13 482	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 938	7 643	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 891	7 494	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-2 938	38 453	0	2,67	2,36	5,8898 E-04	375	339	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	-2 891	37 651	0	2,61	2,36	5,768 E-04	375	339	0,196	0,300	1,53	SI
Piano Terra								Travata: Trave 33-38					
Trave: Trave 33-38				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2 894	8 516	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	8 409	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2 894	-7 316	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-7 145	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2 894	-19 866	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-19 458	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2 894	-27 946	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-27 376	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2 894	-30 398	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-29 772	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2 894	-26 061	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-25 516	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2 894	-13 778	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	-13 481	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 894	7 612	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 845	7 462	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2 894	38 401	0	2,66	2,36	5,8798 E-04	375	339	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	-2 845	37 598	0	2,61	2,36	5,7584 E-04	375	339	0,195	0,300	1,53	SI
Piano Terra								Travata: Trave 39-40-1a					
Trave: Trave 39-40				FRC=0,05 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-29	-1 114	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29	-1 114	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4	-23 751	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29	-23 184	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4	-37 465	0	2,58	2,36	5,656 E-04	376	342	0,194	0,400	2,07	SI
	QPR	-29	-36 552	0	2,52	2,36	5,5182 E-04	376	342	0,189	0,300	1,59	SI
37,5%	FRQ	-4	-42 258	0	2,91	2,36	6,3796 E-04	376	342	0,218	0,400	1,83	SI
	QPR	-29	-41 219	0	2,84	2,36	6,2228 E-04	376	342	0,213	0,300	1,41	SI
50,0%	FRQ	-4	-38 130	0	2,63	2,36	5,7564 E-04	376	342	0,197	0,400	2,03	SI
	QPR	-29	-37 185	0	2,56	2,36	5,6138 E-04	376	342	0,192	0,300	1,56	SI
62,5%	FRQ	-4	-25 080	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29	-24 450	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4	-3 109	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29	-3 014	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	-4	27 784	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29	27 123	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4	67 598	0	4,45	2,36	8,6043 E-04	376	283	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	-29	65 961	0	4,34	2,36	8,3134 E-04	376	283	0,235	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 40-1a				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2 564	64 012	0	4,23	2,36	8,0636 E-04	376	283	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	-2 530	62 454	0	4,13	2,36	7,7708 E-04	376	283	0,220	0,300	1,36	SI
12,5%	FRQ	-2 564	39 940	0	2,64	2,36	4,3081 E-04	376	283	0,122	0,400	3,28	SI
	QPR	-2 530	38 977	0	2,58	2,36	4,2069 E-04	376	283	0,119	0,300	2,52	SI
25,0%	FRQ	-2 564	20 768	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	20 280	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2 564	6 498	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	6 363	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2 564	-2 871	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	-2 774	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2 564	-7 338	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	-7 131	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2 564	-6 905	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	-6 707	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 564	-1 570	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	-1 504	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2 564	8 251	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 530	8 076	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				FRC=-0,01 cm				Travata: Trave 2a-41-42					
Trave: Trave 2a-41				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2 569	8 093	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	7 920	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2 569	-1 526	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	-1 462	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2 569	-6 696	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	-6 505	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2 569	-7 003	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	-6 804	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2 569	-2 446	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	-2 359	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2 569	6 975	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	6 830	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2 569	21 259	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2 531	20 762	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2 569	40 408	0	2,68	2,36	4,3608 E-04	376	283	0,123	0,400	3,24	SI
	QPR	-2 531	39 437	0	2,61	2,36	4,2583 E-04	376	283	0,120	0,300	2,49	SI
100,0%	FRQ	-2 569	64 420	0	4,26	2,36	8,1323 E-04	376	283	0,230	0,400	1,74	SI
	QPR	-2 531	62 857	0	4,15	2,36	7,8466 E-04	376	283	0,222	0,300	1,35	SI
Trave: Trave 41-42				FRC=0,05 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	81	68 143	0	4,48	2,36	8,7012 E-04	376	283	0,246	0,400	1,63	SI
	QPR	56	66 496	0	4,38	2,36	8,4084 E-04	376	283	0,238	0,300	1,26	SI
12,5%	FRQ	81	27 987	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56	27 324	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	81	-3 237	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56	-3 136	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	81	-25 527	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56	-24 883	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	81	-38 885	0	2,68	2,36	5,8703 E-04	376	342	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	56	-37 917	0	2,61	2,36	5,7243 E-04	376	342	0,196	0,300	1,53	SI
62,5%	FRQ	81	-43 309	0	2,99	2,36	6,5383 E-04	376	342	0,224	0,400	1,79	SI
	QPR	56	-42 240	0	2,91	2,36	6,3769 E-04	376	342	0,218	0,300	1,37	SI
75,0%	FRQ	81	-38 800	0	2,67	2,36	5,8576 E-04	376	342	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	56	-37 849	0	2,61	2,36	5,7141 E-04	376	342	0,196	0,300	1,53	SI
87,5%	FRQ	81	-25 358	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56	-24 747	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	81	-2 983	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56	-2 931	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra													
Trave: Trave 7-12				FRC=-0,02 cm				Travata: Trave 7-12					
								AA= PCA					
0%	FRQ	5 290	27 891	0	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	27 201	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5 290	26 286	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	25 646	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5 290	25 081	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	24 487	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5 290	24 276	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	23 725	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5 290	23 872	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	23 359	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5 290	23 867	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	23 389	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5 290	24 263	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	23 816	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5 290	25 059	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	24 639	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5 290	26 256	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 139	25 858	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra													
Trave: Trave 8-19				FRC=-0,02 cm				Travata: Trave 8-19					
								AA= PCA					
0%	FRQ	5 265	28 020	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	27 329	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5 265	26 408	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	25 766	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5 265	25 196	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	24 601	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5 265	24 384	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	23 831	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5 265	23 972	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	23 458	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5 265	23 961	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	23 482	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5 265	24 350	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	23 902	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5 265	25 139	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	24 718	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5 265	26 329	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 116	25 931	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra													
Trave: Trave 9-22				FRC=0,01 cm				Travata: Trave 9-22-24					
								AA= PCA					
0%	FRQ	-307	-1 879	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-1 824	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-307	-4 895	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-4 825	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-307	-6 414	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-6 345	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-307	-6 438	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-6 384	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-307	-4 966	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-4 942	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-295	-2 018	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	-2 018	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-307	2 464	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	2 387	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-307	8 423	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	8 273	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-307	15 877	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-295	15 640	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra													
Trave: Trave 22-24				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
								AA= PCA					
0%	FRQ	-908	14 464	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	14 224	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-908	8 892	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	8 724	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-908	4 393	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	4 287	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-908	967	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	914	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-899	-1 397	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	-1 397	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-908	-2 665	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	-2 645	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-908	-2 872	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	-2 830	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-908	-2 005	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	-1 952	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-908	-65	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-899	-11	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra													
								Travata: Trave 12-27					

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 12-27				FRC=0,31 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9 640	38 172	0	2,97	2,36	5,4168 E-04	500	339	0,184	0,400	2,18	SI
	QPR	9 376	37 489	0	2,92	2,36	5,3233 E-04	500	339	0,181	0,300	1,66	SI
12,5%	FRQ	9 640	6 818	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	6 718	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9 640	-15 286	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	-14 975	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 640	-28 141	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	-27 589	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9 640	-31 746	0	2,54	2,36	5,8899 E-04	500	404	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	9 376	-31 124	0	2,49	2,36	5,7759 E-04	500	404	0,233	0,300	1,29	SI
62,5%	FRQ	9 640	-26 101	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	-25 581	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9 640	-11 207	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	-10 959	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 640	12 936	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 376	12 742	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9 640	46 329	0	3,62	2,36	6,623 E-04	500	339	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	9 376	45 522	0	3,56	2,36	6,5082 E-04	500	339	0,221	0,300	1,36	SI
Piano Terra				Travata: Trave 19-34				AA= PCA					
Trave: Trave 19-34				FRC=0,31 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9 315	38 115	0	2,97	2,36	5,417 E-04	500	339	0,184	0,400	2,18	SI
	QPR	9 064	37 435	0	2,92	2,36	5,3226 E-04	500	339	0,181	0,300	1,66	SI
12,5%	FRQ	9 315	6 763	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	6 665	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9 315	-15 340	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	-15 027	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9 315	-28 193	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	-27 640	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9 315	-31 796	0	2,55	2,36	5,9105 E-04	500	404	0,239	0,400	1,68	SI
	QPR	9 064	-31 174	0	2,50	2,36	5,7952 E-04	500	404	0,234	0,300	1,28	SI
62,5%	FRQ	9 315	-26 150	0	2,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	-25 629	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9 315	-11 255	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	-11 006	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9 315	12 890	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9 064	12 696	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9 315	46 285	0	3,62	2,36	6,6218 E-04	500	339	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	9 064	45 477	0	3,56	2,36	6,5082 E-04	500	339	0,221	0,300	1,36	SI
Piano Terra				Travata: Trave 21-23-36-42				AA= PCA					
Trave: Trave 21-23				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-293	-2 598	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-2 526	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-293	-5 589	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-5 507	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-293	-7 084	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-7 007	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-293	-7 083	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-7 026	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-293	-5 587	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-5 564	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-284	-2 620	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	-2 620	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-293	1 892	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	1 805	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-293	7 875	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	7 711	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-293	15 353	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-284	15 098	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23-36				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1 752	12 245	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	11 995	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 752	8 074	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	7 896	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1 752	4 976	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	4 861	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 752	2 951	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	2 888	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	-1 752	2 000	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	1 978	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 740	2 131	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	2 131	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1 740	3 347	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	3 347	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 740	5 626	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	5 626	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1 740	8 967	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 740	8 967	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 36-42				FRC=0,05 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-680	12 605	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	12 589	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-680	1 315	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	1 315	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-680	-7 124	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-6 993	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-680	-12 497	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-12 335	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-680	-14 876	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-14 713	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-680	-14 261	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-14 124	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-680	-10 651	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-10 570	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-680	-4 051	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	-4 051	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-680	5 551	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-680	5 434	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				Travata: Trave 25-39				AA= PCA					
Trave: Trave 25-39				FRC=0,07 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	106	4 506	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	4 506	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	107	-5 489	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-5 396	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	107	-12 478	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-12 332	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	107	-16 473	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-16 304	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	107	-17 475	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-17 311	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	107	-15 483	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-15 353	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	107	-10 497	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-10 430	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	106	-2 543	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	-2 543	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	107	8 455	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	106	8 310	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				Travata: Trave 27-37-1a				AA= PCA					
Trave: Trave 27-37				FRC=-0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-47	21 135	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	20 880	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-47	16 050	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	15 834	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-47	12 514	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	12 313	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-47	10 528	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	10 315	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-47	10 091	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	9 843	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-47	11 203	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	10 895	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-47	13 865	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	13 471	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-47	18 076	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	17 572	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-47	23 772	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-76	23 136	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 37-1a				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-660	64 466	0	4,29	2,36	8,673 E-04	377	297	0,257	0,400	1,55	SI
	QPR	-661	63 016	0	4,20	2,36	8,3869 E-04	377	297	0,249	0,300	1,21	SI
12,5%	FRQ	-660	54 282	0	3,62	2,36	6,7004 E-04	377	297	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	-661	53 044	0	3,53	2,36	6,4995 E-04	377	297	0,193	0,300	1,56	SI
25,0%	FRQ	-660	44 404	0	2,96	2,36	5,1097 E-04	377	297	0,152	0,400	2,64	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-661	43 376	0	2,89	2,36	4,9729 E-04	377	297	0,148	0,300	2,03	SI
37,5%	FRQ	-660	34 833	0	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	34 010	0	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-660	25 568	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	24 948	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-660	16 609	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	16 189	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-660	7 956	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	7 734	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-661	-419	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	-419	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-660	-8 442	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-661	-8 278	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 34-38-2a					
Trave: Trave 34-38				FRC=-0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-23	21 506	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	21 256	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-23	16 329	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	16 118	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23	12 702	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	12 504	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23	10 625	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	10 415	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23	10 098	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	9 852	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23	11 120	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	10 813	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23	13 692	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	13 299	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23	17 814	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	17 311	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-23	23 422	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56	22 786	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 38-2a				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-673	63 900	0	4,27	2,36	8,7866 E-04	377	300	0,264	0,400	1,52	SI
	QPR	-672	62 459	0	4,17	2,36	8,4709 E-04	377	300	0,254	0,300	1,18	SI
12,5%	FRQ	-673	53 843	0	3,60	2,36	6,8146 E-04	377	300	0,205	0,400	1,96	SI
	QPR	-672	52 611	0	3,51	2,36	6,5188 E-04	377	300	0,196	0,300	1,53	SI
25,0%	FRQ	-673	44 092	0	2,95	2,36	5,1563 E-04	377	300	0,155	0,400	2,58	SI
	QPR	-672	43 067	0	2,88	2,36	5,0364 E-04	377	300	0,151	0,300	1,98	SI
37,5%	FRQ	-673	34 648	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	33 826	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-673	25 509	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	24 888	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-673	16 677	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	16 254	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-673	8 151	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	7 923	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-672	-105	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	-105	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-673	-7 993	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-672	-7 839	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- %L_L** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_L), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
[SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{re}	n _f	φ	L	n _{re}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]		[m]	
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	111 259	-14 000	-37 961	1.75[S]	65 801	65 801	156 626	1 814 651	1,42	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	128 467	24 410	-7 127	1.87[S]	40 512	40 512	149 582	1 426 186	1,52	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	142 814	-24 783	-6 606	1.93[S]	41 946	41 946	144 234	1 426 186	1,50	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	142 835	24 790	-6 794	1.92[S]	41 946	41 946	144 260	1 426 186	1,50	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	128 393	-24 426	-7 190	1.87[S]	40 512	40 512	149 500	1 426 186	1,53	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	110 997	14 083	-38 230	1.74[S]	65 778	65 778	156 334	1 814 651	1,42	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	43 081	-48 797	-34 809	1.18[S]	73 787	82 446	94 481	2 055 598	1,43	NO	18	-	8	30	1	2	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	43 778	35 025	49 154	1.22[S]	73 843	82 506	94 390	2 055 598	1,43	NO	18	-	8	30	1	2	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	69 776	-54 886	12 076	1.30[S]	72 366	52 305	122 274	1 872 585	1,52	NO	16	-	8	40	1	2	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	220 880	-42 802	-7 287	1.84[S]	73 237	49 557	230 090	1 678 353	1,40	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	198 094	-43 615	7 116	1.75[S]	70 576	47 835	204 246	1 678 353	1,42	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	260 455	-27 898	-36 876	1.30[S]	87 855	57 643	315 679	1 752 112	1,34	NO	16	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Piano Terra	354 502	-77 775	7 021	1.56[S]	115 766	60 982	360 431	2 007 586	1,34	NO	14	-	8	50	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Piano Terra	292 589	-43 825	-57	1.85[S]	81 318	54 766	313 880	1 678 353	1,00	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Piano Terra	309 086	41 849	50	1.98[S]	83 101	55 920	321 151	1 678 353	1,00	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 16																					
Piano Terra	309 099	-41 827	40	1.98[S]	83 101	55 920	321 163	1 678 353	1,00	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 17																					
Piano Terra (a)	292 804	43 821	-45	1.85[S]	81 339	54 784	314 098	1 678 353	1,00	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 18																					
Piano Terra	353 301	-77 635	7 246	1.55[S]	115 600	60 897	359 202	2 007 586	1,34	NO	14	-	8	50	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 19																					
Piano Terra	267 092	26 732	-37 537	1.31[S]	88 597	58 112	323 301	1 752 112	1,33	NO	16	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 20																					
Piano Terra	209 816	-43 377	8 150	1.75[S]	71 954	48 723	227 360	1 678 353	1,41	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 21																					
Piano Terra	60 404	51 643	12 183	1.38[S]	71 256	51 570	116 376	1 872 585	1,53	NO	16	-	8	40	1	2	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 22																					
Piano Terra	33 886	79 072	3 181	1.26[S]	93 511	58 967	39 334	2 103 697	1,49	NO	16	-	8	40	1	2	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 23																					
Piano Terra (a)	33 165	80 412	-4 333	1.22[S]	93 685	59 224	35 709	2 103 697	1,49	NO	16	-	8	40	1	2	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																					
Piano Terra	65 015	-33 571	-30 283	1.33[S]	86 506	47 186	115 013	1 909 465	1,51	NO	16	-	8	40	1	1	14	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																					
Piano Terra	290 665	-51 032	-12 860	1.44[S]	81 102	54 631	316 552	1 678 353	1,32	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 26																					
Piano Terra	289 290	-46 468	-11 194	1.65[S]	80 951	54 537	342 280	1 678 353	1,32	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 27																					
Piano Terra	362 418	-167 905	-33 381	1.35[S]	273 091	99 396	400 004	3 248 750	1,37	NO	16	-	8	70	1	3	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 28																					
Piano Terra	238 323	-46 144	-13 600	1.48[S]	75 248	50 858	262 519	1 678 353	1,38	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 29																					
Piano Terra	188 477	43 508	-9 658	1.62[S]	69 436	47 101	194 112	1 678 353	1,44	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 30																					
Piano Terra	199 822	-42 972	-7 340	1.78[S]	70 774	47 968	200 149	1 678 353	1,42	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 31																					
Piano Terra	199 775	42 889	-7 487	1.78[S]	70 774	47 962	200 099	1 678 353	1,42	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 32																					
Piano Terra	188 738	-43 565	-9 789	1.62[S]	69 457	47 112	194 499	1 678 353	1,44	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 33																					
Piano Terra	237 144	45 882	-13 787	1.48[S]	75 120	50 770	261 308	1 678 353	1,38	NO	14	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 34																					
Piano Terra (a)	377 345	168 490	-33 967	1.35[S]	276 011	100 418	412 873	3 248 750	1,36	NO	16	-	8	70	1	3	16	25	1	1	16

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2				
														L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ	
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[m]	
Pilastrata: Pilastrata 35																						
Piano Terra	317 955	-47 468	-10 819	1.90[S]	94 143	61 619	352 337	1 752 112	1,28	NO	16	-	8	40	1	1	14	25	1	0	14	
Pilastrata: Pilastrata 36																						
Piano Terra	142 986	40 392	-34 527	1.39[S]	102 857	61 545	184 176	2 029 938	1,40	NO	16	-	8	40	1	2	14	25	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 37																						
Piano Terra	76 314	-19 326	-41 325	1.37[S]	62 569	62 569	127 014	1 814 651	1,46	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 38																						
Piano Terra	76 010	41 762	19 125	1.36[S]	62 541	62 541	126 418	1 814 651	1,46	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 39																						
Piano Terra	61 203	-13 893	38 863	1.61[S]	61 496	61 496	95 242	1 814 651	1,48	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 40																						
Piano Terra	175 028	-15 545	31 980	1.22[S]	45 086	45 086	200 952	1 426 186	1,46	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14	
Pilastrata: Pilastrata 41																						
Piano Terra	175 535	15 642	32 262	1.20[S]	45 133	45 133	201 905	1 426 186	1,46	NO	14	-	8	30	1	0	14	30	1	0	14	
Pilastrata: Pilastrata 42																						
Piano Terra	61 475	-36 742	14 276	1.71[S]	61 524	61 524	92 811	1 814 651	1,48	NO	16	-	8	30	1	1	16	30	1	1	16	

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed,max} Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
M_{Ed,X}
M_{Ed,Y}
M_{Rd,X} Momento Resistente intorno ad X e Y.
M_{Rd,Y}
φ_{ve}, φ_{vi} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
φ_{st}
L, n_{reg} Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione.
n_f, φ Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra	11 131	15 798	100 263	9,30	205 118	205 118	146 927	146 927	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra	11 213	5 466	102 756	13,1 4	205 989	205 989	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra	11 159	3 182	102 882	13,2 0	206 005	206 005	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra	11 163	3 226	102 901	13,2 0	206 007	206 007	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra	11 223	5 536	102 752	13,1 3	205 988	205 988	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Piano Terra	11 162	15 947	100 229	9,21	205 113	205 113	146 927	146 927	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra	20 596	15 054	49 128	9,62	198 213	198 213	220 036	220 036	0	0	0	0	-	0,100 53	0,100 53	10	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra	15 181	20 774	49 184	9,54	198 220	198 220	220 036	220 036	0	0	0	0	-	0,100 53	0,100 53	10	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Piano Terra	23 425	13 487	69 676	8,80	213 955	234 264	235 437	206 229	0	0	0	0	-	0,134 04	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra	19 404	5 316	164 332	10,6 3	225 864	247 216	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra	19 452	5 790	145 647	10,6 1	223 548	244 681	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	

Lv	Pilastrici (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{Sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]	
Piano Terra (a)	23 864	16 200	218 830	8,64	232 230	254 365	176 430	206 130	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																	
Piano Terra	35 475	6 079	261 488	7,48	289 279	325 741	176 725	265 334	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																	
Piano Terra	20 058	2 472	226 828	10,2 9	233 609	255 693	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
Piano Terra	19 384	2 070	236 171	10,6 4	234 767	256 960	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
Piano Terra	19 375	2 106	236 183	10,6 5	234 769	256 962	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
Piano Terra (a)	20 060	2 525	226 988	10,2 9	233 629	255 715	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																	
Piano Terra	35 317	6 171	260 560	7,51	289 164	325 612	176 725	265 334	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
Piano Terra	23 509	16 487	224 031	8,77	232 873	255 070	176 430	206 130	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 20																	
Piano Terra	19 309	7 437	159 180	10,6 9	225 226	246 517	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
Piano Terra	22 409	13 630	63 873	9,20	213 236	233 477	235 437	206 229	0	0	0	0	-	0,134 04	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 22																	
Piano Terra	34 877	3 541	21 972	5,92	208 221	227 905	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 23																	
Piano Terra (a)	35 456	4 011	19 275	5,81	207 193	227 105	234 847	205 934	0	0	0	0	-	0,134 04	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 24																	
Piano Terra	22 861	14 144	64 220	9,03	213 457	233 636	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 25																	
Piano Terra	22 857	13 156	228 995	9,03	233 878	255 987	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 26																	
Piano Terra	21 704	8 696	232 587	9,51	234 323	256 474	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 27																	
Piano Terra	69 248	28 947	280 343	5,53	393 048	457 804	293 559	382 954	0	0	0	0	-	0,167 55	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 28																	
Piano Terra	21 750	9 625	184 140	9,49	228 319	249 903	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 29																	
Piano Terra	19 511	4 514	137 075	10,5 7	222 486	243 518	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 30																	
Piano Terra	19 124	2 892	144 644	10,7 9	223 424	244 545	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 31																	
Piano Terra	19 087	2 925	144 600	10,8 1	223 419	244 539	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 32																	
Piano Terra	19 537	4 555	137 347	10,5 6	222 520	243 555	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 33																	
Piano Terra	21 607	9 711	183 219	9,55	228 205	249 778	176 725	206 327	0	0	0	0	-	0,100 53	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 34																	
Piano Terra (a)	68 076	29 330	290 121	5,63	394 256	459 211	293 559	382 954	0	0	0	0	-	0,167 55	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 35																	
Piano Terra	21 607	9 033	247 622	11,9 5	235 792	258 267	330 807	386 494	0	0	0	0	-	0,188 49	0,125 66	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 36																	
Piano Terra	27 255	15 541	121 229	7,56	220 228	241 185	235 319	206 170	0	0	0	0	-	0,134 04	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 37																	
Piano Terra	10 525	18 968	77 358	7,77	202 709	202 709	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 38																	
Piano Terra	19 191	10 474	76 731	7,68	202 628	202 628	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 39																	
Piano Terra	10 991	17 223	57 689	8,53	199 634	199 634	146 927	146 927	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 40																	
Piano Terra	12 945	11 686	137 788	11,3 8	210 513	210 513	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 41																	
Piano Terra	13 008	11 860	138 375	11,3 3	210 588	210 588	147 320	147 320	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 42																	
Piano Terra	16 587	11 078	55 620	8,86	199 368	199 368	146 927	146 927	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- V_{Ed,3}** Taglio di progetto in direzione 3.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- N_{Ed}** Sforzo normale sollecitante di progetto
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_{Rd,j}** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- V_{Rd,s}** Resistenza a taglio per scorrimento.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{Asw}** Passo massimo staffe da normativa.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re}	n _r	φ	L	n _{re}	n _r	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Piano Terra	201 600	-613	-25 959	6.88[S]	99 976	99 976	146 227	2 501 683	1,43	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Piano Terra	106 411	99	-3 950	11.84[S]]	46 793	46 793	145 849	2 054 948	1,00	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Piano Terra	223 641	-28	-4 173	14.14[S]]	59 044	59 044	143 682	2 054 948	1,00	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Piano Terra	223 680	46	-4 168	14.16[S]]	59 051	59 051	143 708	2 054 948	1,00	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Piano Terra	209 523	-178	-7 599	22.15[S]]	57 598	57 598	145 767	2 054 948	1,53	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Piano Terra	201 504	618	-25 895	6.90[S]	99 976	99 976	145 943	2 501 683	1,43	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Piano Terra	97 188	-21 430	-19 624	6.16[S]	111 908	117 082	82 268	2 778 771	1,46	18	14	8	30	1	2	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Piano Terra	97 313	19 382	21 305	6.27[S]	111 915	117 098	82 413	2 778 771	1,46	18	14	8	30	1	2	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Piano Terra	140 566	-34 583	1 119	6.81[S]	121 869	70 148	110 091	2 614 400	1,53	16	14	8	40	1	2	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Piano Terra	339 465	2 869	-606	NS	117 370	68 642	227 468	2 391 033	1,41	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Piano Terra	300 762	1 812	-3 034	69.96[S]]	112 532	65 727	202 454	2 391 033	1,45	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Piano Terra (a)	441 520	-20 420	-14 021	5.73[S]	141 347	81 957	302 674	2 475 856	1,32	16	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Piano Terra	544 525	10 049	-3 248	32.18[S]]	187 350	86 844	358 083	2 884 883	1,35	14	14	8	50	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 14																				
Piano Terra	474 450	-3 602	-445	99.53[S]]	132 683	78 275	311 087	2 391 033	1,31	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 15																				

Pilastrati (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,x}	M _{Ed,y}	CS	M _{Rd,x}	M _{Rd,y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re}	n _f	φ	L	n _{re}	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[mm]
Piano Terra	509 184	-509	-794	NS	135 167	80 598	321 100	2 391 033	1,28	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 16																				
Piano Terra	509 210	492	-806	NS	135 167	80 598	321 114	2 391 033	1,28	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 17																				
Piano Terra (a)	474 780	3 563	-443	NS	132 709	78 298	311 303	2 391 033	1,31	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 18																				
Piano Terra	542 625	-9 384	-3 206	34.35[S]	187 086	86 713	356 900	2 884 883	1,35	14	14	8	50	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 19																				
Piano Terra	452 262	18 669	-13 970	6.03[S]	142 518	82 687	310 000	2 475 856	1,31	16	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 20																				
Piano Terra	328 300	1 640	-2 631	82.15[S]	115 985	67 810	222 260	2 391 033	1,42	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 21																				
Piano Terra	128 537	28 911	1 264	8.86[S]	120 307	69 223	103 148	2 614 400	1,54	16	14	8	40	1	2	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 22																				
Piano Terra	35 317	-2 031	-4 117	93.56[S]	145 673	82 061	37 898	2 880 179	1,56	16	14	8	40	1	2	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 23																				
Piano Terra (a)	31 956	-4 746	4 938	58.02[S]	145 287	81 814	34 720	2 880 179	1,56	16	14	8	40	1	2	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																				
Piano Terra	129 579	-32 054	-1 650	8.15[S]	128 093	72 599	103 145	2 656 811	1,53	16	14	8	40	1	1	14	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																				
Piano Terra	467 633	-15 475	-3 109	13.45[S]	131 966	77 818	311 515	2 391 033	1,31	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 26																				
Piano Terra	500 236	-2 007	-5 775	26.30[S]	134 558	80 007	327 327	2 391 033	1,29	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 27																				
Piano Terra	468 992	60	-19 799	6.90[S]	425 259	136 767	388 610	4 542 684	1,00	16	14	8	70	1	3	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 28																				
Piano Terra	393 944	-4 585	-9 067	14.54[S]	123 838	72 639	255 500	2 391 033	1,37	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 29																				
Piano Terra	299 387	1 087	-8 286	19.48[S]	112 353	65 623	191 859	2 391 033	1,45	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 30																				
Piano Terra	314 431	-499	-6 392	28.56[S]	114 260	66 761	200 029	2 391 033	1,43	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 31																				
Piano Terra	314 364	334	-6 367	28.88[S]	114 249	66 761	199 980	2 391 033	1,43	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 32																				
Piano Terra	299 900	-1 156	-8 184	19.77[S]	112 425	65 660	192 244	2 391 033	1,45	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 33																				
Piano Terra	392 046	4 252	-8 853	15.20[S]	123 623	72 503	254 235	2 391 033	1,37	14	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 34																				
Piano Terra (a)	447 117	17	20 893	6.47[S]	421 098	135 203	401 639	4 542 684	1,00	16	14	8	70	1	3	16	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 35																				
Piano Terra	530 855	-3 527	-4 054	33.68[S]	148 828	87 851	342 692	2 475 856	1,26	16	14	8	40	1	1	14	25	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 36																				
Piano Terra	238 850	44 412	-3 718	5.68[S]	157 869	90 636	172 794	2 795 356	1,42	16	14	8	40	1	2	14	25	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 37																				
Piano Terra	145 984	-15 172	-4 672	12.85[S]	94 967	94 967	114 999	2 501 683	1,48	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 38																				
Piano Terra	144 970	4 411	15 007	13.19[S]	94 879	94 879	114 490	2 501 683	1,48	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 39																				
Piano Terra	111 199	-8 311	8 405	18.64[S]	91 745	91 745	87 744	2 501 683	1,51	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 40																				
Piano Terra	294 038	-8 588	6 968	10.97[S]	66 084	66 084	194 155	2 054 948	1,45	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]		[m]	[cm]		[m]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 41																				
Piano Terra	295 165	8 878	6 680	10.94[S]	66 199	66 199	195 041	2 054 948	1,44	14	14	8	30	1	0	14	30	1	0	14
Pilastrata: Pilastrata 42																				
Piano Terra	107 974	-5 414	8 947	22.96[S]	91 442	91 442	85 547	2 501 683	1,51	16	14	8	30	1	1	16	30	1	1	16

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed,max}** Massimo sforzo di compressione.
- N_R** Sforzo Normale resistente.
- α** Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,X}**
- M_{Ed,Y}**
- M_{Rd,X}** Momento Resistente intorno ad X e Y.
- M_{Rd,Y}**
- φ_{ve}, φ_{vi}** Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
- φ_{st}**
- L, n_{reg}** Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione.
- n_f, φ** Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	5 175	9 578	100 263	13,78	307 676	307 676	132 006	132 006	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	5 247	2 763	102 756	28,83	308 983	308 983	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	5 192	1 414	102 882	29,14	309 007	309 007	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	5 197	1 458	102 901	29,11	309 011	309 011	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	5 255	2 829	102 752	28,79	308 982	308 982	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	5 204	9 719	100 229	13,58	307 670	307 670	132 006	132 006	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	11 886	8 579	49 128	11,09	297 319	297 319	131 794	131 794	0	0	0	0	-	0,10053	0,10053	10
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	8 683	12 053	49 184	10,93	297 330	297 330	131 794	131 794	0	0	0	0	-	0,10053	0,10053	10
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	14 373	6 612	69 676	14,73	320 932	351 396	120 873	211 755	0	0	0	0	-	0,13404	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	8 619	2 461	164 332	24,58	338 796	370 823	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	8 581	2 920	145 647	24,69	335 323	367 022	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	12 778	9 005	218 830	13,41	348 345	381 548	120 772	211 654	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra	16 048	3 087	261 488	16,98	433	488	120	272 443	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15

Lv	Pilastrati (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD															
	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]
					919	612	974									
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra	9 047	1 055	226 828	23,42	350 414	383 540	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra	8 426	892	236 171	25,14	352 151	385 441	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 16																
Piano Terra	8 418	925	236 183	25,17	352 153	385 443	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 17																
Piano Terra (a)	9 046	1 102	226 988	23,42	350 444	383 572	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra	15 887	3 157	260 560	17,15	433 747	488 417	120 974	272 443	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra	12 442	9 223	224 031	13,09	349 310	382 605	120 772	211 654	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra	8 578	3 604	159 180	24,70	337 838	369 775	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra	13 292	6 684	63 873	15,93	319 854	350 216	120 873	211 755	0	0	0	0	-	0,13404	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 22																
Piano Terra	17 021	1 845	21 972	10,89	312 332	341 858	105 852	185 374	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 23																
Piano Terra (a)	17 511	2 232	19 275	10,57	310 789	340 658	105 499	185 020	0	0	0	0	-	0,13404	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 24																
Piano Terra	13 924	6 859	64 220	15,22	320 186	350 454	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 25																
Piano Terra	11 936	6 263	228 995	17,75	350 817	383 980	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 26																
Piano Terra	9 877	4 595	232 587	21,45	351 485	384 711	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 27																
Piano Terra	30 393	16 951	280 343	6,22	589 573	686 706	105 499	344 063	0	0	0	0	-	0,16755	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 28																
Piano Terra	10 489	4 541	184 140	20,20	342 479	374 854	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 29																
Piano Terra	8 675	2 434	137 075	24,42	333 729	365 278	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 30																
Piano Terra	8 313	1 497	144 644	25,49	335 136	366 818	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 31																
Piano Terra	8 272	1 528	144 600	25,61	335 128	366 809	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 32																
Piano Terra	8 690	2 469	137 347	24,38	333 780	365 333	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 33																
Piano Terra	10 358	4 617	183 219	20,45	342 307	374 666	120 974	211 856	0	0	0	0	-	0,10053	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 34																
Piano Terra (a)	29 483	17 253	290 121	6,11	591 384	688 816	105 499	344 063	0	0	0	0	-	0,16755	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 35																
Piano Terra	9 746	4 639	247 622	21,72	353 688	387 401	120 772	211 654	0	0	0	0	-	0,18849	0,12566	8
Pilastrata: Pilastrata 36																
Piano Terra	17 513	7 705	121 229	12,09	330 342	361 777	120 812	211 694	0	0	0	0	-	0,13404	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 37																
Piano Terra	6 212	9 073	77 358	14,59	304 063	304 063	132 359	132 359	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 38																
Piano Terra	9 276	6 173	76 731	14,27	303 942	303 942	132 359	132 359	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 39																
Piano Terra	5 700	8 779	57 689	15,04	299 452	299 452	132 006	132 006	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 40																

Lv	Pilastrati (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD															
	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]
Piano Terra	7 357	6 317	137 788	20,56	315 769	315 769	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 41																
Piano Terra	7 427	6 482	138 375	20,37	315 883	315 883	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 42																
Piano Terra	8 174	5 819	55 620	16,15	299 052	299 052	132 006	132 006	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 43																
Piano Terra	304	287	10 800	NS	289 078	289 078	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 44																
Piano Terra	303	298	10 800	NS	289 078	289 078	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 45																
Piano Terra (a)	302	300	10 800	NS	289 078	289 078	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15
Pilastrata: Pilastrata 46																
Piano Terra	304	289	10 800	NS	289 078	289 078	151 268	151 268	0	0	0	0	-	0,06702	0,06702	15

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- V_{Ed,3}** Taglio di progetto in direzione 3.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- N_{Ed}** Sforzo normale sollecitante di progetto
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_{Rd,j}** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- V_{Rd,s}** Resistenza a taglio per scorrimento.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{Asw}** Passo massimo staffe da normativa.

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Lv	T _{pmf}	Compressione calcestruzzo								Pilastrati - verifiche delle tensioni di esercizio							
		Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra																	
	RAR	4,568	17,43	143 083	405	18 430	3.81	SI	RAR	14,00 9	360,00	143 083	405	18 430	25.69	SI	
	QPR	4,084	13,07	128 097	322	16 507	3.20	SI									
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra																	
	RAR	2,576	17,43	148 390	-121	5 408	6.76	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,305	13,07	132 419	-113	4 853	5.67	SI									
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra																	
	RAR	2,191	17,43	159 265	20	2 979	7.95	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,974	13,07	143 312	19	2 690	6.62	SI									
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra																	
	RAR	2,193	17,43	159 292	-33	2 975	7.94	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,975	13,07	143 336	-30	2 687	6.61	SI									
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra																	
	RAR	2,577	17,43	148 389	130	5 402	6.76	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,306	13,07	132 417	120	4 849	5.66	SI									
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Piano Terra																	
	RAR	4,561	17,43	143 018	-407	18 388	3.82	SI	RAR	13,94 9	360,00	143 018	-407	18 388	25.80	SI	
	QPR	4,078	13,07	128 042	-323	16 475	3.20	SI									
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra																	
	RAR	7,713	17,43	69 152	15 330	13 855	2.25	SI	RAR	95,49 8	360,00	69 152	15 330	13 855	3.76	SI	
	QPR	6,925	13,07	62 143	13 888	12 306	1.88	SI									
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra																	
	RAR	7,607	17,43	69 239	-13 690	-15 237	2.29	SI	RAR	93,28 5	360,00	69 239	-13 690	-15 237	3.85	SI	
	QPR	6,825	13,07	62 219	-12 167	-13 799	1.91	SI									

Lv Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra																
	RAR	3,972	17,43	99 714	24 403	-738	4.38	SI	RAR	22,54 3	360,00	99 714	24 403	-738	15.96	SI
	QPR	3,517	13,07	89 202	21 655	-584	3.71	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra																
	RAR	2,467	17,43	239 948	-2 048	447	7.06	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,204	13,07	213 485	-1 850	423	5.93	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra																
	RAR	2,481	17,43	212 602	-1 255	2 159	7.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,207	13,07	189 170	-1 080	1 940	5.92	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra																
	RAR	6,515	17,43	313 199	14 431	9 944	2.67	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	5,818	13,07	280 174	12 836	8 893	2.24	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra																
	RAR	3,768	17,43	384 430	-7 189	2 304	4.62	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,360	13,07	341 404	-6 514	2 062	3.89	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra																
	RAR	3,336	17,43	334 738	2 541	319	5.22	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,962	13,07	296 972	2 253	291	4.41	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra																
	RAR	3,330	17,43	360 280	362	570	5.23	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,971	13,07	321 045	326	519	4.40	SI								
Pilastrata: Pilastrata 16																
Piano Terra																
	RAR	3,330	17,43	360 299	-348	578	5.23	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,970	13,07	321 061	-310	526	4.40	SI								
Pilastrata: Pilastrata 17																
Piano Terra																
	RAR	3,335	17,43	334 971	-2 516	318	5.22	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,968	13,07	309 180	1 230	445	4.40	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra																
	RAR	3,714	17,43	383 086	6 713	2 277	4.69	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,311	13,07	340 206	6 082	2 041	3.94	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra																
	RAR	6,420	17,43	320 792	-13 197	9 916	2.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	5,736	13,07	286 930	-11 742	8 878	2.27	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra																
	RAR	2,582	17,43	232 111	-1 160	1 883	6.75	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,305	13,07	206 588	-1 033	1 706	5.67	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra																
	RAR	3,428	17,43	91 216	-20 387	-842	5.08	SI	RAR	18,24 7	360,00	91 216	-20 387	-842	19.72	SI
	QPR	3,032	13,07	81 647	-18 072	-680	4.31	SI								
Pilastrata: Pilastrata 22																
Piano Terra																
	RAR	0,932	17,43	26 030	1 572	2 894	18.69	SI	RAR	3,911	360,00	26 030	1 572	2 894	92.04	SI
	QPR	0,857	13,07	24 610	1 585	2 552	15.24	SI								
Pilastrata: Pilastrata 23																
Piano Terra																
	RAR	1,258	17,43	23 420	3 628	-3 483	13.85	SI	RAR	7,816	360,00	23 420	3 628	-3 483	46.05	SI
	QPR	1,168	13,07	21 970	3 600	-3 088	11.19	SI								
Pilastrata: Pilastrata 24																
Piano Terra																
	RAR	3,582	17,43	91 918	22 595	1 120	4.86	SI	RAR	19,89 7	360,00	91 918	22 595	1 120	18.09	SI
	QPR	3,168	13,07	82 224	20 018	932	4.12	SI								
Pilastrata: Pilastrata 25																
Piano Terra																
	RAR	4,821	17,43	331 115	10 860	2 412	3.61	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	4,343	13,07	295 376	9 555	2 437	3.00	SI								
Pilastrata: Pilastrata 26																
Piano Terra																
	RAR	4,148	17,43	354 118	1 397	4 105	4.20	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,700	13,07	315 785	1 213	3 682	3.53	SI								
Pilastrata: Pilastrata 27																
Piano Terra																
	RAR	4,367	17,43	402 581	5 717	-19 288	3.99	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

Lv Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
	QPR	3,948	13,07	359 802	5 982	-17 335	3.31	SI								
Pilastrata: Pilastrata 28																
Piano Terra																
	RAR	4,215	17,43	279 645	3 036	6 537	4.13	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,764	13,07	250 421	2 423	5 990	3.47	SI								
Pilastrata: Pilastrata 29																
Piano Terra																
	RAR	3,229	17,43	212 526	-810	6 022	5.39	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,938	13,07	190 320	-776	5 583	4.44	SI								
Pilastrata: Pilastrata 30																
Piano Terra																
	RAR	2,979	17,43	223 222	358	4 657	5.85	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,703	13,07	199 922	325	4 333	4.83	SI								
Pilastrata: Pilastrata 31																
Piano Terra																
	RAR	2,960	17,43	223 173	-245	4 639	5.88	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,686	13,07	199 874	-230	4 316	4.86	SI								
Pilastrata: Pilastrata 32																
Piano Terra																
	RAR	3,222	17,43	212 894	851	5 948	5.40	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,929	13,07	190 655	802	5 513	4.46	SI								
Pilastrata: Pilastrata 33																
Piano Terra																
	RAR	4,141	17,43	278 303	-2 810	6 380	4.20	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,699	13,07	249 226	-2 235	5 843	3.53	SI								
Pilastrata: Pilastrata 34																
Piano Terra																
	RAR	4,284	17,43	416 884	1 760	-19 308	4.06	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,804	13,07	372 522	682	-17 341	3.43	SI								
Pilastrata: Pilastrata 35																
Piano Terra																
	RAR	4,117	17,43	375 807	2 475	2 879	4.23	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,670	13,07	335 146	2 178	2 578	3.56	SI								
Pilastrata: Pilastrata 36																
Piano Terra																
	RAR	6,626	17,43	170 055	-31 272	2 725	2.63	SI	RAR	60,29 ₇	360,00	170 055	-31 272	2 725	5.97	SI
	QPR	5,906	13,07	152 967	-27 660	2 557	2.21	SI								
Pilastrata: Pilastrata 37																
Piano Terra																
	RAR	3,451	17,43	104 651	10 920	3 482	5.05	SI	RAR	11,33 ₇	360,00	104 651	10 920	3 482	31.75	SI
	QPR	3,178	13,07	95 098	9 982	3 343	4.11	SI								
Pilastrata: Pilastrata 38																
Piano Terra																
	RAR	3,395	17,43	103 905	-3 311	-10 808	5.13	SI	RAR	10,94 ₂	360,00	103 905	-3 311	-10 808	32.90	SI
	QPR	3,132	13,07	94 394	-3 208	-9 888	4.17	SI								
Pilastrata: Pilastrata 39																
Piano Terra																
	RAR	2,802	17,43	79 445	5 786	-6 178	6.22	SI	RAR	10,40 ₄	360,00	79 445	5 786	-6 178	34.60	SI
	QPR	2,538	13,07	71 830	5 028	-5 819	5.15	SI								
Pilastrata: Pilastrata 40																
Piano Terra																
	RAR	4,332	17,43	209 205	6 100	-5 275	4.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,973	13,07	187 990	5 467	-5 169	3.29	SI								
Pilastrata: Pilastrata 41																
Piano Terra																
	RAR	4,339	17,43	210 011	-6 304	-5 068	4.01	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,979	13,07	188 720	-5 647	-4 979	3.28	SI								
Pilastrata: Pilastrata 42																
Piano Terra																
	RAR	2,466	17,43	77 054	3 936	-6 242	7.06	SI	RAR	7,605	360,00	77 054	3 936	-6 242	47.33	SI
	QPR	2,209	13,07	69 552	3 650	-5 442	5.91	SI								

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm}; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}. [NO] = σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	131 272	340	16 915	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	128 097	322	16 507	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	132 419	-113	4 853	-0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	132 419	-113	4 853	-0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	143 312	19	2 690	-0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	143 312	19	2 690	-0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	143 336	-30	2 687	-0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	143 336	-30	2 687	-0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	132 417	120	4 849	-0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	132 417	120	4 849	-0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	131 215	-341	16 880	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	128 042	-323	16 475	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	63 628	14 194	12 634	3,88	2,36	1,1962 E-04	119	262	0,031	0,400	12,76	SI
-	QPR	62 143	13 888	12 306	3,79	2,36	1,168 E-04	120	263	0,031	0,300	9,76	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	63 706	-12 489	-14 104	3,83	2,36	1,1801 E-04	120	263	0,031	0,400	12,87	SI
-	QPR	62 219	-12 167	-13 799	3,74	2,36	1,1523 E-04	120	263	0,030	0,300	9,89	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	91 429	22 238	-617	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	89 202	21 655	-584	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	213 485	-1 850	423	-1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	213 485	-1 850	423	-1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	189 170	-1 080	1 940	-1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	189 170	-1 080	1 940	-1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	287 171	13 174	9 116	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	280 174	12 836	8 893	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	341 404	-6 514	2 062	-1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	341 404	-6 514	2 062	-1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	296 972	2 253	291	-2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	296 972	2 253	291	-2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	309 045	-585	121	-2,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	309 045	-585	121	-2,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	309 061	567	123	-2,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	309 061	567	123	-2,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	297 180	-2 235	291	-2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	297 180	-2 235	291	-2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	340 206	6 082	2 041	-1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Tabulati di calcolo

Pilastrati - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	QPR	340 206	6 082	2 041	-1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	294 105	-12 050	9 098	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	286 930	-11 742	8 878	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 20													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	206 588	-1 033	1 706	-1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	206 588	-1 033	1 706	-1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	83 674	-18 563	-715	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	81 647	-18 072	-680	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	24 911	1 582	2 625	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	24 610	1 585	2 552	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 23													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	22 277	3 606	-3 172	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	21 970	3 600	-3 088	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 24													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	84 278	20 564	972	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	82 224	20 018	932	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 25													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	295 376	9 555	2 437	-0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	295 376	9 555	2 437	-0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 26													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	315 785	1 213	3 682	-1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	315 785	1 213	3 682	-1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 27													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	368 866	5 925	-17 749	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	359 802	5 982	-17 335	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 28													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	250 421	2 423	5 990	-0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	250 421	2 423	5 990	-0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 29													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	190 320	-776	5 583	-0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	190 320	-776	5 583	-0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 30													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	199 922	325	4 333	-0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	199 922	325	4 333	-0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 31													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	199 874	-230	4 316	-0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	199 874	-230	4 316	-0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 32													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	190 655	802	5 513	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	190 655	802	5 513	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 33													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	249 226	-2 235	5 843	-0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	249 226	-2 235	5 843	-0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 34													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	381 921	910	-17 758	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	372 522	682	-17 341	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 35													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	335 146	2 178	2 578	-2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	335 146	2 178	2 578	-2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 36													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	156 587	-28 425	2 592	2,51	2,36	1,3783 E-04	219	218	0,030	0,400	13,33	SI
-	QPR	152 967	-27 660	2 557	2,45	2,36	1,3432 E-04	218	217	0,029	0,300	10,28	SI
Pilastrata: Pilastrata 37													
Piano Terra													
AA= PCA													
-	FRQ	97 122	10 180	3 372	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
-	QPR	95 098	9 982	3 343	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 38														
Piano Terra														
					AA= PCA									
-	FRQ	96 408	-3 230	-10 083	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	94 394	-3 208	-9 888	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 39														
Piano Terra														
					AA= PCA									
-	FRQ	73 444	5 189	-5 895	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	71 830	5 028	-5 819	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 40														
Piano Terra														
					AA= PCA									
-	FRQ	187 990	5 467	-5 169	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	187 990	5 467	-5 169	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 41														
Piano Terra														
					AA= PCA									
-	FRQ	188 720	-5 647	-4 979	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	188 720	-5 647	-4 979	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 42														
Piano Terra														
					AA= PCA									
-	FRQ	71 141	3 710	-5 611	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	69 552	3 650	-5 442	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo teso.
- Δ_{sm}** Distanza media tra le fessure.
- W_d** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- W_{amm}** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- Verificato** [SI] = W_d ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA													
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidità è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidità nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;												NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;												NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidità nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidità degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;												SI
La struttura non è regolare in pianta.													
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA													
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;												SI
e)	massa e rigidità rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidità non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidità si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;												NO
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;												NO
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;												SI
La struttura è regolare in altezza.													

Piani - Verifiche Regolarità

Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	R _{dT_{mp}}	I _{T_{mp}}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	4,80	NO	NO	841 761	742 284	236 994	0	0	0	0

LEGENDA:

- Id_{Piano}** Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}** Quota del livello o piano.
- H_{Lv}** Altezza del livello o piano.

Rd_{Tmp}	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Ir_{Tmp}	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
M_{SLU}	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K_{SLU}	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R_{eff}	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R_{ric}	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*)	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

IdPiano	Effetti delle non linearità geometriche per sisma									
	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{d,x} [cm]	δ _{d,y} [cm]	P _{θ,x} [N]	P _{θ,y} [N]	T _{θ,x} [N]	T _{θ,y} [N]	θ _x [rad]	θ _y [rad]
Piano Terra	0,00	4,80	0,9597	1,6994	8 257 658	8 257 658	712 382	402 752	2,3176 E-02	7,259 E-02

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
δ_{d,x}, δ_{d,y}	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
P_{θ,x}, P_{θ,y}	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
T_{θ,x}, T_{θ,y}	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θ_x, θ_y	Coefficienti "θ" del piano.
Nota	Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

IdPiano	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{amm,SLO} [cm]	δ _{d,SLO}				C _{igT_{mp}}	Note
				X		Y			
				X	Y	X	Y		
Piano Terra	0,00	4,80	1,6000	0,4125	0,7642	1,1875	0,8358	RF	Verificato

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv}	Quota del livello o piano.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
δ_{amm,SLO}	Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
δ_{d,SLO}	Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
Δδ_{SLO}	Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
C_{igT_{mp}}	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

IdCmp	%LLI [%]	Tp	M _{Ed,x,s} [N-m]	M _{Ed,x,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]		A _{s,i} [cm ²]		CS _s	CS _i
					X	Y	X	Y		
Piano Terra										
Sezione: Solai 1.1										
Travetto 2-1	0%	III	79 085	0	9,93	0,00	1,72	-	-	-
	12,5%	I	60 832	0	9,93	0,00	2,24	-	-	-
	25,0%	I	41 651	5 074	3,90	0,00	1,33	-	-	-
	37,5%	I	26 670	17 922	2,36	0,00	1,27	-	-	-
	50,0%	I	14 786	33 475	2,36	0,00	2,30	-	-	-
	62,5%	I	6 000	26 462	2,36	0,00	5,67	-	-	-
	75,0%	I	311	25 998	2,36	0,00	NS	-	-	-
	87,5%	I	0	20 643	2,36	0,00	-	-	-	-
	100,0%	III	25 106	9 519	2,36	0,00	1,35	-	-	-
Travetto 3-2	0%	III	54 147	15 885	3,80	0,00	1,00	-	-	-
	12,5%	I	0	48 108	1,54	0,00	-	-	-	-
	25,0%	I	0	67 478	0,00	0,00	-	-	-	-
	37,5%	I	0	73 994	0,00	0,00	-	-	-	-
	50,0%	I	0	72 822	0,00	0,00	-	-	-	-
	62,5%	I	0	60 904	2,36	0,00	-	-	-	-
	75,0%	I	2 374	36 133	2,36	0,00	14,35	-	-	-
	87,5%	III	36 898	0	3,90	0,00	1,51	-	-	-
	100%	III	77 823	0	9,93	0,00	1,75	-	-	-
Piano Terra										
Sezione: Solai 1.2										
Travetto 2-1	0%	III	80 894	0	6,06	0,00	1,05	-	-	-
	12,5%	III	70 904	0	6,06	0,00	1,20	-	-	-
	25,0%	III	75 992	0	6,06	0,00	1,12	-	-	-
	37,5%	III	66 119	0	4,93	0,00	1,06	-	-	-
	50,0%	III	56 488	3 389	4,93	0,00	1,24	-	-	-
	62,5%	III	47 099	0	4,93	0,00	1,49	-	-	-
	75,0%	III	37 951	0	4,93	0,00	1,84	-	-	-
	87,5%	I	29 044	0	9,86	0,00	4,67	-	-	-
	100,0%	III	20 380	0	9,86	0,00	6,67	-	-	-
Travetto 3-2	0%	III	54 147	15 335	3,80	0,00	1,00	-	-	-
	12,5%	I	0	46 142	1,54	0,00	-	-	-	-
	25,0%	I	0	64 096	0,00	0,00	-	-	-	-
	37,5%	I	0	69 196	0,00	0,00	-	-	-	-

Solai (CA) - Verifiche allo SLU									
IdCmp	%L _{LI}	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i	
	[%]		[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]			
	50,0%	I	0	72 196	0,00	0,00	-	-	
	62,5%	I	0	54 075	0,00	0,00	-	-	
	75,0%	I	0	27 887	4,93	0,00	-	-	
	87,5%	■	39 333	0	4,93	0,00	1.78	-	
	100%	■	80 494	0	6,06	0,00	1.06	-	
Piano Terra					Sezione: Solai 1.3				
Travetto 2-1	0%	■	78 047	0	9,90	0,00	1.74	-	
	12,5%	■	37 102	0	3,86	0,00	1.49	-	
	25,0%	I	2 627	36 117	2,32	0,00	12.80	-	
	37,5%	I	0	60 890	2,32	0,00	-	-	
	50,0%	I	0	72 811	0,00	0,00	-	-	
	62,5%	I	0	73 984	0,00	0,00	-	-	
	75,0%	I	0	67 471	0,00	0,00	-	-	
	87,5%	I	0	48 104	1,54	0,00	-	-	
	100%	■	54 147	15 883	3,80	0,00	1.00	-	
Travetto 3-2	0%	■	25 526	9 651	2,32	0,00	1.31	-	
	12,5%	I	0	21 063	2,32	0,00	-	-	
	25,0%	I	0	26 606	2,32	0,00	-	-	
	37,5%	I	5 539	27 131	2,32	0,00	6.07	-	
	50,0%	I	14 316	34 034	2,32	0,00	2.34	-	
	62,5%	I	26 244	18 521	2,32	0,00	1.28	-	
	75,0%	I	41 324	5 501	3,86	0,00	1.33	-	
	87,5%	I	60 693	0	9,90	0,00	2.24	-	
	100%	■	79 290	0	9,90	0,00	1.72	-	
Piano Terra					Sezione: Solai 1.4				
Travetto 2-1	0%	■	79 085	0	9,93	0,00	1.72	-	
	12,5%	I	60 832	0	9,93	0,00	2.24	-	
	25,0%	I	41 651	5 074	3,90	0,00	1.33	-	
	37,5%	I	26 670	17 922	2,36	0,00	1.27	-	
	50,0%	I	14 786	33 475	2,36	0,00	2.30	-	
	62,5%	I	6 000	26 462	2,36	0,00	5.67	-	
	75,0%	I	311	25 998	2,36	0,00	NS	-	
	87,5%	I	0	20 643	2,36	0,00	-	-	
	100,0%	■	25 106	9 519	2,36	0,00	1.35	-	
Travetto 3-2	0%	■	54 147	15 885	3,80	0,00	1.00	-	
	12,5%	I	0	48 108	1,54	0,00	-	-	
	25,0%	I	0	67 478	0,00	0,00	-	-	
	37,5%	I	0	73 994	0,00	0,00	-	-	
	50,0%	I	0	72 822	0,00	0,00	-	-	
	62,5%	I	0	60 904	2,36	0,00	-	-	
	75,0%	I	2 374	36 133	2,36	0,00	14.35	-	
	87,5%	■	36 898	0	3,90	0,00	1.51	-	
	100%	■	77 823	0	9,93	0,00	1.75	-	

LEGENDA:

- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- Tp** Tipo di sezione verificata.
- M_{Ed,X,s}** Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
- M_{Ed,X,i}** Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
- CS_s** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
IdCmp	%L _{LI}	Tp	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Piano Terra			Sezione: Solai 1.1											
Travetto 2-1	0%	■	41 625	0	2,42	-	100 655	100 655	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	34 406	0	1,14	-	39 204	39 204	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	27 187	0	1,06	-	28 875	28 875	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	19 968	0	1,22	-	24 420	24 420	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	12 749	0	1,64	-	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	8 414	0	2,49	-	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	6 296	-6 140	3,32	3,41	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	I	4 178	-13 359	5,01	1,57	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	■	2 061	-20 578	41,40	4,15	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	■	35 953	0	2,37	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	25 177	0	1,39	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	14 402	0	2,43	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	3 626	0	9,65	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	0	-8 607	-	4,07	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	0	-19 383	-	1,81	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	0	-30 158	-	1,16	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	■	0	-40 934	-	2,08	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	■	0	-51 710	-	1,95	100 655	100 655	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Piano Terra			Sezione: Solai 1.2											

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU														
IdCmp	%L _{LI}	Tp	V _{Ed,Y} (+)	V _{Ed,Y} (-)	CS(+)	CS(-)	V _{Rd} (+)	V _{Rd} (-)	N _{Ed} (+)	N _{Ed} (-)	V _{Rsd,p} (+)	V _{Rsd,p} (-)	A _{sw,p} (+)	A _{sw,p} (-)
			[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]
Travetto 2-1	0%	▣	49 398	0	1,73	-	85 400	85 400	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▣	47 382	0	1,80	-	85 400	85 400	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	▣	45 366	0	1,88	-	85 400	85 400	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	▣	43 349	0	1,97	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	▣	41 333	0	2,06	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▣	40 198	0	2,12	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	▣	39 606	0	2,15	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	I	39 015	0	1,00	-	39 204	39 204	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▣	38 423	0	2,61	-	100 442	100 442	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▣	34 287	0	2,49	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	23 511	0	1,42	-	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	12 735	0	2,62	-	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	1 960	0	17,03	-	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	0	-8 884	-	3,76	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	0	-19 659	-	1,70	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	0	-30 435	-	1,10	33 386	33 386	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	▣	0	-41 210	-	2,07	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▣	0	-51 986	-	1,64	85 400	85 400	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Sezione: Solai 1.3														
Travetto 2-1	0%	▣	51 733	0	1,94	-	100 548	100 548	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▣	40 957	0	2,08	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	30 182	0	1,14	-	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	19 406	0	1,78	-	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	8 631	0	4,00	-	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	861	-3 121	40,13	11,07	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	0	-13 897	-	2,49	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	I	0	-24 673	-	1,40	34 554	34 554	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▣	0	-35 448	-	2,41	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▣	23 161	0	3,68	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	15 880	0	1,41	-	22 457	22 457	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	8 598	-3 388	2,61	6,63	22 457	22 457	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	1 316	-7 297	17,06	3,08	22 457	22 457	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	0	-12 679	-	1,77	22 457	22 457	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	0	-19 960	-	1,22	24 311	24 311	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	0	-27 242	-	1,06	28 797	28 797	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	I	0	-34 524	-	1,14	39 204	39 204	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▣	0	-41 805	-	2,41	100 548	100 548	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Sezione: Solai 1.4														
Travetto 2-1	0%	▣	41 625	0	2,42	-	100 655	100 655	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	34 406	0	1,14	-	39 204	39 204	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	27 187	0	1,06	-	28 875	28 875	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	19 968	0	1,22	-	24 420	24 420	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	12 749	0	1,64	-	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	8 414	0	2,49	-	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	6 296	-6 140	3,32	3,41	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	I	4 178	-13 359	5,01	1,57	20 931	20 931	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▣	2 061	-20 578	41,40	4,15	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▣	35 953	0	2,37	-	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	I	25 177	0	1,39	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	I	14 402	0	2,43	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	I	3 626	0	9,65	-	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	I	0	-8 607	-	4,07	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	I	0	-19 383	-	1,81	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	I	0	-30 158	-	1,16	35 000	35 000	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	▣	0	-40 934	-	2,08	85 335	85 335	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▣	0	-51 710	-	1,95	100 655	100 655	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

- IdCmp** Identificativo della campata.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- Tp** Tipo di sezione verificata.
- V_{Ed,Y}(+/-)** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS(+/-)** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rd}(+)** Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
- V_{Rd}(-)**
- N_{Ed}(+/-)** Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
- V_{Rsd,p}(+)** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)".
- V_{Rsd,p}(-)**
- A_{sw,p}(+)** Aree dei ferri piegati.
- A_{sw,p}(-)**

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																
%L _{LI}	Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Piano Terra																
Campata : Travetto 2-1																
FRC=-0,04 cm																
Sezione: Solai 1.1																

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	5,490	17,43	0	58 385	0	3.17	SI	RAR	175,516	360,00	0	58 385	0	2.05	SI	
	QPR	5,490	13,07	0	58 385	0	2.38	SI									
25,0%	RAR	2,261	17,43	0	22 506	0	7.70	SI	RAR	26,516	360,00	0	22 506	0	13.57	SI	
	QPR	2,261	13,07	0	22 506	0	5.78	SI									
50,0%	RAR	0,232	17,43	0	2 278	0	75.26	SI	RAR	2,835	360,00	0	2 278	0	NS	SI	
	QPR	0,232	13,07	0	2 278	0	56.44	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
Campata : Travetto 3-2 FRC=0,58 cm																	
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100%	RAR	5,403	17,43	0	57 453	0	3.22	SI	RAR	172,714	360,00	0	57 453	0	2.08	SI	
	QPR	5,403	13,07	0	57 453	0	2.41	SI									
Piano Terra Sezione: Solai 1.2																	
Campata : Travetto 2-1 FRC=-0,02 cm																	
0%	RAR	6,741	17,43	0	59 697	0	2.58	SI	RAR	287,487	360,00	0	59 697	0	1.25	SI	
	QPR	6,741	13,07	0	59 697	0	1.93	SI									
25,0%	RAR	5,047	17,43	0	44 697	0	3.45	SI	RAR	215,250	360,00	0	44 697	0	1.67	SI	
	QPR	5,047	13,07	0	44 697	0	2.59	SI									
50,0%	RAR	2,073	17,43	0	30 663	0	8.40	SI	RAR	25,537	360,00	0	30 663	0	14.09	SI	
	QPR	2,073	13,07	0	30 663	0	6.30	SI									
75,0%	RAR	1,190	17,43	0	17 595	0	14.65	SI	RAR	14,654	360,00	0	17 595	0	24.56	SI	
	QPR	1,190	13,07	0	17 595	0	10.98	SI									
100,0%	RAR	0,357	17,43	0	5 494	0	48.77	SI	RAR	4,148	360,00	0	5 494	0	86.79	SI	
	QPR	0,357	13,07	0	5 494	0	36.58	SI									
Campata : Travetto 3-2 FRC=0,56 cm																	
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100%	RAR	6,710	17,43	0	59 425	0	2.59	SI	RAR	286,177	360,00	0	59 425	0	1.25	SI	
	QPR	6,710	13,07	0	59 425	0	1.94	SI									
Piano Terra Sezione: Solai 1.3																	
Campata : Travetto 2-1 FRC=0,58 cm																	
0%	RAR	5,424	17,43	0	57 618	0	3.21	SI	RAR	173,733	360,00	0	57 618	0	2.07	SI	
	QPR	5,424	13,07	0	57 618	0	2.41	SI									
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
Campata : Travetto 3-2 FRC=-0,04 cm																	
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,190	17,43	0	1 867	0	91.80	SI	RAR	2,327	360,00	0	1 867	0	NS	SI	
	QPR	0,190	13,07	0	1 867	0	68.85	SI									
75,0%	RAR	2,233	17,43	0	22 227	0	7.80	SI	RAR	26,216	360,00	0	22 227	0	13.73	SI	
	QPR	2,233	13,07	0	22 227	0	5.85	SI									
100%	RAR	5,511	17,43	0	58 536	0	3.16	SI	RAR	176,501	360,00	0	58 536	0	2.03	SI	
	QPR	5,511	13,07	0	58 536	0	2.37	SI									
Piano Terra Sezione: Solai 1.4																	
Campata : Travetto 2-1 FRC=-0,04 cm																	
0%	RAR	5,490	17,43	0	58 385	0	3.17	SI	RAR	175,516	360,00	0	58 385	0	2.05	SI	
	QPR	5,490	13,07	0	58 385	0	2.38	SI									
25,0%	RAR	2,261	17,43	0	22 506	0	7.70	SI	RAR	26,516	360,00	0	22 506	0	13.57	SI	
	QPR	2,261	13,07	0	22 506	0	5.78	SI									
50,0%	RAR	0,232	17,43	0	2 278	0	75.26	SI	RAR	2,835	360,00	0	2 278	0	NS	SI	
	QPR	0,232	13,07	0	2 278	0	56.44	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	

		Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
%LLI	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
Campata : Travetto 3-2																	
FRC=0,58 cm																	
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI									
100%	RAR	5,403	17,43	0	57 453	0	3.22	SI	RAR	172,714	360,00	0	57 453	0	2.08	SI	
	QPR	5,403	13,07	0	57 453	0	2.41	SI									

LEGENDA:

- %L_L** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_L), a partire dall'estremo iniziale.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

															Solai - verifica allo stato limite di fessurazione				
%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato						
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]								
Piano Terra																			
Campata Travetto 2-1																			
FRC=-0,04 cm																			
Sezione: Solai 1.1																			
AA= PCA																			
0%	FRQ	0	58 385	0	3,38	2,36	7,2799 E-04	134	113	0,082	0,400	4,85	SI						
	QPR	0	58 385	0	3,38	2,36	7,2799 E-04	134	113	0,082	0,300	3,64	SI						
12,5%	FRQ	0	37 266	0	2,82	2,36	4,1234 E-04	134	113	0,047	0,400	8,56	SI						
	QPR	0	37 266	0	2,82	2,36	4,1234 E-04	134	113	0,047	0,300	6,42	SI						
25,0%	FRQ	0	22 506	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	22 506	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
37,5%	FRQ	0	10 844	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	10 844	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
50,0%	FRQ	0	2 278	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	2 278	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
62,5%	FRQ	0	-3 189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-3 189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
75,0%	FRQ	0	-5 560	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-5 560	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
87,5%	FRQ	0	-4 833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-4 833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
100,0%	FRQ	0	-1 009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-1 009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
Campata Travetto 3-2																			
FRC=0,58 cm																			
AA= PCA																			
0%	FRQ	0	-2 265	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-2 265	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
12,5%	FRQ	0	-20 410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-20 410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
25,0%	FRQ	0	-31 655	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-31 655	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
37,5%	FRQ	0	-35 998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-35 998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
50,0%	FRQ	0	-33 441	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-33 441	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
62,5%	FRQ	0	-23 982	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-23 982	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
75,0%	FRQ	0	-7 623	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	-7 623	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
87,5%	FRQ	0	16 661	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI						
	QPR	0	16 661	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI						
100%	FRQ	0	57 453	0	3,33	2,36	7,1465 E-04	134	113	0,081	0,400	4,94	SI						
	QPR	0	57 453	0	3,33	2,36	7,1465 E-04	134	113	0,081	0,300	3,71	SI						

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra													Sezione: Solai 1.2
Campata Travetto 2-1				FRC=-0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	59 697	0	3,72	2,36	1,2124 E-03	137	133	0,161	0,400	2,48	SI
	QPR	0	59 697	0	3,72	2,36	1,2124 E-03	137	133	0,161	0,300	1,86	SI
12,5%	FRQ	0	52 076	0	3,25	2,36	1,0377 E-03	137	133	0,138	0,400	2,90	SI
	QPR	0	52 076	0	3,25	2,36	1,0377 E-03	137	133	0,138	0,300	2,18	SI
25,0%	FRQ	0	44 697	0	2,79	2,36	8,6844 E-04	137	133	0,115	0,400	3,47	SI
	QPR	0	44 697	0	2,79	2,36	8,6844 E-04	137	133	0,115	0,300	2,60	SI
37,5%	FRQ	0	37 559	0	2,39	2,36	8,6588 E-04	137	144	0,125	0,400	3,21	SI
	QPR	0	37 559	0	2,39	2,36	8,6588 E-04	137	144	0,125	0,300	2,41	SI
50,0%	FRQ	0	30 663	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	30 663	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	24 009	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	24 009	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	17 595	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	17 595	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	11 424	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11 424	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	5 494	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5 494	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				FRC=0,56 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2 296	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 296	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-20 737	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20 737	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-32 277	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-32 277	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-36 916	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-36 916	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-34 654	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34 654	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-25 491	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-25 491	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-9 427	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9 427	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	18 390	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18 390	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	59 425	0	3,70	2,36	1,2062 E-03	137	133	0,160	0,400	2,49	SI
	QPR	0	59 425	0	3,70	2,36	1,2062 E-03	137	133	0,160	0,300	1,87	SI
Piano Terra													Sezione: Solai 1.3
Campata Travetto 2-1				FRC=0,58 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	57 618	0	3,34	2,36	7,1262 E-04	146	118	0,084	0,400	4,75	SI
	QPR	0	57 618	0	3,34	2,36	7,1262 E-04	146	118	0,084	0,300	3,56	SI
12,5%	FRQ	0	16 806	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16 806	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-7 466	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7 466	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-23 851	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-23 851	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-33 335	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-33 335	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-35 918	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-35 918	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-31 601	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-31 601	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-20 382	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20 382	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2 262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				FRC=-0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-1 038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-5 039	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5 039	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-5 888	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5 888	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-3 587	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3 587	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	0	1 867	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1 867	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	10 471	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	10 471	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	22 227	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	22 227	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	37 134	0	2,81	2,36	4,0521 E-04	146	118	0,048	0,400	8,35	SI
	QPR	0	37 134	0	2,81	2,36	4,0521 E-04	146	118	0,048	0,300	6,26	SI
100%	FRQ	0	58 536	0	3,39	2,36	7,258 E-04	146	118	0,086	0,400	4,66	SI
	QPR	0	58 536	0	3,39	2,36	7,258 E-04	146	118	0,086	0,300	3,49	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.4					
Campata Travetto 2-1				FRC=-0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	58 385	0	3,38	2,36	7,2799 E-04	134	113	0,082	0,400	4,85	SI
	QPR	0	58 385	0	3,38	2,36	7,2799 E-04	134	113	0,082	0,300	3,64	SI
12,5%	FRQ	0	37 266	0	2,82	2,36	4,1234 E-04	134	113	0,047	0,400	8,56	SI
	QPR	0	37 266	0	2,82	2,36	4,1234 E-04	134	113	0,047	0,300	6,42	SI
25,0%	FRQ	0	22 506	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	22 506	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	10 844	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	10 844	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	2 278	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2 278	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-3 189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3 189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-5 560	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5 560	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-4 833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4 833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-1 009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1 009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				FRC=0,58 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2 265	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2 265	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-20 410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20 410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-31 655	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-31 655	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-35 998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-35 998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-33 441	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-33 441	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-23 982	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-23 982	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-7 623	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7 623	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	16 661	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16 661	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	57 453	0	3,33	2,36	7,1465 E-04	134	113	0,081	0,400	4,94	SI
	QPR	0	57 453	0	3,33	2,36	7,1465 E-04	134	113	0,081	0,300	3,71	SI

LEGENDA:

- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- σ_t** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo teso.
- Δ_{sm}** Distanza media tra le fessure.
- W_d** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- W_{amm}** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- Verificato** [SI] = W_d ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	Dati generali di verifica	
											CS	R _f
											η	ξ/f
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]			

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Di _r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}	Dati indicati per direzione													
																	η	ξ/f												
																	[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]	[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

- Dir** Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
- Id_{Tr}** Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
- b_j** Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
- h_{jw}** Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
- A_{sup}/M⁺** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- A_{inf}/M⁻** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- Or_{vj}** Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
- V_d** Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
- V_{jsr}** Forza orizzontale resistente del rinforzo.
- V_{rsd}** Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
- h_{jc}** Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
- Id_f** Identificativo dell'intervento.
- Pos** Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
- C/NC** Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
- Id_{pil,sup}** Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
- σ_{CR}** Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- σ_{TR}** Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- f_{yk}** Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
- f_{fk}** Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
- N_{d,sup}** Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
- N_{d,inf}** Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
- A_{sw}** Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
- CS** Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- V_c** Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
- σ** Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
- V_{jsd}** Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
Fondazione													
Travata: Trave 1-7													
Trave 1-7	0%	0	0	70 389	76 237	7,70	7,70	-	VNR	1.83[S]	0,22	NO	
	12,5%	70 389	17 203	70 389	26 609	7,70	7,70	8.13[S]	0,22	5.26[S]	0,22	NO	
	25,0%	70 389	31 447	0	0	7,70	7,70	4.45[S]	0,22	-	-	VNR	NO
	37,5%	70 389	35 682	0	0	7,70	7,70	3.92[S]	0,22	-	-	VNR	NO
	50,0%	70 389	34 182	0	0	7,70	7,70	4.09[S]	0,22	-	-	VNR	NO
	62,5%	70 389	30 831	0	0	7,70	7,70	4.54[S]	0,22	-	-	VNR	NO
	75,0%	70 541	27 552	0	0	7,70	7,70	5.08[S]	0,22	-	-	VNR	NO
	87,5%	70 541	25 787	70 541	12 751	7,70	7,70	5.42[S]	0,22	10.98[S]	0,22	NO	
	100%	70 541	24 780	70 541	60 516	7,70	7,70	5.65[S]	0,22	2.31[S]	0,22	NO	
Fondazione													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6													
Trave 1-2	0%	0	0	-59 635	32 472	7,70	7,70	-	VNR	3.49[S]	0,18	NO	
	12,5%	-59 635	4 468	-59 635	11 970	7,70	7,70	25.38[S]	0,18	9.47[S]	0,18	NO	
	25,0%	-59 635	16 268	0	0	7,70	7,70	6.97[S]	0,18	-	-	VNR	NO
	37,5%	-59 635	21 025	0	0	7,70	7,70	5.39[S]	0,18	-	-	VNR	NO
	50,0%	-59 635	19 803	0	0	7,70	7,70	5.72[S]	0,18	-	-	VNR	NO
	62,5%	-59 420	15 714	0	0	7,70	7,70	7.22[S]	0,18	-	-	VNR	NO
	75,0%	-59 420	6 295	-17 684	947	7,70	7,70	18.02[S]	0,18	NS	0,19	NO	
	87,5%	0	0	-59 420	18 705	7,70	7,70	-	VNR	6.06[S]	0,18	NO	
	100%	0	0	-59 420	43 161	15,39	15,39	-	VNR	5.42[S]	0,25	NO	
Trave 2-3	0%	0	0	-19 571	51 611	15,39	15,39	-	VNR	4.68[S]	0,26	NO	
	12,5%	-7 009	1 355	-19 571	21 279	7,70	7,70	91.73[S]	0,20	5.72[S]	0,19	NO	
	25,0%	-19 571	12 211	-7 009	317	7,70	7,70	9.96[S]	0,19	NS	0,20	NO	
	37,5%	-19 571	18 557	0	0	7,70	7,70	6.55[S]	0,19	-	-	VNR	NO
	50,0%	10 945	28 693	0	0	7,70	7,70	4.80[V]	0,09	-	-	VNR	NO
	62,5%	-19 285	16 475	0	0	7,70	7,70	7.39[S]	0,19	-	-	VNR	NO
	75,0%	-6 729	9 133	-6 729	697	7,70	7,70	13.61[S]	0,20	NS	0,20	NO	
	87,5%	0	0	-6 729	21 586	7,70	7,70	-	VNR	5.76[S]	0,20	NO	
	100,0%	0	0	10 945	58 076	15,39	15,39	-	VNR	4.47[V]	0,11	NO	
Trave 3-4	0%	0	0	1 685	56 057	15,39	15,39	-	VNR	4.60[V]	0,11	NO	
	12,5%	0	0	780	19 701	7,70	7,70	-	VNR	6.39[S]	0,20	NO	
	25,0%	780	8 859	0	0	7,70	7,70	14.21[S]	0,20	-	-	VNR	NO
	37,5%	1 685	22 820	0	0	7,70	7,70	5.95[V]	0,09	-	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50,0%	1 685	27 980	0	0	7,70	7,70	4.85[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	1 685	22 808	0	0	7,70	7,70	5.96[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	800	8 842	0	0	7,70	7,70	14.23[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	800	19 714	7,70	7,70	-	VNR	6.38[S]	0,20	NO
	100%	0	0	1 685	56 111	15,39	15,39	-	VNR	4.59[V]	0,11	NO
Trave 4-5	0%	0	0	10 701	58 059	15,39	15,39	-	VNR	4.47[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-7 203	21 532	7,70	7,70	-	VNR	5.77[S]	0,20	NO
	25,0%	-7 203	9 103	-7 203	659	7,70	7,70	13.65[S]	0,20	NS	0,20	NO
	37,5%	-19 756	16 456	0	0	7,70	7,70	7.39[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	10 701	28 681	0	0	7,70	7,70	4.80[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-19 329	18 484	0	0	7,70	7,70	6.58[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	-19 329	12 088	-6 786	252	7,70	7,70	10.07[S]	0,19	NS	0,20	NO
	87,5%	-6 786	1 183	-19 329	21 168	7,70	7,70	NS	0,20	5.75[S]	0,19	NO
	100,0%	0	0	-19 329	51 456	15,39	15,39	-	VNR	4.70[S]	0,26	NO
Trave 5-6	0%	0	0	-60 762	43 204	15,39	15,39	-	VNR	5.41[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	-60 762	18 771	7,70	7,70	-	VNR	6.03[S]	0,18	NO
	25,0%	-60 762	6 372	-19 206	1 035	7,70	7,70	17.76[S]	0,18	NS	0,19	NO
	37,5%	-60 762	15 792	0	0	7,70	7,70	7.16[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	-60 762	19 455	0	0	7,70	7,70	5.81[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	-58 699	20 823	0	0	7,70	7,70	5.45[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	-58 699	16 048	0	0	7,70	7,70	7.08[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	-58 699	4 240	-58 699	11 894	7,70	7,70	26.79[S]	0,18	9.55[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	-58 699	32 418	7,70	7,70	-	VNR	3.50[S]	0,18	NO
Fondazione												
Travata: Trave 6-8												
Trave 6-8	0%	0	0	68 283	76 414	7,70	7,70	-	VNR	1.82[S]	0,22	NO
	12,5%	68 283	17 682	68 283	26 764	7,70	7,70	7.89[S]	0,22	5.21[S]	0,22	NO
	25,0%	68 283	31 841	0	0	7,70	7,70	4.38[S]	0,22	-	VNR	NO
	37,5%	68 283	36 007	0	0	7,70	7,70	3.87[S]	0,22	-	VNR	NO
	50,0%	68 283	34 352	0	0	7,70	7,70	4.06[S]	0,22	-	VNR	NO
	62,5%	68 283	30 751	0	0	7,70	7,70	4.53[S]	0,22	-	VNR	NO
	75,0%	70 487	27 339	0	0	7,70	7,70	5.12[S]	0,22	-	VNR	NO
	87,5%	70 487	25 018	70 487	13 244	7,70	7,70	5.59[S]	0,22	10.57[S]	0,22	NO
	100%	70 487	23 086	70 487	61 122	7,70	7,70	6.06[S]	0,22	2.29[S]	0,22	NO
Fondazione												
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21												
Trave 9-10	0%	-20 860	33 482	-20 860	16 832	7,70	7,70	3.62[S]	0,19	7.21[S]	0,19	NO
	12,5%	-20 860	39 422	0	0	7,70	7,70	3.08[S]	0,19	-	VNR	NO
	25,0%	-20 860	39 914	0	0	7,70	7,70	3.04[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	-20 860	35 943	0	0	7,70	7,70	3.37[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	-20 860	27 092	0	0	7,70	7,70	4.48[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	-19 684	12 344	0	0	7,70	7,70	9.85[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	-19 684	17 698	7,70	7,70	-	VNR	6.87[S]	0,19	NO
	87,5%	0	0	-19 684	54 307	7,70	7,70	-	VNR	2.24[S]	0,19	NO
	100%	0	0	70 256	132 863	15,39	15,39	-	VNR	2.04[V]	0,12	NO
Trave 10-11	0%	0	0	-59 238	103 639	15,39	15,39	-	VNR	2.37[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-52 863	45 145	7,70	7,70	-	VNR	2.54[S]	0,18	NO
	25,0%	-52 863	8 857	-52 863	10 051	7,70	7,70	12.96[S]	0,18	11.42[S]	0,18	NO
	37,5%	-59 238	25 540	0	0	7,70	7,70	4.83[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	-59 238	36 748	0	0	7,70	7,70	3.35[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-59 238	32 481	0	0	7,70	7,70	3.79[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-52 354	15 783	0	0	7,70	7,70	7.28[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-52 354	28 393	7,70	7,70	-	VNR	4.04[S]	0,18	NO
	100%	0	0	-59 238	74 509	15,39	15,39	-	VNR	3.29[V]	0,11	NO
Trave 11-12	0%	0	0	11 174	90 469	15,39	15,39	-	VNR	2.87[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-6 440	33 399	7,70	7,70	-	VNR	3.72[S]	0,20	NO
	25,0%	-6 440	15 924	-6 440	404	7,70	7,70	7.81[S]	0,20	NS	0,20	NO
	37,5%	11 174	36 958	0	0	7,70	7,70	3.73[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	11 174	45 427	0	0	7,70	7,70	3.03[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	11 174	37 457	0	0	7,70	7,70	3.68[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-5 449	17 024	-5 449	1 386	7,70	7,70	7.32[S]	0,20	89.91[S]	0,20	NO
	87,5%	0	0	-5 449	36 267	7,70	7,70	-	VNR	3.43[S]	0,20	NO
	100,0%	0	0	-5 449	86 120	15,39	15,39	-	VNR	2.84[S]	0,26	NO
Trave 12-13	0%	0	0	38 992	72 464	15,39	15,39	-	VNR	3.49[S]	0,27	NO
	12,5%	38 992	23 489	38 992	12 621	7,70	7,70	5.69[S]	0,21	10.59[S]	0,21	NO
	25,0%	38 992	43 217	0	0	7,70	7,70	3.09[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	98 865	77 828	0	0	7,70	7,70	2.00[V]	0,10	-	VNR	NO
	50,0%	98 865	77 245	0	0	7,70	7,70	2.01[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	43 372	37 365	0	0	7,70	7,70	3.60[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	46 244	8 771	46 244	11 113	7,70	7,70	15.40[S]	0,21	12.15[S]	0,21	NO
	87,5%	0	0	46 244	73 429	7,70	7,70	-	VNR	1.84[S]	0,21	NO
	100,0%	0	0	98 865	207 868	15,39	15,39	-	VNR	1.33[V]	0,12	NO
Trave 13-14	0%	0	0	-125 525	158 358	15,39	15,39	-	VNR	1.46[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-125 525	71 929	7,70	7,70	-	VNR	1.52[V]	0,08	NO
	25,0%	-109 254	4 504	-109 254	15 396	7,70	7,70	22.87[S]	0,16	6.69[S]	0,16	NO
	37,5%	-125 525	31 884	0	0	7,70	7,70	3.43[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	-125 525	49 777	0	0	7,70	7,70	2.20[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-125 525	45 232	0	0	7,70	7,70	2.42[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-105 874	18 642	0	0	7,70	7,70	5.56[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-105 874	32 527	7,70	7,70	-	VNR	3.18[S]	0,16	NO
	100,0%	0	0	-125 525	104 963	15,39	15,39	-	VNR	2.21[V]	0,11	NO
Trave 14-15	0%	0	0	-7 671	127 727	15,39	15,39	-	VNR	2.00[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-9 340	42 483	7,70	7,70	-	VNR	2.91[S]	0,20	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	-9 340	16 752	0	0	7,70	7,70	7.39[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	-7 671	49 258	0	0	7,70	7,70	2.72[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-7 671	61 302	0	0	7,70	7,70	2.18[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-7 671	50 324	0	0	7,70	7,70	2.66[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-8 735	17 409	0	0	7,70	7,70	7.11[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-7 671	41 577	7,70	7,70	-	VNR	3.22[V]	0,09	NO
	100%	0	0	-7 671	123 395	15,39	15,39	-	VNR	2.07[V]	0,11	NO
Trave 15-16	0%	0	0	-1 891	125 055	15,39	15,39	-	VNR	2.05[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-1 891	42 697	7,70	7,70	-	VNR	3.16[V]	0,09	NO
	25,0%	-1 098	16 315	0	0	7,70	7,70	7.69[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	-1 891	50 264	0	0	7,70	7,70	2.69[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-1 891	61 770	0	0	7,70	7,70	2.18[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-1 891	50 261	0	0	7,70	7,70	2.69[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-1 095	16 311	0	0	7,70	7,70	7.69[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-1 891	42 706	7,70	7,70	-	VNR	3.16[V]	0,09	NO
	100%	0	0	-1 891	125 071	15,39	15,39	-	VNR	2.05[V]	0,11	NO
Trave 16-17	0%	0	0	-7 929	123 367	15,39	15,39	-	VNR	2.07[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-7 929	41 548	7,70	7,70	-	VNR	3.22[V]	0,09	NO
	25,0%	-9 505	17 422	0	0	7,70	7,70	7.10[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	-7 929	50 338	0	0	7,70	7,70	2.66[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-7 929	61 300	0	0	7,70	7,70	2.18[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-7 929	49 233	0	0	7,70	7,70	2.72[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-8 857	16 716	0	0	7,70	7,70	7.41[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-8 857	42 545	7,70	7,70	-	VNR	2.91[S]	0,20	NO
	100%	0	0	-7 929	127 876	15,39	15,39	-	VNR	2.00[V]	0,11	NO
Trave 17-18	0%	0	0	-125 565	105 153	15,39	15,39	-	VNR	2.20[V]	0,11	NO
	12,5%	0	0	-109 322	32 618	7,70	7,70	-	VNR	3.15[S]	0,16	NO
	25,0%	-109 322	18 590	0	0	7,70	7,70	5.54[S]	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	-125 565	45 198	0	0	7,70	7,70	2.42[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	-125 565	49 783	0	0	7,70	7,70	2.20[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-125 565	31 926	0	0	7,70	7,70	3.43[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-105 878	4 569	-105 878	15 363	7,70	7,70	22.70[S]	0,16	6.75[S]	0,16	NO
	87,5%	0	0	-125 565	71 817	7,70	7,70	-	VNR	1.52[V]	0,08	NO
	100%	0	0	-125 565	158 210	15,39	15,39	-	VNR	1.46[V]	0,11	NO
Trave 18-19	0%	0	0	85 047	205 073	15,39	15,39	-	VNR	1.34[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	35 476	72 414	7,70	7,70	-	VNR	1.83[S]	0,21	NO
	25,0%	35 476	9 272	35 476	10 622	7,70	7,70	14.33[S]	0,21	12.51[S]	0,21	NO
	37,5%	35 476	37 459	0	0	7,70	7,70	3.54[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	85 047	76 310	0	0	7,70	7,70	2.00[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	85 047	75 903	0	0	7,70	7,70	2.01[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	30 118	41 153	0	0	7,70	7,70	3.20[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	30 118	20 642	30 118	15 132	7,70	7,70	6.38[S]	0,21	8.71[S]	0,21	NO
	100%	0	0	33 558	76 443	15,39	15,39	-	VNR	3.29[S]	0,27	NO
Trave 19-20	0%	0	0	-20 064	93 227	15,39	15,39	-	VNR	2.59[S]	0,26	NO
	12,5%	0	0	-20 064	38 585	7,70	7,70	-	VNR	3.15[S]	0,19	NO
	25,0%	-20 064	19 199	-20 064	811	7,70	7,70	6.33[S]	0,19	NS	0,19	NO
	37,5%	-16 754	40 656	0	0	7,70	7,70	3.25[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-16 754	47 846	0	0	7,70	7,70	2.76[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-16 754	36 913	0	0	7,70	7,70	3.58[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-18 364	15 831	-18 364	5 285	7,70	7,70	7.70[S]	0,19	23.07[S]	0,19	NO
	87,5%	0	0	-18 364	44 574	7,70	7,70	-	VNR	2.73[S]	0,19	NO
	100%	0	0	-16 754	108 329	15,39	15,39	-	VNR	2.34[V]	0,11	NO
Trave 20-21	0%	0	0	27 394	121 659	15,39	15,39	-	VNR	2.16[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	-49 369	51 218	7,70	7,70	-	VNR	2.25[S]	0,18	NO
	25,0%	0	0	-49 369	19 317	7,70	7,70	-	VNR	5.98[S]	0,18	NO
	37,5%	-49 369	6 675	0	0	7,70	7,70	17.31[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	-49 184	20 757	0	0	7,70	7,70	5.56[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	-49 184	30 508	0	0	7,70	7,70	3.78[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	-49 184	35 700	0	0	7,70	7,70	3.23[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	-49 184	36 999	0	0	7,70	7,70	3.12[S]	0,18	-	VNR	NO
	100%	-49 184	33 787	-49 184	12 371	7,70	7,70	3.42[S]	0,18	9.34[S]	0,18	NO
Fondazione								Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36				
Trave 24-25	0%	-8 960	31 403	-8 960	19 921	7,70	7,70	3.94[S]	0,20	6.21[S]	0,20	NO
	12,5%	-8 960	36 538	0	0	7,70	7,70	3.39[S]	0,20	-	VNR	NO
	25,0%	-8 960	37 300	0	0	7,70	7,70	3.32[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	-8 960	33 658	0	0	7,70	7,70	3.68[S]	0,20	-	VNR	NO
	50,0%	-8 960	26 425	0	0	7,70	7,70	4.68[S]	0,20	-	VNR	NO
	62,5%	-6 599	14 287	0	0	7,70	7,70	8.70[S]	0,20	-	VNR	NO
	75,0%	-6 599	352	-6 599	12 834	7,70	7,70	NS	0,20	9.69[S]	0,20	NO
	87,5%	0	0	-6 599	46 553	7,70	7,70	-	VNR	2.67[S]	0,20	NO
	100%	0	0	-6 599	92 678	15,39	15,39	-	VNR	2.63[S]	0,26	NO
Trave 25-26	0%	0	0	-60 779	73 687	15,39	15,39	-	VNR	3.17[S]	0,25	NO
	12,5%	-60 779	17 773	-60 779	26 831	7,70	7,70	6.36[S]	0,18	4.21[S]	0,18	NO
	25,0%	-88 331	27 797	0	0	7,70	7,70	4.22[V]	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	-88 331	45 367	0	0	7,70	7,70	2.58[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	-88 331	44 592	0	0	7,70	7,70	2.63[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-88 331	24 524	0	0	7,70	7,70	4.78[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-57 903	2 547	-57 903	22 289	7,70	7,70	44.67[S]	0,18	5.10[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	-88 331	78 640	7,70	7,70	-	VNR	1.49[V]	0,08	NO
	100%	0	0	-88 331	164 395	15,39	15,39	-	VNR	1.45[V]	0,11	NO
Trave 26-27	0%	0	0	-93 587	163 921	15,39	15,39	-	VNR	1.45[V]	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	0	0	-93 587	79 074	7,70	7,70	-	VNR	1.47[V]	0,08	NO
	25,0%	0	0	-128 239	17 774	7,70	7,70	-	VNR	5.56[S]	0,15	NO
	37,5%	-128 239	20 452	0	0	7,70	7,70	4.84[S]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-93 587	45 830	0	0	7,70	7,70	2.53[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-93 587	46 646	0	0	7,70	7,70	2.49[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-120 203	34 141	0	0	7,70	7,70	2.94[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	-120 203	22 961	-120 203	33 917	7,70	7,70	4.38[S]	0,16	2.96[S]	0,16	NO
	100%	-120 203	4 666	-120 203	88 244	20,01	20,01	62.95[S]	0,26	3.32[S]	0,26	NO
Trave 27-28	0%	0	0	-5 170	135 001	20,01	20,01	-	VNR	2.35[S]	0,26	NO
	12,5%	-5 170	27 020	-5 170	47 086	12,32	12,32	7.34[S]	0,22	4.21[S]	0,22	NO
	25,0%	-5 170	51 319	0	0	12,32	12,32	3.86[S]	0,22	-	VNR	NO
	37,5%	-5 170	63 518	0	0	12,32	12,32	3.12[S]	0,22	-	VNR	NO
	50,0%	-5 170	60 856	0	0	12,32	12,32	3.26[S]	0,22	-	VNR	NO
	62,5%	-5 170	48 566	0	0	12,32	12,32	4.08[S]	0,22	-	VNR	NO
	75,0%	-5 170	17 172	2 774	1 870	12,32	12,32	11.55[S]	0,22	NS	0,22	NO
	87,5%	0	0	2 774	66 830	12,32	12,32	-	VNR	2.99[S]	0,22	NO
	100%	0	0	115 591	192 062	24,63	24,63	-	VNR	2.23[V]	0,13	NO
Trave 28-29	0%	0	0	-92 874	151 230	24,63	24,63	-	VNR	2.56[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	-92 874	66 055	12,32	12,32	-	VNR	2.92[V]	0,09	NO
	25,0%	-79 870	6 553	-79 870	12 203	12,32	12,32	27.97[S]	0,20	15.02[S]	0,20	NO
	37,5%	-92 874	35 269	0	0	12,32	12,32	5.47[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-92 874	52 068	0	0	12,32	12,32	3.71[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-92 874	46 594	0	0	12,32	12,32	4.14[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-78 290	20 105	0	0	12,32	12,32	9.13[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-78 290	36 655	12,32	12,32	-	VNR	5.01[S]	0,20	NO
	100,0%	0	0	-92 874	104 987	24,63	24,63	-	VNR	3.69[V]	0,12	NO
Trave 30-29	0%	0	0	-3 783	115 283	24,63	24,63	-	VNR	3.51[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	-8 615	37 381	12,32	12,32	-	VNR	5.28[S]	0,22	NO
	25,0%	-8 615	18 091	0	0	12,32	12,32	10.92[S]	0,22	-	VNR	NO
	37,5%	-3 783	48 530	0	0	12,32	12,32	4.35[V]	0,10	-	VNR	NO
	50,0%	-3 783	58 620	0	0	12,32	12,32	3.60[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-3 783	46 789	0	0	12,32	12,32	4.52[V]	0,10	-	VNR	NO
	75,0%	-8 536	14 709	0	0	12,32	12,32	13.44[S]	0,22	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-8 536	42 572	12,32	12,32	-	VNR	4.64[S]	0,22	NO
	100%	0	0	-3 783	122 889	24,63	24,63	-	VNR	3.30[V]	0,12	NO
Trave 30-31	0%	0	0	5 328	117 739	24,63	24,63	-	VNR	3.46[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	3 475	38 603	12,32	12,32	-	VNR	5.18[S]	0,22	NO
	25,0%	3 475	16 819	0	0	12,32	12,32	11.89[S]	0,22	-	VNR	NO
	37,5%	5 328	48 117	0	0	12,32	12,32	4.43[V]	0,10	-	VNR	NO
	50,0%	5 328	59 032	0	0	12,32	12,32	3.61[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	5 328	48 156	0	0	12,32	12,32	4.43[V]	0,10	-	VNR	NO
	75,0%	3 483	16 866	0	0	12,32	12,32	11.86[S]	0,22	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	3 483	38 510	12,32	12,32	-	VNR	5.19[S]	0,22	NO
	100%	0	0	5 328	117 545	24,63	24,63	-	VNR	3.46[V]	0,12	NO
Trave 31-32	0%	0	0	-2 770	115 471	24,63	24,63	-	VNR	3.51[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	-7 779	37 514	12,32	12,32	-	VNR	5.27[S]	0,22	NO
	25,0%	-7 779	18 049	0	0	12,32	12,32	10.96[S]	0,22	-	VNR	NO
	37,5%	-2 770	48 523	0	0	12,32	12,32	4.36[V]	0,10	-	VNR	NO
	50,0%	-2 770	58 689	0	0	12,32	12,32	3.60[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-2 770	46 939	0	0	12,32	12,32	4.51[V]	0,10	-	VNR	NO
	75,0%	-7 765	14 917	0	0	12,32	12,32	13.26[S]	0,22	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-7 765	42 353	12,32	12,32	-	VNR	4.67[S]	0,22	NO
	100,0%	0	0	-2 770	122 473	24,63	24,63	-	VNR	3.31[V]	0,12	NO
Trave 32-33	0%	0	0	-94 157	104 079	24,63	24,63	-	VNR	3.72[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	-80 876	36 098	12,32	12,32	-	VNR	5.07[S]	0,20	NO
	25,0%	-80 876	20 457	0	0	12,32	12,32	8.95[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	-94 157	46 852	0	0	12,32	12,32	4.11[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	-94 157	52 067	0	0	12,32	12,32	3.70[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-94 157	34 967	0	0	12,32	12,32	5.51[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	-79 253	6 086	-79 253	12 670	12,32	12,32	30.14[S]	0,20	14.47[S]	0,20	NO
	87,5%	0	0	-94 157	67 118	12,32	12,32	-	VNR	2.87[V]	0,09	NO
	100,0%	0	0	-94 157	152 771	24,63	24,63	-	VNR	2.53[V]	0,12	NO
Trave 33-34	0%	0	0	89 365	188 352	24,63	24,63	-	VNR	2.25[V]	0,13	NO
	12,5%	0	0	-20 889	64 830	12,32	12,32	-	VNR	3.01[S]	0,22	NO
	25,0%	-20 889	19 254	-20 889	580	12,32	12,32	10.14[S]	0,22	NS	0,22	NO
	37,5%	-20 889	49 259	0	0	12,32	12,32	3.96[S]	0,22	-	VNR	NO
	50,0%	-20 889	61 346	0	0	12,32	12,32	3.18[S]	0,22	-	VNR	NO
	62,5%	-20 889	59 870	0	0	12,32	12,32	3.26[S]	0,22	-	VNR	NO
	75,0%	-13 350	47 443	0	0	12,32	12,32	4.14[S]	0,22	-	VNR	NO
	87,5%	-13 350	20 932	-13 350	51 834	12,32	12,32	9.39[S]	0,22	3.79[S]	0,22	NO
	100%	0	0	-13 350	141 311	20,01	20,01	-	VNR	2.23[S]	0,26	NO
Trave 34-35	0%	-136 530	3 323	-136 530	98 305	20,01	20,01	87.44[S]	0,26	2.95[S]	0,26	NO
	12,5%	-136 530	24 417	-136 530	37 383	7,70	7,70	3.98[S]	0,15	2.60[S]	0,15	NO
	25,0%	-136 530	37 244	0	0	7,70	7,70	2.61[S]	0,15	-	VNR	NO
	37,5%	-128 728	51 387	0	0	7,70	7,70	2.12[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	-128 728	49 885	0	0	7,70	7,70	2.18[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-128 728	25 895	0	0	7,70	7,70	4.20[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	-128 907	23 398	7,70	7,70	-	VNR	4.22[S]	0,15	NO
	87,5%	0	0	-128 728	92 882	7,70	15,39	-	VNR	2.49[V]	0,10	NO
	100,0%	0	0	-128 728	189 400	15,39	15,39	-	VNR	1.22[V]	0,10	NO
Trave 35-36	0%	0	0	-50 933	212 736	15,39	15,39	-	VNR	1.16[V]	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	0	0	-50 933	126 071	7,70	15,39	-	VNR	1.96[V]	0,11	NO
	25,0%	0	0	-50 933	57 708	7,70	7,70	-	VNR	2.16[V]	0,08	NO
	37,5%	-61 750	1 508	-61 750	8 234	7,70	7,70	74.93[S]	0,18	13.72[S]	0,18	NO
	50,0%	-50 933	30 624	0	0	7,70	7,70	4.08[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-50 933	54 363	0	0	7,70	7,70	2.30[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	-50 933	66 880	0	0	7,70	7,70	1.87[V]	0,08	-	VNR	NO
	87,5%	-50 933	69 661	0	0	7,70	7,70	1.79[V]	0,08	-	VNR	NO
	100,0%	-59 747	70 544	0	0	7,70	7,70	1.60[S]	0,18	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 39-43-40-44												
Trave 39-43	0%	0	0	68 820	34 118	12,32	12,32	-	VNR	6.30[S]	0,21	NO
	12,5%	68 820	23 211	0	0	12,32	12,32	9.26[S]	0,21	-	VNR	NO
	25,0%	68 820	40 711	0	0	12,32	12,32	5.28[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	68 820	48 054	0	0	12,32	12,32	4.47[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	68 820	44 509	0	0	12,32	12,32	4.83[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	71 137	30 871	0	0	12,32	12,32	6.98[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	70 381	5 788	105 727	4 905	12,32	12,32	37.22[S]	0,21	48.68[V]	0,09	NO
	87,5%	0	0	70 381	46 282	12,32	12,32	-	VNR	4.65[S]	0,21	NO
	100,0%	0	0	145 463	142 814	24,63	24,63	-	VNR	3.09[V]	0,12	NO
Trave 43-40	0%	0	0	-426 590	34 203	24,63	24,63	-	VNR	9.51[V]	0,10	NO
	12,5%	0	0	-426 590	34 242	24,63	24,63	-	VNR	9.50[V]	0,10	NO
	25,0%	0	0	-426 590	34 417	24,63	24,63	-	VNR	9.46[V]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-426 590	34 730	24,63	24,63	-	VNR	9.37[V]	0,10	NO
	50,1%	0	0	-426 590	35 181	12,32	12,32	-	VNR	3.63[V]	0,07	NO
	62,6%	0	0	-426 590	35 770	24,63	24,63	-	VNR	9.10[V]	0,10	NO
	75,1%	0	0	-426 590	36 497	24,63	24,63	-	VNR	8.92[V]	0,10	NO
	87,6%	0	0	-426 590	37 363	24,63	24,63	-	VNR	8.71[V]	0,10	NO
	100%	0	0	-426 590	38 368	24,63	24,63	-	VNR	8.48[V]	0,10	NO
Trave 40-44	0%	0	0	154 867	158 401	24,63	24,63	-	VNR	2.80[V]	0,12	NO
	12,5%	0	0	89 246	68 010	12,32	12,32	-	VNR	3.46[V]	0,09	NO
	25,0%	245 449	18 299	89 246	11 806	12,32	12,32	14.62[V]	0,10	19.94[V]	0,09	NO
	37,5%	126 516	38 050	0	0	12,32	12,32	5.95[S]	0,22	-	VNR	NO
	50,0%	154 867	66 731	0	0	12,32	12,32	3.73[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	89 246	57 880	0	0	12,32	12,32	4.06[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	89 246	48 757	0	0	12,32	12,32	4.82[V]	0,09	-	VNR	NO
	87,5%	89 246	23 228	0	0	12,32	12,32	10.13[V]	0,09	-	VNR	NO
	100%	0	0	129 887	51 174	12,32	12,32	-	VNR	4.44[S]	0,22	NO
Fondazione												
Travata: Trave 45-41-46-42												
Trave 45-41	0%	0	0	138 423	51 932	13,85	13,85	-	VNR	4.86[S]	0,24	NO
	12,5%	103 288	21 756	138 423	1 004	13,85	13,85	12.02[V]	0,10	NS	0,24	NO
	25,0%	103 288	47 496	0	0	13,85	13,85	5.50[V]	0,10	-	VNR	NO
	37,5%	103 288	57 178	0	0	13,85	13,85	4.57[V]	0,10	-	VNR	NO
	50,0%	103 288	51 072	0	0	13,85	13,85	5.12[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	138 423	39 091	0	0	13,85	13,85	6.45[S]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	257 161	21 413	103 288	8 677	13,85	13,85	13.68[V]	0,11	30.14[V]	0,10	NO
	87,5%	0	0	103 288	62 875	13,85	13,85	-	VNR	4.16[V]	0,10	NO
	100,0%	0	0	103 288	133 689	13,85	13,85	-	VNR	1.95[V]	0,10	NO
Trave 41-46	0%	0	0	-372 249	35 891	13,85	13,85	-	VNR	4.56[V]	0,08	NO
	12,5%	0	0	-372 249	33 900	13,85	13,85	-	VNR	4.82[V]	0,08	NO
	25,0%	0	0	-372 249	32 267	13,85	13,85	-	VNR	5.07[V]	0,08	NO
	37,5%	0	0	-372 249	30 991	13,85	13,85	-	VNR	5.28[V]	0,08	NO
	50,0%	0	0	-372 249	30 073	13,85	13,85	-	VNR	5.44[V]	0,08	NO
	62,5%	0	0	-372 249	29 509	27,71	27,71	-	VNR	13.00[V]	0,11	NO
	75,0%	0	0	-372 249	29 301	27,71	27,71	-	VNR	13.10[V]	0,11	NO
	87,4%	0	0	-372 249	29 446	13,85	13,85	-	VNR	5.55[V]	0,08	NO
	99,9%	0	0	-372 249	29 943	13,85	13,85	-	VNR	5.46[V]	0,08	NO
Trave 46-42	0%	0	0	147 763	129 089	13,85	13,85	-	VNR	2.09[V]	0,10	NO
	12,5%	0	0	63 634	42 486	13,85	13,85	-	VNR	5.59[S]	0,22	NO
	25,0%	63 634	5 418	111 617	3 114	13,85	13,85	43.87[S]	0,22	84.54[V]	0,10	NO
	37,5%	63 634	27 202	0	0	13,85	13,85	8.73[S]	0,22	-	VNR	NO
	50,0%	63 634	40 853	0	0	13,85	13,85	5.81[S]	0,22	-	VNR	NO
	62,5%	66 585	45 266	0	0	13,85	13,85	5.26[S]	0,23	-	VNR	NO
	75,0%	66 585	39 066	0	0	13,85	13,85	6.09[S]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	66 585	23 718	0	0	13,85	13,85	10.04[S]	0,23	-	VNR	NO
	100,0%	0	0	66 585	31 586	13,85	13,85	-	VNR	7.54[S]	0,23	NO
Fondazione												
Travata: Trave 7-12												
Trave 7-12	0%	29 802	39 094	29 802	24 778	7,70	7,70	3.37[S]	0,21	5.31[S]	0,21	NO
	12,5%	29 802	35 091	29 802	6 249	7,70	7,70	3.75[S]	0,21	21.09[S]	0,21	NO
	25,0%	29 802	30 596	0	0	7,70	7,70	4.30[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	29 802	25 924	0	0	7,70	7,70	5.08[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	29 802	20 807	0	0	7,70	7,70	6.33[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	40 431	19 994	0	0	7,70	7,70	6.69[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	40 431	17 475	40 431	15 839	7,70	7,70	7.66[S]	0,21	8.45[S]	0,21	NO
	87,5%	40 431	14 069	40 431	42 933	7,70	7,70	9.52[S]	0,21	3.12[S]	0,21	NO
	100%	40 431	8 958	40 431	78 618	7,70	7,70	14.95[S]	0,21	1.70[S]	0,21	NO
Fondazione												
Travata: Trave 8-19												
Trave 8-19	0%	31 231	39 268	31 231	23 656	7,70	7,70	3.36[S]	0,21	5.58[S]	0,21	NO
	12,5%	31 231	35 279	31 231	5 635	7,70	7,70	3.74[S]	0,21	23.44[S]	0,21	NO
	25,0%	31 231	30 674	0	0	7,70	7,70	4.30[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	31 231	25 740	0	0	7,70	7,70	5.13[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	31 231	20 088	0	0	7,70	7,70	6.57[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	41 135	18 668	0	0	7,70	7,70	7.18[S]	0,21	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	41 135	15 350	41 135	16 338	7,70	7,70	8.73[S]	0,21	8.20[S]	0,21	NO
	87,5%	41 135	10 885	41 135	43 287	7,70	7,70	12.31[S]	0,21	3.09[S]	0,21	NO
	100%	41 135	4 432	41 135	78 618	7,70	7,70	30.25[S]	0,21	1.70[S]	0,21	NO
Fondazione						Travata: Trave 9-22-24						
Trave 9-22	0%	50 899	3 584	50 899	67 990	7,70	7,70	37.96[S]	0,21	2.00[S]	0,21	NO
	12,5%	50 899	19 967	50 899	26 863	7,70	7,70	6.81[S]	0,21	5.06[S]	0,21	NO
	25,0%	50 899	27 258	50 899	1 606	7,70	7,70	4.99[S]	0,21	84.72[S]	0,21	NO
	37,5%	50 899	27 725	0	0	7,70	7,70	4.90[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	50 899	23 739	0	0	7,70	7,70	5.73[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	55 034	22 752	0	0	7,70	7,70	6.01[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	55 034	23 022	55 034	470	7,70	7,70	5.94[S]	0,21	NS	0,21	NO
	87,5%	55 034	25 983	55 034	21 455	7,70	7,70	5.26[S]	0,21	6.38[S]	0,21	NO
	100%	55 034	32 700	55 034	51 704	15,39	15,39	7.83[S]	0,27	4.95[S]	0,27	NO
Trave 22-24	0%	25 287	38 983	25 287	38 843	15,39	15,39	6.42[S]	0,26	6.44[S]	0,26	NO
	12,5%	25 287	30 776	25 287	15 518	7,70	7,70	4.25[S]	0,21	8.43[S]	0,21	NO
	25,0%	25 287	25 188	0	0	7,70	7,70	5.19[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	25 287	21 450	0	0	7,70	7,70	6.10[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	25 683	18 626	0	0	7,70	7,70	7.03[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	25 683	18 021	0	0	7,70	7,70	7.26[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	25 683	14 064	25 683	10 764	7,70	7,70	9.31[S]	0,21	12.16[S]	0,21	NO
	87,5%	25 683	5 547	25 683	34 501	7,70	7,70	23.60[S]	0,21	3.79[S]	0,21	NO
	100,0%	0	0	25 683	68 289	7,70	7,70	-	VNR	1.91[S]	0,21	NO
Fondazione						Travata: Trave 21-23-36-42						
Trave 21-23	0%	0	0	40 035	67 008	7,70	7,70	-	VNR	1.99[S]	0,21	NO
	12,5%	40 035	15 772	40 035	26 722	7,70	7,70	8.48[S]	0,21	5.00[S]	0,21	NO
	25,0%	40 035	24 592	40 035	2 092	7,70	7,70	5.44[S]	0,21	63.99[S]	0,21	NO
	37,5%	40 035	26 074	0	0	7,70	7,70	5.13[S]	0,21	-	VNR	NO
	50,0%	40 035	22 957	0	0	7,70	7,70	5.83[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	44 010	21 881	0	0	7,70	7,70	6.15[S]	0,21	-	VNR	NO
	75,0%	44 010	21 400	0	0	7,70	7,70	6.29[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	44 010	22 620	44 010	18 334	7,70	7,70	5.95[S]	0,21	7.34[S]	0,21	NO
	100%	44 010	26 719	44 010	46 251	15,39	15,39	9.51[S]	0,27	5.49[S]	0,27	NO
Trave 23-36	0%	-14 329	45 040	-14 329	31 296	15,39	15,39	5.39[S]	0,26	7.76[S]	0,26	NO
	12,5%	-14 329	35 867	-14 329	10 283	7,70	7,70	3.42[S]	0,19	11.94[S]	0,19	NO
	25,0%	-14 329	28 831	0	0	7,70	7,70	4.25[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	-14 329	22 916	0	0	7,70	7,70	5.35[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	-989	20 642	0	0	7,70	7,70	6.56[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-9 821	10 561	0	0	7,70	7,70	11.71[S]	0,20	-	VNR	NO
	75,0%	-9 821	1 990	-9 821	19 408	7,70	7,70	62.17[S]	0,20	6.37[S]	0,20	NO
	87,5%	0	0	-9 821	50 500	7,70	7,70	-	VNR	2.44[S]	0,20	NO
	100,0%	0	0	-9 821	94 583	15,39	15,39	-	VNR	2.57[S]	0,26	NO
Trave 36-42	0%	0	0	113 162	106 587	15,39	15,39	-	VNR	2.50[S]	0,28	NO
	12,5%	0	0	113 162	39 368	7,70	7,70	-	VNR	3.77[S]	0,23	NO
	25,0%	113 162	12 939	0	0	7,70	7,70	11.47[S]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	113 162	27 279	0	0	7,70	7,70	5.44[S]	0,23	-	VNR	NO
	50,0%	113 162	35 525	0	0	7,70	7,70	4.18[S]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	117 304	41 955	0	0	7,70	7,70	3.55[S]	0,23	-	VNR	NO
	75,0%	117 304	43 642	0	0	7,70	7,70	3.42[S]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	117 304	35 229	0	0	7,70	7,70	4.23[S]	0,23	-	VNR	NO
	100%	117 304	8 509	117 304	52 271	7,70	7,70	17.54[S]	0,23	2.85[S]	0,23	NO
Fondazione						Travata: Trave 25-39						
Trave 25-39	0%	0	0	229 900	108 869	7,70	7,70	-	VNR	1.57[S]	0,26	NO
	12,5%	229 900	12 719	229 900	29 203	7,70	7,70	13.46[S]	0,26	5.86[S]	0,26	NO
	25,0%	229 900	35 189	0	0	7,70	7,70	4.86[S]	0,26	-	VNR	NO
	37,5%	229 900	43 527	0	0	7,70	7,70	3.93[S]	0,26	-	VNR	NO
	50,0%	230 438	45 712	0	0	7,70	7,70	3.74[S]	0,26	-	VNR	NO
	62,5%	230 438	47 377	0	0	7,70	7,70	3.61[S]	0,26	-	VNR	NO
	75,0%	230 438	45 655	0	0	7,70	7,70	3.75[S]	0,26	-	VNR	NO
	87,5%	230 438	35 021	230 438	3 815	7,70	7,70	4.89[S]	0,26	44.91[S]	0,26	NO
	100%	230 438	6 454	230 438	59 972	7,70	7,70	26.55[S]	0,26	2.85[S]	0,26	NO
Fondazione						Travata: Trave 27-37-44						
Trave 27-37	0%	340 580	25 368	340 580	84 188	12,32	12,32	10.44[S]	0,28	3.14[S]	0,28	NO
	12,5%	340 580	57 232	340 580	13 364	12,32	12,32	4.62[S]	0,28	19.82[S]	0,28	NO
	25,0%	340 580	73 472	0	0	12,32	12,32	3.60[S]	0,28	-	VNR	NO
	37,5%	340 580	78 542	0	0	12,32	12,32	3.37[S]	0,28	-	VNR	NO
	50,0%	340 580	73 366	0	0	12,32	12,32	3.61[S]	0,28	-	VNR	NO
	62,5%	340 580	65 385	0	0	12,32	12,32	4.05[S]	0,28	-	VNR	NO
	75,0%	348 819	50 521	0	0	12,32	12,32	5.27[S]	0,29	-	VNR	NO
	87,5%	348 819	25 826	348 819	9 516	12,32	12,32	10.31[S]	0,29	28.00[S]	0,29	NO
	100%	0	0	348 819	67 992	24,63	24,63	-	VNR	6.66[S]	0,33	NO
Trave 37-44	0%	300 976	27 420	300 976	39 178	24,63	24,63	16.21[S]	0,33	11.34[S]	0,33	NO
	12,5%	300 976	34 991	300 976	5 605	12,32	12,32	7.35[S]	0,28	45.94[S]	0,28	NO
	25,0%	300 976	41 022	0	0	12,32	12,32	6.27[S]	0,28	-	VNR	NO
	37,5%	300 976	44 995	0	0	12,32	12,32	5.72[S]	0,28	-	VNR	NO
	50,0%	305 500	46 668	0	0	12,32	12,32	5.53[S]	0,28	-	VNR	NO
	62,5%	305 500	47 047	0	0	12,32	12,32	5.49[S]	0,28	-	VNR	NO
	75,0%	305 500	42 979	0	0	12,32	12,32	6.01[S]	0,28	-	VNR	NO
	87,5%	305 500	33 774	305 500	5 156	12,32	12,32	7.65[S]	0,28	50.11[S]	0,28	NO
	100%	305 500	18 506	305 500	40 002	12,32	12,32	13.96[S]	0,28	6.45[S]	0,28	NO
Fondazione						Travata: Trave 34-38-45						

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 34-38	0%	328 084	18 751	328 084	87 505	12,32	12,32	14.00[S]	0,28	3.00[S]	0,28	NO
	12,5%	328 084	52 720	328 084	15 980	12,32	12,32	4.98[S]	0,28	16.43[S]	0,28	NO
	25,0%	328 084	70 720	0	0	12,32	12,32	3.71[S]	0,28	-	VNR	NO
	37,5%	328 084	77 117	0	0	12,32	12,32	3.40[S]	0,28	-	VNR	NO
	50,0%	328 084	72 811	0	0	12,32	12,32	3.60[S]	0,28	-	VNR	NO
	62,5%	328 084	65 126	0	0	12,32	12,32	4.03[S]	0,28	-	VNR	NO
	75,0%	338 605	50 352	0	0	12,32	12,32	5.25[S]	0,28	-	VNR	NO
	87,5%	338 605	25 140	338 605	8 826	12,32	12,32	10.52[S]	0,28	29.97[S]	0,28	NO
	100%	0	0	338 605	67 143	24,63	24,63	-	VNR	6.72[S]	0,33	NO
Trave 38-45	0%	281 797	28 103	281 797	37 552	24,63	24,63	15.69[S]	0,32	11.74[S]	0,32	NO
	12,5%	281 797	35 403	281 797	4 855	12,32	12,32	7.17[S]	0,28	52.29[S]	0,28	NO
	25,0%	281 797	40 934	0	0	12,32	12,32	6.20[S]	0,28	-	VNR	NO
	37,5%	281 797	44 175	0	0	12,32	12,32	5.74[S]	0,28	-	VNR	NO
	50,0%	284 754	44 761	0	0	12,32	12,32	5.68[S]	0,28	-	VNR	NO
	62,5%	284 754	43 987	0	0	12,32	12,32	5.78[S]	0,28	-	VNR	NO
	75,0%	284 754	38 497	0	0	12,32	12,32	6.61[S]	0,28	-	VNR	NO
	87,5%	284 754	27 635	284 754	8 789	12,32	12,32	9.20[S]	0,28	28.95[S]	0,28	NO
	100%	284 754	10 510	284 754	44 232	12,32	12,32	24.21[S]	0,28	5.75[S]	0,28	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- N_{Ed,s}, M_{Ed,3,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- N_{Ed,i}, M_{Ed,3,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	C _{tg}	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione															
Travata: Trave 1-7															
Trave 1-7	0%	+	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-116 133	5,13	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-70 519	8,45	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 974	16,11	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 319	34,39	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8 468	70,34	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	-	-8 000	74,46	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	19 228	30,98	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3 514	NS	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	33 601	17,73	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-857	NS	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	54 205	10,99	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	88 283	6,75	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 003 306	595 674	129 169	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione															
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6															
Trave 1-2	0%	+	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-100 969	5,93	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 749	8,23	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-45 322	13,22	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 950	30,02	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 214	42,14	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	-	-4 496	NS	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	33 961	17,64	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	60 602	9,88	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	87 788	6,82	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	115 390	5,19	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 448	598 946	22 779	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 2-3	0%	+	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-109 635	5,53	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	-	-80 831	7,50	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	25,0%	+	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 670	11,50	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 082	22,37	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	10 740	56,42	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 292	73,07	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28 902	20,97	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	56 422	10,74	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	84 642	7,16	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	113 446	5,34	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 151	605 931	6 326	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-111 658	5,48	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-82 865	7,38	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 648	11,19	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 105	22,56	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7 232	84,56	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 214	84,77	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27 137	22,53	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	54 682	11,18	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	82 904	7,38	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	111 702	5,47	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 421	611 514	1 101	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 4-5	0%	+	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-113 440	5,34	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-84 630	7,16	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 404	10,74	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 876	20,99	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8 840	68,55	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 250	53,87	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27 011	22,44	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52 722	11,49	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	80 891	7,49	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	109 702	5,52	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	986 138	605 998	6 238	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 5-6	0%	+	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-115 324	5,19	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-87 718	6,83	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-60 531	9,89	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 891	17,67	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3 791	NS	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 429	44,60	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20 007	29,93	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	45 372	13,20	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	72 782	8,23	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	100 976	5,93	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	988 409	598 879	22 494	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione Trave 6-8	0%	+	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-116 030	5,13	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-70 467	8,45	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	-	-36 940	16,12	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	

Travata: Trave 6-8

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	37,5%	+	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 468	34,09	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8 663	68,74	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 963	74,78	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 440	30,63	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 242	NS	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	33 839	17,60	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-245	NS	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	54 477	10,93	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	88 414	6,74	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 003 170	595 491	128 195	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave				
											9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21				
Trave 9-10	0%	+	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 875	8,79	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 150	14,15	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	2 616	NS	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 036	24,81	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	20 601	28,95	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 255	82,20	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	40 061	14,89	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	71 592	8,33	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	106 486	5,60	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	144 564	4,13	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
100%	+	+	185 030	3,22	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	990 756	596 376	39 299	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-171 661	3,50	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-129 785	4,63	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-88 507	6,80	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-48 245	12,47	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	9 048	66,48	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 826	30,34	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	33 596	17,91	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	70 128	8,58	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	110 613	5,44	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
100%	+	+	151 833	3,96	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	601 541	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-166 154	3,60	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-122 861	4,86	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-80 824	7,39	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 244	14,84	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	13 979	42,73	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 045	42,53	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	40 750	14,66	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	79 478	7,52	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	121 336	4,92	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	+	164 419	3,63	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 701	597 365	3 107	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-170 266	3,51	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-121 457	4,92	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 096	8,17	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 198	19,78	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	30 428	19,63	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	Ctg	Asw	Asw,p	As,Dg	Rf
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	83 801	7,13	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	147 259	4,06	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	218 447	2,73	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	295 977	2,02	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	992 051	597 405	48 572	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-270 078	2,25	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-206 389	2,94	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-142 949	4,24	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-80 337	7,55	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3 960	NS	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-27 334	22,19	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43 494	13,94	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	105 979	5,72	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	169 527	3,58	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	234 038	2,59	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 412	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-15	0%	+	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-257 636	2,37	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-191 890	3,18	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-127 238	4,79	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-63 915	9,54	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12 585	48,44	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 337	42,52	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61 016	9,99	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	124 301	4,90	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	188 916	3,23	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	254 669	2,39	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 566	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-16	0%	+	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-256 139	2,39	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-190 368	3,21	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-125 735	4,87	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-62 444	9,80	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11 827	51,74	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 825	51,75	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62 450	9,80	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	125 745	4,87	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	190 383	3,21	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	256 161	2,39	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	611 924	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-254 674	2,39	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-188 910	3,23	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-124 282	4,90	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-60 981	10,00	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 865	41,01	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 047	46,72	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63 989	9,53	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	75,0%	+	127 337	4,79	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	192 014	3,17	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	257 788	2,36	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	609 540	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-234 217	2,59	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-169 680	3,57	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-106 111	5,71	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-43 608	13,91	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	28 045	21,62	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 805	NS	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	80 240	7,56	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-19	75,0%	+	142 854	4,25	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	206 290	2,94	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	269 973	2,25	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	606 419	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-294 182	2,03	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-216 803	2,75	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-145 667	4,10	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-82 113	7,27	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 19-20	50,0%	+	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 518	20,23	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32 047	18,63	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	75 855	7,87	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	124 641	4,79	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	173 737	3,44	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	991 144	597 061	42 077	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-168 928	3,52	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-21	12,5%	+	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-122 895	4,84	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 717	7,56	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 640	15,02	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17 287	34,43	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 743	46,71	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44 899	13,26	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	86 576	6,88	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	129 844	4,58	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	174 265	3,42	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	595 250	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 20-21	0%	+	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-171 260	3,48	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-136 045	4,38	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-102 535	5,81	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 365	8,35	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 637	13,98	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3 743	NS	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 595	25,27	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	18 920	31,51	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-6 744	88,41	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	34 848	17,11	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0	+	55 803	10,68	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	Ctg	ASw	ASw,p	AS,Dg	Rf
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	%	-	0	-	987 744	596 237	17 738	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36				
Trave 24-25	0%	+	0	-	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-62 112	10,21	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-41 046	15,45	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	766	NS	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 440	24,93	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16 822	37,70	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 900	58,18	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34 882	18,18	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	992 820	634 192	54 081	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	0	-	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-154 838	3,89	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-111 647	5,39	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 316	8,94	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	7 119	84,57	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 503	17,45	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37 857	15,90	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 161	NS	985 267	602 084	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	0	-	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-253 850	2,37	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-194 937	3,09	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-137 330	4,38	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-81 804	7,36	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4 215	NS	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 867	14,72	985 267	601 742	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	0	-	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-236 487	3,37	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-170 660	4,67	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-107 380	7,42	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-55 612	14,32	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29 555	26,95	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 043	NS	1 220 443	796 591	61 326	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Trave 28-29	0%	+	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-262 235	2,92	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	12,5%	+	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-199 421	3,84	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-137 125	5,58	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-75 827	10,10	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5 475	NS	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 537	29,99	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46 122	16,60	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	105 827	7,24	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	167 571	4,57	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	230 159	3,33	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 788	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Trave 30-29	0%	+	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-240 371	3,25	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-178 297	4,38	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 153	6,67	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 088	13,68	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 397	54,26	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 999	78,13	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61 870	12,63	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	122 212	6,39	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	183 776	4,25	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	246 353	3,17	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	781 204	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
Trave 30-31	0%	+	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-242 085	3,29	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-180 058	4,42	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-119 031	6,68	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 174	13,44	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11 679	68,10	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 747	67,71	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	59 064	13,47	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	118 906	6,69	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	179 908	4,42	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	241 903	3,29	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 212 330	795 342	3 233	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
Trave 31-32	0%	+	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-240 486	3,25	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-178 442	4,37	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 323	6,65	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 281	13,62	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 266	54,71	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 198	76,53	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61 638	12,66	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	121 966	6,40	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	183 524	4,25	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	246 105	3,17	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 211 879	780 436	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
Trave 32-33	0%	+	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-229 620	3,33	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-167 008	4,58	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	-105 225	7,27	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	37,5%	+	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-45 629	16,77	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26 875	28,48	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 711	NS	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	76 705	9,98	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	138 153	5,54	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	200 621	3,81	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	263 618	2,90	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 211 879	765 276	0	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Trave 33-34	0%	+	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-293 853	2,71	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-215 601	3,69	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-142 159	5,60	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-74 260	10,73	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12 936	61,58	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 626	26,01	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58 000	13,73	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	112 953	7,05	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	177 125	4,50	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	243 616	3,27	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 218 642	796 591	48 428	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO	
Trave 34-35	0%	+	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-186 553	3,45	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-131 672	4,88	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-78 598	8,18	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	12 099	53,12	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 975	15,68	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	40 778	15,76	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-876	NS	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	86 847	7,40	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	145 014	4,43	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	205 502	3,13	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	267 142	2,41	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	642 688	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
Trave 35-36	0%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-265 338	2,43	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-213 236	3,02	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-164 668	3,91	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-120 949	5,32	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-82 536	7,80	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 836	12,92	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	6 015	NS	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	-30 505	21,10	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	20 985	30,67	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	-13 393	48,06	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	33 191	19,39	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	643 634	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione									Travata: Trave 39-43-40-44						
Trave 39-43	0%	+	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-131 683	7,46	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-91 906	10,69	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	-	-51 967	18,91	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
37,5%	+	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	-	-18 628	52,77	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLi	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	50,0%	+	30 949	31,76	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	75 755	12,98	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	123 863	7,94	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	175 553	5,60	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	100,0%	+	230 328	4,27	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 591 193	982 928	105 727	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
Trave 43-40	0%	+	16 438	90,85	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-53 073	28,14	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	20 123	74,21	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-49 496	30,17	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	23 815	62,71	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45 910	32,53	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	27 515	54,27	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42 315	35,29	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
	50,1%	+	31 221	47,83	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-38 711	38,58	1 576 428	1 493 375	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
Trave 40-44	0%	+	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-260 814	3,77	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-205 679	4,78	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-150 781	6,53	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-96 603	10,19	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42 920	22,93	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione	62,5%	+	28 060	35,07	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	78 823	12,48	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	132 701	7,42	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	190 037	5,18	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 588 891	984 013	89 246	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	Fondazione										Travata: Trave 45-41-46-42					
	Trave 45-41	0%	+	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-189 258	5,21	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-132 911	7,42	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-80 014	12,32	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	-30 244	32,59	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	39 412	25,01	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
Trave 41-46	62,5%	+	92 031	10,71	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	145 147	6,79	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	199 022	4,95	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	100,0%	+	253 231	3,89	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	1 492 326	985 599	103 288	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO	
	0%	+	16 371	90,28	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
		-	-53 099	27,83	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO	
12,5%	+	22 172	66,66	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
	-	-47 126	31,36	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
25,0%	+	27 954	52,87	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
	-	-41 167	35,90	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
37,5%	+	33 717	43,83	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
	-	-35 222	41,96	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
50,0%	+	39 460	37,45	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
	-	-29 292	50,45	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		
62,5%	+	45 182	32,71	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-23 379	63,21	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50 884	29,04	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 483	84,53	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	56 564	26,13	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 605	NS	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	62 223	23,75	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 746	NS	1 477 901	1 492 748	0	0	0	0	2,50	0,37699	0,0000	0,0000	NO
Trave 46-42	0%	+	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-219 155	4,50	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-167 779	5,88	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-119 014	8,29	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 248	13,47	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 240	32,62	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17 879	55,17	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50 180	19,66	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	89 118	11,07	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	127 926	7,71	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 493 489	986 297	111 617	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 7-12	0%	+	0	-	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 799	11,13	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8 674	69,02	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-48 742	12,28	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	21 291	28,12	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 531	14,77	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	34 612	17,30	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 938	19,35	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	49 793	12,02	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 829	28,74	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	64 195	9,33	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 285	82,18	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	79 385	7,54	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	95 412	6,27	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	124 060	4,83	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	994 712	598 697	67 631	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 8-19	0%	+	0	-	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 324	11,43	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8 688	68,87	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-46 978	12,74	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	21 322	28,06	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 584	15,51	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	34 692	17,25	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 816	20,76	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	49 768	12,02	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 356	32,59	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	64 187	9,32	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 561	NS	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	79 407	7,53	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	97 971	6,11	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	126 822	4,72	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	993 885	598 302	61 706	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 9-22	0%	+	0	-	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-89 916	6,79	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 553	11,18	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 203	19,55	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6 370	95,78	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 090	33,73	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15 819	38,57	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 145	54,75	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23 750	25,69	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 794	78,28	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	Ctg	ASw	ASw,p	AS,Dg	Rf
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	87,5%	+	-6 687	91,24	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	39 817	15,32	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 353	96,04	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	49 546	12,31	996 221	610 136	78 432	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Trave 22-24	0%	+	9 742	62,39	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 750	14,22	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11 403	53,30	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 031	16,87	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13 318	45,64	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 960	20,99	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15 921	38,18	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 083	28,83	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18 409	33,02	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 357	58,69	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26 140	23,25	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-794	NS	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	37 324	16,28	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	59 006	10,30	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	84 692	7,18	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	991 254	607 805	42 868	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave 21-23-36-42					
Trave 21-23	0%	+	0	-	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-89 958	6,78	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-55 492	10,99	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-30 995	19,68	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	4 722	NS	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 996	33,90	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 268	42,76	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 844	56,26	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22 052	27,67	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 914	88,24	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	29 523	20,67	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-4 979	NS	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	37 291	16,36	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3 629	NS	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	46 009	13,26	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	-2 565	NS	995 064	610 117	70 148	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 23-36	0%	+	10 191	59,39	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 187	16,28	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11 418	53,01	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 506	20,51	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13 702	44,17	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 780	27,79	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 488	34,61	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 198	45,86	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23 433	25,83	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 985	NS	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34 584	17,50	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	54 566	11,09	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	80 308	7,54	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	109 209	5,54	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	985 267	605 260	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
Trave 36-42	0%	+	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-119 820	5,07	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-76 868	7,90	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-44 003	13,80	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 159	26,22	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 380	49,05	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	5 232	NS	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 260	83,65	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	20 267	29,96	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	49 380	12,30	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	
	-	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

IdTr	%LLI	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	⊙	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	100%	+	100 850	6,02	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 004 125	607 286	135 028	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 25-39				
Trave 25-39	0%	+	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-160 200	3,80	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-88 661	6,86	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 588	14,99	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 976	32,06	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4 570	NS	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 220	74,00	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12 256	49,63	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 240	NS	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25 688	23,68	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	55 664	10,93	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	105 519	5,77	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 014 217	608 321	207 295	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 27-37-44				
Trave 27-37	0%	+	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-183 606	3,92	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 026	6,15	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 007	10,74	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5 905	NS	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 783	19,05	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	25 078	28,70	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 230	64,09	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45 474	15,83	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	78 042	9,22	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	114 242	6,30	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	155 351	4,63	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 237 138	719 747	392 518	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
Trave 37-44	0%	+	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-117 567	6,61	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-97 370	7,98	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-76 574	10,14	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6 140	NS	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 512	14,25	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24 938	31,14	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 462	26,36	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46 947	16,54	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 305	NS	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	70 818	10,97	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	99 920	7,77	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	139 199	5,58	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 225 274	776 578	307 569	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 34-38-45				
Trave 34-38	0%	+	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-188 081	3,83	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-121 295	5,94	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 537	10,51	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	3 565	NS	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 893	18,51	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23 339	30,85	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 843	60,80	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44 179	16,30	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	77 544	9,29	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	114 530	6,29	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	156 440	4,60	1 235 481	720 054	380 654	0	0	0	2,50	0,18278	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 235 481										

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
		-	-114 833	6,77	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-94 193	8,25	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-73 009	10,64	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	7 976	97,41	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-50 560	15,37	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27 079	28,69	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 105	30,95	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49 436	15,72	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	73 655	10,55	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	105 287	7,38	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	144 923	5,36	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	1 221 921	776 937	283 559	0	0	0	2,50	0,20106	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizionale della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{R1d}	Ctg _⊙	A		t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
								[mm]	[mm ²]					
Fondazione														
Travata: Trave 1-7														
Trave 1-7	0%	23 441	1,08	225 255	25 334	49 789	2,50	2 333	277 778	167	0,00431	2,26	11,10	NO
	25,0%	23 441	1,08	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00431	2,26	13,70	NO
	50,0%	23 441	1,08	225 255	25 334	67 915	2,50	2 333	277 778	167	0,00431	4,52	13,70	NO
	75,0%	23 441	1,08	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00431	2,26	13,70	NO
	100%	23 441	1,08	225 255	25 334	50 632	2,50	2 333	277 778	167	0,00431	2,26	11,32	NO
Fondazione														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6														
Trave 1-2	0%	18 952	1,34	225 255	25 334	52 739	2,50	2 333	277 778	167	0,00349	2,26	11,89	NO
	25,0%	18 952	1,34	225 255	25 334	56 955	2,50	2 333	277 778	167	0,00349	2,26	13,02	NO
	50,0%	18 952	1,34	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00349	2,26	12,57	NO
	75,0%	18 952	1,34	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00349	2,26	12,57	NO
	100%	18 952	1,34	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00349	2,26	26,83	NO
Trave 2-3	0%	9 371	2,70	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00172	2,26	26,83	NO
	25,0%	9 371	2,70	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00172	2,26	13,70	NO
	50,0%	9 371	2,70	225 255	25 334	57 376	2,50	2 333	277 778	167	0,00172	2,26	13,13	NO
	75,0%	9 371	2,70	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00172	2,26	13,70	NO
	100,0%	9 371	2,70	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00172	2,26	26,83	NO
Trave 3-4	0%	1 713	14,79	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00032	2,26	26,83	NO
	25,0%	1 713	14,79	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00032	2,26	13,70	NO
	50,0%	1 713	14,79	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00032	2,26	12,57	NO
	75,0%	1 713	14,79	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00032	2,26	13,70	NO
	100%	1 713	14,79	225 255	25 334	107 587	2,50	2 333	277 778	167	0,00032	2,26	26,60	NO
Trave 4-5	0%	9 279	2,73	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00171	2,26	26,83	NO
	25,0%	9 279	2,73	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00171	2,26	13,70	NO
	50,0%	9 279	2,73	225 255	25 334	57 376	2,50	2 333	277 778	167	0,00171	2,26	13,13	NO
	75,0%	9 279	2,73	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00171	2,26	13,70	NO
	100,0%	9 279	2,73	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00171	2,26	26,83	NO
Trave 5-6	0%	19 045	1,33	225 255	25 334	108 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00350	2,26	26,83	NO
	25,0%	19 045	1,33	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00350	2,26	12,57	NO
	50,0%	19 045	1,33	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00350	2,26	12,57	NO
	75,0%	19 045	1,33	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00350	2,26	12,57	NO
	100,0%	19 045	1,33	225 255	25 334	52 529	2,50	2 333	277 778	167	0,00350	2,26	11,83	NO
Fondazione														
Travata: Trave 6-8														
Trave 6-8	0%	23 692	1,07	225 255	25 334	49 789	2,50	2 333	277 778	167	0,00436	2,26	11,10	NO
	25,0%	23 692	1,07	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00436	2,26	13,70	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{ε,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	50,0%	23 692	1,07	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00436	2,26	13,70	NO
	75,0%	23 692	1,07	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00436	2,26	13,70	NO
	100%	23 692	1,07	225 255	25 334	50 421	2,50	2 333	277 778	167	0,00436	2,26	11,27	NO
Fondazione									Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					
Trave 9-10	0%	22 477	1,13	225 255	25 334	50 632	2,50	2 333	277 778	167	0,00414	2,26	11,32	NO
	25,0%	22 477	1,13	225 255	25 334	53 793	2,50	2 333	277 778	167	0,00414	2,26	12,17	NO
	50,0%	22 477	1,13	225 255	25 334	56 533	2,50	2 333	277 778	167	0,00414	2,26	12,91	NO
	75,0%	22 477	1,13	225 255	25 334	57 376	2,50	2 333	277 778	167	0,00414	2,26	13,13	NO
	100%	22 477	1,13	225 255	25 334	95 784	2,50	2 333	277 778	167	0,00414	2,26	23,44	NO
Trave 10-11	0%	15 393	1,65	225 255	25 334	95 784	2,50	2 333	277 778	167	0,00283	2,26	23,44	NO
	25,0%	15 393	1,65	225 255	25 334	54 426	2,50	2 333	277 778	167	0,00283	2,26	12,34	NO
	50,0%	15 393	1,65	225 255	25 334	52 950	2,50	2 333	277 778	167	0,00283	2,26	11,94	NO
	75,0%	15 393	1,65	225 255	25 334	56 955	2,50	2 333	277 778	167	0,00283	2,26	13,02	NO
	100%	15 393	1,65	225 255	25 334	102 107	2,50	2 333	277 778	167	0,00283	2,26	25,13	NO
Trave 11-12	0%	21 121	1,20	225 255	25 334	101 685	2,50	2 333	277 778	167	0,00389	2,26	25,02	NO
	25,0%	21 121	1,20	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00389	2,26	13,70	NO
	50,0%	21 121	1,20	225 255	25 334	54 636	2,50	2 333	277 778	167	0,00389	2,26	12,40	NO
	75,0%	21 121	1,20	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00389	2,26	13,70	NO
	100,0 %	21 121	1,20	225 255	25 334	100 420	2,50	2 333	277 778	167	0,00389	2,26	24,68	NO
Trave 12-13	0%	21 066	1,20	225 255	25 334	106 744	2,50	2 333	277 778	167	0,00388	2,26	26,38	NO
	25,0%	21 066	1,20	225 255	25 334	55 058	2,50	2 333	277 778	167	0,00388	2,26	12,51	NO
	50,0%	21 066	1,20	225 255	25 334	52 318	2,50	2 333	277 778	167	0,00388	2,26	11,77	NO
	75,0%	21 066	1,20	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00388	2,26	13,70	NO
	100,0 %	21 066	1,20	225 255	25 334	77 868	2,50	2 333	277 778	167	0,00388	2,26	18,63	NO
Trave 13-14	0%	8 711	2,91	225 255	25 334	70 069	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	16,54	NO
	25,0%	8 711	2,91	225 255	25 334	33 770	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	6,80	NO
	50,0%	8 711	2,91	225 255	25 334	39 039	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	8,21	NO
	75,0%	8 711	2,91	225 255	25 334	42 622	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	9,17	NO
	100,0 %	8 711	2,91	225 255	25 334	84 191	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	20,33	NO
Trave 14-15	0%	4 384	5,78	225 255	25 334	93 043	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	22,70	NO
	25,0%	4 384	5,78	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	13,70	NO
	50,0%	4 384	5,78	225 255	25 334	50 210	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	11,21	NO
	75,0%	4 384	5,78	225 255	25 334	59 273	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	13,64	NO
	100%	4 384	5,78	225 255	25 334	94 097	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	22,98	NO
Trave 15-16	0%	1 150	22,03	225 255	25 334	93 887	2,50	2 333	277 778	167	0,00021	2,26	22,93	NO
	25,0%	1 150	22,03	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00021	2,26	13,70	NO
	50,0%	1 150	22,03	225 255	25 334	50 421	2,50	2 333	277 778	167	0,00021	2,26	11,27	NO
	75,0%	1 150	22,03	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00021	2,26	13,70	NO
	100,0 %	1 150	22,03	225 255	25 334	93 887	2,50	2 333	277 778	167	0,00021	2,26	22,93	NO
Trave 16-17	0%	4 420	5,73	225 255	25 334	93 887	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	22,93	NO
	25,0%	4 420	5,73	225 255	25 334	59 273	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	13,64	NO
	50,0%	4 420	5,73	225 255	25 334	50 210	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	11,21	NO
	75,0%	4 420	5,73	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	13,70	NO
	100%	4 420	5,73	225 255	25 334	93 043	2,50	2 333	277 778	167	0,00081	2,26	22,70	NO
Trave 17-18	0%	8 701	2,91	225 255	25 334	84 191	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	20,33	NO
	25,0%	8 701	2,91	225 255	25 334	42 622	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	9,17	NO
	50,0%	8 701	2,91	225 255	25 334	39 039	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	8,21	NO
	75,0%	8 701	2,91	225 255	25 334	33 770	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	6,80	NO
	100%	8 701	2,91	225 255	25 334	70 069	2,50	2 333	277 778	167	0,00160	2,26	16,54	NO
Trave 18-19	0%	21 539	1,18	225 255	25 334	77 868	2,50	2 333	277 778	167	0,00396	2,26	18,63	NO
	25,0%	21 539	1,18	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00396	2,26	13,70	NO
	50,0%	21 539	1,18	225 255	25 334	51 053	2,50	2 333	277 778	167	0,00396	2,26	11,44	NO
	75,0%	21 539	1,18	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00396	2,26	12,57	NO
	100%	21 539	1,18	225 255	25 334	104 425	2,50	2 333	277 778	167	0,00396	2,26	25,75	NO
Trave 19-20	0%	24 023	1,05	225 255	25 334	98 945	2,50	2 333	277 778	167	0,00442	2,26	24,28	NO
	25,0%	24 023	1,05	225 255	25 334	58 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00442	2,26	13,41	NO
	50,0%	24 023	1,05	225 255	25 334	52 739	2,50	2 333	277 778	167	0,00442	2,26	11,89	NO
	75,0%	24 023	1,05	225 255	25 334	59 273	2,50	2 333	277 778	167	0,00442	2,26	13,64	NO
	100,0 %	24 023	1,05	225 255	25 334	96 837	2,50	2 333	277 778	167	0,00442	2,26	23,72	NO
Trave 20-21	0%	22 668	1,12	225 255	25 334	96 205	2,50	2 333	277 778	167	0,00417	2,26	23,55	NO
	25,0%	22 668	1,12	225 255	25 334	56 955	2,50	2 333	277 778	167	0,00417	2,26	13,02	NO
	50,0%	22 668	1,12	225 255	25 334	55 058	2,50	2 333	277 778	167	0,00417	2,26	12,51	NO
	75,0%	22 668	1,12	225 255	25 334	53 161	2,50	2 333	277 778	167	0,00417	2,26	12,00	NO
	100,0 %	22 668	1,12	225 255	25 334	36 089	2,50	2 333	277 778	167	0,00417	2,26	7,42	NO
Fondazione									Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					
Trave 24-25	0%	40 650	1,28	225 255	95 380	52 107	2,50	2 333	277 778	167	0,00748	2,26	11,72	NO
	25,0%	40 650	1,35	225 255	95 380	54 847	2,50	2 333	277 778	167	0,00748	2,26	12,45	NO
	50,0%	40 650	1,40	225 255	95 380	56 955	2,50	2 333	277 778	167	0,00748	2,26	13,02	NO
	75,0%	40 650	1,36	225 255	95 380	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00748	2,26	12,57	NO
	100%	40 650	2,35	225 255	95 380	99 367	2,50	2 333	277 778	167	0,00748	2,26	24,40	NO
Trave 25-26	0%	14 647	1,73	225 255	25 334	101 474	2,50	2 333	277 778	167	0,00270	2,26	24,96	NO
	25,0%	14 647	1,73	225 255	25 334	53 161	2,50	2 333	277 778	167	0,00270	2,26	12,00	NO
	50,0%	14 647	1,73	225 255	25 334	49 578	2,50	2 333	2					

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg@	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{e,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 26-27	0%	15 117	1,68	225 255	25 334	78 500	2,50	2 333	277 778	167	0,00278	2,26	18,80	NO
	25,0%	15 117	1,68	225 255	25 334	49 156	2,50	2 333	277 778	167	0,00278	2,26	10,93	NO
	50,0%	15 117	1,68	225 255	25 334	49 156	2,50	2 333	277 778	167	0,00278	2,26	10,93	NO
	75,0%	15 117	1,68	225 255	25 334	44 309	2,50	2 333	277 778	167	0,00278	2,26	9,63	NO
	100%	15 117	1,68	225 255	25 334	123 254	2,50	2 333	277 778	167	0,00278	2,26	30,81	NO
Trave 28-29	0%	51 581	2,13	293 256	109 866	149 819	2,50	2 749	339 094	178	0,00777	2,26	36,54	NO
	25,0%	51 581	1,70	293 256	109 866	87 683	2,50	2 749	339 094	178	0,00777	2,26	20,45	NO
	50,0%	51 581	1,50	293 256	109 866	77 421	2,50	2 749	339 094	178	0,00777	2,26	17,79	NO
	75,0%	51 581	1,55	293 256	109 866	79 823	2,50	2 749	339 094	178	0,00777	2,26	18,41	NO
	100,0 %	51 581	2,13	293 256	109 866	160 519	2,50	2 749	339 094	178	0,00777	2,26	39,31	NO
Trave 30-29	0%	25 767	4,26	293 256	109 866	171 000	2,50	2 749	339 094	178	0,00388	2,26	42,02	NO
	25,0%	25 767	3,77	293 256	109 866	97 073	2,50	2 749	339 094	178	0,00388	2,26	22,88	NO
	50,0%	25 767	3,44	293 256	109 866	88 557	2,50	2 749	339 094	178	0,00388	2,26	20,67	NO
	75,0%	25 767	3,78	293 256	109 866	97 291	2,50	2 749	339 094	178	0,00388	2,26	22,93	NO
	100%	25 767	4,26	293 256	109 866	169 253	2,50	2 749	339 094	178	0,00388	2,26	41,57	NO
Trave 30-31	0%	2 091	52,54	293 256	109 866	170 563	2,50	2 749	339 094	178	0,00032	2,26	41,91	NO
	25,0%	2 091	46,53	293 256	109 866	97 291	2,50	2 749	339 094	178	0,00032	2,26	22,93	NO
	50,0%	2 091	42,35	293 256	109 866	88 557	2,50	2 749	339 094	178	0,00032	2,26	20,67	NO
	75,0%	2 091	46,53	293 256	109 866	97 291	2,50	2 749	339 094	178	0,00032	2,26	22,93	NO
	100%	2 091	52,54	293 256	109 866	170 563	2,50	2 749	339 094	178	0,00032	2,26	41,91	NO
Trave 31-32	0%	27 053	4,06	293 256	109 866	171 000	2,50	2 749	339 094	178	0,00408	2,26	42,02	NO
	25,0%	27 053	3,59	293 256	109 866	97 073	2,50	2 749	339 094	178	0,00408	2,26	22,88	NO
	50,0%	27 053	3,27	293 256	109 866	88 557	2,50	2 749	339 094	178	0,00408	2,26	20,67	NO
	75,0%	27 053	3,60	293 256	109 866	97 291	2,50	2 749	339 094	178	0,00408	2,26	22,93	NO
	100,0 %	27 053	4,06	293 256	109 866	169 253	2,50	2 749	339 094	178	0,00408	2,26	41,57	NO
Trave 32-33	0%	52 438	2,10	293 256	109 866	160 519	2,50	2 749	339 094	178	0,00790	2,26	39,31	NO
	25,0%	52 438	1,52	293 256	109 866	79 823	2,50	2 749	339 094	178	0,00790	2,26	18,41	NO
	50,0%	52 438	1,47	293 256	109 866	77 202	2,50	2 749	339 094	178	0,00790	2,26	17,73	NO
	75,0%	52 438	1,67	293 256	109 866	87 683	2,50	2 749	339 094	178	0,00790	2,26	20,45	NO
	100,0 %	52 438	2,10	293 256	109 866	149 382	2,50	2 749	339 094	178	0,00790	2,26	36,42	NO
Trave 34-35	0%	28 996	3,29	225 255	95 380	120 092	2,50	2 333	277 778	167	0,00534	2,26	29,96	NO
	25,0%	28 996	1,67	225 255	95 380	48 524	2,50	2 333	277 778	167	0,00534	2,26	10,76	NO
	50,0%	28 996	1,59	225 255	95 380	45 995	2,50	2 333	277 778	167	0,00534	2,26	10,08	NO
	75,0%	28 996	1,62	225 255	95 380	46 838	2,50	2 333	277 778	167	0,00534	2,26	10,30	NO
	100,0 %	28 996	2,52	225 255	95 380	73 020	2,50	2 333	277 778	167	0,00534	2,26	17,33	NO
Trave 35-36	0%	27 698	2,58	225 255	95 380	71 545	2,50	2 333	277 778	167	0,00510	2,26	16,93	NO
	25,0%	27 698	1,76	225 255	95 380	48 735	2,50	2 333	277 778	167	0,00510	2,26	10,81	NO
	50,0%	27 698	1,97	225 255	95 380	54 636	2,50	2 333	277 778	167	0,00510	2,26	12,40	NO
	75,0%	27 698	1,69	225 255	95 380	46 838	2,50	2 333	277 778	167	0,00510	2,26	10,30	NO
	100,0 %	27 698	1,62	225 255	95 380	44 941	2,50	2 333	277 778	167	0,00510	2,26	9,80	NO
Fondazione								Travata: Trave 39-43-40-44						
Trave 39-43	0%	27 601	3,30	404 330	96 670	91 104	2,50	3 438	436 281	190	0,00323	0,00	22,93	NO
	25,0%	27 601	3,21	404 330	96 670	88 633	2,50	3 438	436 281	190	0,00323	0,00	22,31	NO
	50,0%	27 601	3,18	404 330	96 670	87 734	2,50	3 438	436 281	190	0,00323	0,00	22,09	NO
	75,0%	27 601	3,30	404 330	96 670	91 104	2,50	3 438	436 281	190	0,00323	0,00	22,93	NO
	100,0 %	27 601	3,50	404 330	96 670	168 730	2,50	3 438	436 281	190	0,00323	0,00	42,47	NO
Trave 43-40	0%	502	NS	404 330	1 169 316	150 309	2,50	3 438	436 281	190	0,00006	0,00	37,84	NO
	25,0%	502	NS	404 330	1 169 316	150 983	2,50	3 438	436 281	190	0,00006	0,00	38,01	NO
	50,1%	502	NS	404 330	1 169 316	51 567	2,50	3 438	436 281	190	0,00006	0,00	12,98	NO
	75,1%	502	NS	404 330	1 169 316	149 186	2,50	3 438	436 281	190	0,00006	0,00	37,55	NO
	100%	502	NS	404 330	1 169 316	146 940	2,50	3 438	436 281	190	0,00006	0,00	36,99	NO
Trave 40-44	0%	25 262	3,83	404 330	96 670	165 585	2,50	3 438	436 281	190	0,00296	0,00	41,68	NO
	25,0%	25 262	3,61	404 330	96 670	91 104	2,50	3 438	436 281	190	0,00296	0,00	22,93	NO
	50,0%	25 262	3,53	404 330	96 670	89 082	2,50	3 438	436 281	190	0,00296	0,00	22,42	NO
	75,0%	25 262	3,50	404 330	96 670	88 408	2,50	3 438	436 281	190	0,00296	0,00	22,26	NO
	100%	25 262	3,58	404 330	96 670	90 430	2,50	3 438	436 281	190	0,00296	0,00	22,76	NO
Fondazione								Travata: Trave 45-41-46-42						
Trave 45-41	0%	20 538	5,42	374 179	211 253	111 256	2,50	3 250	410 156	188	0,00256	2,26	25,90	NO
	25,0%	20 538	5,42	374 179	211 253	111 256	2,50	3 250	410 156	188	0,00256	2,26	25,90	NO
	50,0%	20 538	5,37	374 179	211 253	110 362	2,50	3 250	410 156	188	0,00256	2,26	25,67	NO
	75,0%	20 538	5,44	374 179	211 253	111 702	2,50	3 250	410 156	188	0,00256	2,26	26,01	NO
	100,0 %	20 538	4,45	374 179	211 253	91 373	2,50	3 250	410 156	188	0,00256	2,26	20,87	NO
Trave 41-46	0%	1 742	43,35	374 179	1 219 668	75 511	2,50	3 250	410 156	188	0,00022	2,26	16,85	NO
	25,0%	1 742	47,96	374 179	1 219 668	83 553	2,50	3 250	410 156	188	0,00022	4,52	16,63	NO
	50,0%	1 742	48,73	374 179	1 219 668	84 894	2,50	3 250	410 156	188	0,00022	4,52	16,96	NO
	75,0%	1 742	NS	374 179	1 219 668	187 213	2,50	3 250	410 156	188	0,00022	2,26	45,13	NO
	99,9%	1 742	43,60	374 179	1 219 668	75 958	2,50	3 250	410 156	188	0,00022	2,26	16,96	NO
Trave 46-42	0%	19 124	4,96	374 179	211 253	94 947	2,50	3 250	410 156	188	0,00238	2,26	21,77	NO
	25,0%	19 124	5,84	374 179	211 253	111 702	2,50	3 250	410 156	188	0,00238	2,26	26,01	NO
	50,0%	19 124	5,72	374 179	211 253	109 468	2,50	3 250	410 156	188	0,00238	2,26	25,45	NO
	75,0%	19 124	5,71	374 179	211 253	109 245	2,50	3 250	410 156	188	0,00238	2,26	25,39	NO
	100,0 %	19 124	5,84	374 179	211 253	111 702	2,50	3 250	410 156	188	0,00238	2,26	26,01	NO
Fondazione								Travata: Trave 7-12						

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{e,t}	R _r
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 7-12	0%	19 294	1,31	225 255	25 334	54 636	2,50	2 333	277 778	167	0,00355	2,26	12,40	NO
	25,0%	19 294	1,31	225 255	25 334	58 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00355	2,26	13,41	NO
	50,0%	19 294	1,31	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00355	2,26	13,70	NO
	75,0%	19 294	1,31	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00355	2,26	13,70	NO
	100%	19 294	1,31	225 255	25 334	45 784	2,50	2 333	277 778	167	0,00355	2,26	10,02	NO
Fondazione										Travata: Trave 8-19				
Trave 8-19	0%	19 835	1,28	225 255	25 334	54 004	2,50	2 333	277 778	167	0,00365	2,26	12,23	NO
	25,0%	19 835	1,28	225 255	25 334	58 430	2,50	2 333	277 778	167	0,00365	2,26	13,41	NO
	50,0%	19 835	1,28	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00365	2,26	13,70	NO
	75,0%	19 835	1,28	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00365	2,26	13,70	NO
	100%	19 835	1,28	225 255	25 334	45 784	2,50	2 333	277 778	167	0,00365	2,26	10,02	NO
Fondazione										Travata: Trave 9-22-24				
Trave 9-22	0%	3 602	7,03	225 255	25 334	48 313	2,50	2 333	277 778	167	0,00066	2,26	10,70	NO
	25,0%	3 602	7,03	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00066	2,26	13,70	NO
	50,0%	3 602	7,03	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00066	2,26	13,70	NO
	75,0%	3 602	7,03	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00066	2,26	13,70	NO
	100%	3 602	7,03	225 255	25 334	109 062	2,50	2 333	277 778	167	0,00066	2,26	27,00	NO
Trave 22-24	0%	6 800	3,73	225 255	25 334	106 322	2,50	2 333	277 778	167	0,00125	2,26	26,26	NO
	25,0%	6 800	3,73	225 255	25 334	59 273	2,50	2 333	277 778	167	0,00125	2,26	13,64	NO
	50,0%	6 800	3,73	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00125	2,26	13,70	NO
	75,0%	6 800	3,73	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00125	2,26	13,70	NO
	100,0%	6 800	3,73	225 255	25 334	49 578	2,50	2 333	277 778	167	0,00125	2,26	11,04	NO
Fondazione										Travata: Trave 21-23-36-42				
Trave 21-23	0%	3 629	6,98	225 255	25 334	49 789	2,50	2 333	277 778	167	0,00067	2,26	11,10	NO
	25,0%	3 629	6,98	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00067	2,26	13,70	NO
	50,0%	3 629	6,98	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00067	2,26	13,70	NO
	75,0%	3 629	6,98	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00067	2,26	13,70	NO
	100%	3 629	6,98	225 255	25 334	110 116	2,50	2 333	277 778	167	0,00067	2,26	27,28	NO
Trave 23-36	0%	10 291	2,46	225 255	25 334	101 896	2,50	2 333	277 778	167	0,00189	2,26	25,08	NO
	25,0%	10 291	2,46	225 255	25 334	56 533	2,50	2 333	277 778	167	0,00189	2,26	12,91	NO
	50,0%	10 291	2,46	225 255	25 334	59 273	2,50	2 333	277 778	167	0,00189	2,26	13,64	NO
	75,0%	10 291	2,46	225 255	25 334	55 058	2,50	2 333	277 778	167	0,00189	2,26	12,51	NO
	100,0%	10 291	2,46	225 255	25 334	99 156	2,50	2 333	277 778	167	0,00189	2,26	24,34	NO
Trave 36-42	0%	7 512	3,37	225 255	25 334	102 317	2,50	2 333	277 778	167	0,00138	2,26	25,19	NO
	25,0%	7 512	3,37	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00138	2,26	13,70	NO
	50,0%	7 512	3,37	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00138	2,26	13,70	NO
	75,0%	7 512	3,37	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00138	2,26	13,70	NO
	100%	7 512	3,37	225 255	25 334	55 269	2,50	2 333	277 778	167	0,00138	2,26	12,57	NO
Fondazione										Travata: Trave 25-39				
Trave 25-39	0%	6 093	4,16	225 255	25 334	49 999	2,50	2 333	277 778	167	0,00112	2,26	11,15	NO
	25,0%	6 093	4,16	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00112	2,26	13,70	NO
	50,0%	6 093	4,16	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00112	2,26	13,70	NO
	75,0%	6 093	4,16	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00112	2,26	13,70	NO
	100%	6 093	4,16	225 255	25 334	59 484	2,50	2 333	277 778	167	0,00112	2,26	13,70	NO
Fondazione										Travata: Trave 27-37-44				
Trave 27-37	0%	7 239	2,49	284 325	18 023	96 732	2,50	2 694	331 142	176	0,00112	2,26	22,88	NO
	25,0%	7 239	2,49	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00112	2,26	22,93	NO
	50,0%	7 239	2,49	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00112	2,26	22,93	NO
	75,0%	7 239	2,49	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00112	2,26	22,93	NO
	100%	7 239	2,49	284 325	18 023	191 723	2,50	2 694	331 142	176	0,00112	2,26	47,56	NO
Trave 37-44	0%	32 726	4,17	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00505	2,26	47,56	NO
	25,0%	32 726	2,96	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00505	2,26	22,93	NO
	50,0%	32 726	2,96	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00505	2,26	22,93	NO
	75,0%	32 726	2,96	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00505	2,26	22,93	NO
	100%	32 726	2,96	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00505	2,26	22,93	NO
Fondazione										Travata: Trave 34-38-45				
Trave 34-38	0%	6 737	2,68	284 325	18 023	95 209	2,50	2 694	331 142	176	0,00104	2,26	22,48	NO
	25,0%	6 737	2,68	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00104	2,26	22,93	NO
	50,0%	6 737	2,68	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00104	2,26	22,93	NO
	75,0%	6 737	2,68	284 325	18 023	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00104	2,26	22,93	NO
	100%	6 737	2,68	284 325	18 023	191 723	2,50	2 694	331 142	176	0,00104	2,26	47,56	NO
Trave 38-45	0%	32 139	4,25	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00496	2,26	47,56	NO
	25,0%	32 139	3,02	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00496	2,26	22,93	NO
	50,0%	32 139	3,02	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00496	2,26	22,93	NO
	75,0%	32 139	3,02	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00496	2,26	22,93	NO
	100%	32 139	3,02	284 325	136 445	96 949	2,50	2 694	331 142	176	0,00496	2,26	22,93	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- T_{Rsd}** Momento resistente delle staffe.
- T_{Rld}** Momento resistente dell'armatura longitudinale.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- u_m** Perimetro medio del nucleo resistente.
- A** Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
- t** Spessore della sezione cava.

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
A _{sw}	Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.													
A _{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.													
A _{f,t}	Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.													
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.													

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU									
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}	
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]			
Fondazione									
Travata: Trave 1-7									
Trave 1-7	0%	23441	+ -	0 -116 133	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	4,55
	12,5%	23441	+ -	0 -70 519	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	5,74
	25,0%	23441	+ -	0 -36 974	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	7,10
	37,5%	23441	+ -	0 -17 319	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	8,24
	50,0%	23441	+ -	8 468 -8 000	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	8,89 8,93	
	62,5%	23441	+ -	19 228 -3 514	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	8,11 9,30	
	75,0%	23441	+ -	33 601 -857	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	7,27 9,53	
	87,5%	23441	+ -	54 205 0	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	6,33 VNR	
	100%	23441	+ -	88 283 0	1 003 306 1 003 306	225 255 225 255	2,50 2,50	5,21 VNR	
	Fondazione								
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6									
Trave 1-2	0%	18952	+ -	0 -100 969	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	5,37
	12,5%	18952	+ -	0 -72 749	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	6,34
	25,0%	18952	+ -	0 -45 322	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	7,69
	37,5%	18952	+ -	0 -19 950	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	9,59
	50,0%	18952	+ -	14 214 -4 496	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	10,15 11,28	
	62,5%	18952	+ -	33 961 0	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	8,44 VNR	
	75,0%	18952	+ -	60 602 0	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	6,88 VNR	
	87,5%	18952	+ -	87 788 0	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	5,78 VNR	
	100%	18952	+ -	115 390 0	988 448 988 448	225 255 225 255	2,50 2,50	4,98 VNR	
	Trave 2-3	0%	9371	+ -	0 -109 635	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR
12,5%		9371	+ -	0 -80 831	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	8,09
25,0%		9371	+ -	0 -52 670	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	10,53
37,5%		9371	+ -	0 -27 082	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	14,48
50,0%		9371	+ -	10 740 -8 292	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	19,05 20,00	
62,5%		9371	+ -	28 902 0	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	14,10 VNR	
75,0%		9371	+ -	56 422 0	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	10,12 VNR	
87,5%		9371	+ -	84 642 0	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	7,85 VNR	
100,0%		9371	+ -	113 446 0	986 151 986 151	225 255 225 255	2,50 2,50	6,38 VNR	
Trave 3-4		0%	1713	+ -	0 -111 658	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR
	12,5%	1713	+ -	0 -82 865	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	10,91
	25,0%	1713	+ -	0 -54 648	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	15,86
	37,5%	1713	+ -	0 -27 105	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR	28,48
	50,0%	1713	+ -	7 232 -7 214	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	66,92 67,00	
	62,5%	1713	+ -	27 137 0	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	28,46 VNR	
	75,0%	1713	+ -	54 682 0	985 421 985 421	225 255 225 255	2,50 2,50	15,85 VNR	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg@	CS _{v,T}
			-	0	985 421	225 255	2,50	VNR
	87,5%	1713	+	82 904	985 421	225 255	2,50	10,90
			-	0	985 421	225 255	2,50	VNR
	100%	1713	+	111 702	985 421	225 255	2,50	8,27
			-	0	985 421	225 255	2,50	VNR
Trave 4-5	0%	9279	+	0	986 138	225 255	2,50	VNR
			-	-113 440	986 138	225 255	2,50	6,40
	12,5%	9279	+	0	986 138	225 255	2,50	VNR
			-	-84 630	986 138	225 255	2,50	7,87
	25,0%	9279	+	0	986 138	225 255	2,50	VNR
			-	-56 404	986 138	225 255	2,50	10,16
	37,5%	9279	+	0	986 138	225 255	2,50	VNR
			-	-28 876	986 138	225 255	2,50	14,19
	50,0%	9279	+	8 840	986 138	225 255	2,50	19,94
			-	-11 250	986 138	225 255	2,50	19,01
	62,5%	9279	+	27 011	986 138	225 255	2,50	14,58
		-	0	986 138	225 255	2,50	VNR	
	75,0%	9279	+	52 722	986 138	225 255	2,50	10,56
			-	0	986 138	225 255	2,50	VNR
	87,5%	9279	+	80 891	986 138	225 255	2,50	8,12
			-	0	986 138	225 255	2,50	VNR
	100,0%	9279	+	109 702	986 138	225 255	2,50	6,56
			-	0	986 138	225 255	2,50	VNR
Trave 5-6	0%	19045	+	0	988 409	225 255	2,50	VNR
			-	-115 324	988 409	225 255	2,50	4,97
	12,5%	19045	+	0	988 409	225 255	2,50	VNR
			-	-87 718	988 409	225 255	2,50	5,77
	25,0%	19045	+	0	988 409	225 255	2,50	VNR
			-	-60 531	988 409	225 255	2,50	6,86
	37,5%	19045	+	0	988 409	225 255	2,50	VNR
			-	-33 891	988 409	225 255	2,50	8,41
	50,0%	19045	+	3 791	988 409	225 255	2,50	11,31
			-	-13 429	988 409	225 255	2,50	10,19
62,5%	19045	+	20 007	988 409	225 255	2,50	9,54	
		-	0	988 409	225 255	2,50	VNR	
	75,0%	19045	+	45 372	988 409	225 255	2,50	7,67
			-	0	988 409	225 255	2,50	VNR
	87,5%	19045	+	72 782	988 409	225 255	2,50	6,32
			-	0	988 409	225 255	2,50	VNR
	100,0%	19045	+	100 976	988 409	225 255	2,50	5,36
			-	0	988 409	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 6-8			
Trave 6-8	0%	23692	+	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR
			-	-116 030	1 003 170	225 255	2,50	4,53
	12,5%	23692	+	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR
			-	-70 467	1 003 170	225 255	2,50	5,70
	25,0%	23692	+	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR
			-	-36 940	1 003 170	225 255	2,50	7,04
	37,5%	23692	+	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR
			-	-17 468	1 003 170	225 255	2,50	8,16
	50,0%	23692	+	8 663	1 003 170	225 255	2,50	8,79
			-	-7 963	1 003 170	225 255	2,50	8,84
62,5%	23692	+	19 440	1 003 170	225 255	2,50	8,03	
		-	-3 242	1 003 170	225 255	2,50	9,22	
75,0%	23692	+	33 839	1 003 170	225 255	2,50	7,20	
		-	-245	1 003 170	225 255	2,50	9,49	
87,5%	23692	+	54 477	1 003 170	225 255	2,50	6,27	
		-	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR	
	100%	23692	+	88 414	1 003 170	225 255	2,50	5,17
			-	0	1 003 170	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21			
Trave 9-10	0%	22477	+	0	990 756	225 255	2,50	VNR
			-	-67 875	990 756	225 255	2,50	5,94
	12,5%	22477	+	0	990 756	225 255	2,50	VNR
			-	-42 150	990 756	225 255	2,50	7,03
	25,0%	22477	+	2 616	990 756	225 255	2,50	9,76
			-	-24 036	990 756	225 255	2,50	8,06
	37,5%	22477	+	20 601	990 756	225 255	2,50	8,29
			-	-7 255	990 756	225 255	2,50	9,34
	50,0%	22477	+	40 061	990 756	225 255	2,50	7,13
			-	0	990 756	225 255	2,50	VNR
62,5%	22477	+	71 592	990 756	225 255	2,50	5,81	
		-	0	990 756	225 255	2,50	VNR	
75,0%	22477	+	106 486	990 756	225 255	2,50	4,82	
		-	0	990 756	225 255	2,50	VNR	
87,5%	22477	+	144 564	990 756	225 255	2,50	4,07	
		-	0	990 756	225 255	2,50	VNR	
100%	22477	+	185 030	990 756	225 255	2,50	3,49	
			-	0	990 756	225 255	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Trave 10-11	0%	15393	+ -	0 -171 661	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,12
	12,5%	15393	+ -	0 -129 785	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,00
	25,0%	15393	+ -	0 -88 507	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 6,32
	37,5%	15393	+ -	0 -48 245	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 8,52
	50,0%	15393	+ -	9 048 -19 826	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	12,90 11,30
	62,5%	15393	+ -	33 596 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	9,76 VNR
	75,0%	15393	+ -	70 128 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	7,17 VNR
	87,5%	15393	+ -	110 613 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	5,54 VNR
	100%	15393	+ -	151 833 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	4,50 VNR
	Trave 11-12	0%	21121	+ -	0 -166 154	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50
12,5%		21121	+ -	0 -122 861	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,58
25,0%		21121	+ -	0 -80 824	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,69
37,5%		21121	+ -	0 -40 244	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 7,43
50,0%		21121	+ -	13 979 -14 045	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	9,26 9,26
62,5%		21121	+ -	40 750 0	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	7,40 VNR
75,0%		21121	+ -	79 478 0	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	5,73 VNR
87,5%		21121	+ -	121 336 0	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	4,61 VNR
100,0%		21121	+ -	164 419 0	985 701 985 701	225 255 225 255	2,50 2,50	3,84 VNR
Trave 12-13		0%	21066	+ -	0 -170 266	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50
	12,5%	21066	+ -	0 -121 457	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,63
	25,0%	21066	+ -	0 -73 096	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,98
	37,5%	21066	+ -	0 -30 198	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 8,07
	50,0%	21066	+ -	30 428 0	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	8,05 VNR
	62,5%	21066	+ -	83 801 0	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	5,62 VNR
	75,0%	21066	+ -	147 259 0	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	4,13 VNR
	87,5%	21066	+ -	218 447 0	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	3,19 VNR
	100,0%	21066	+ -	295 977 0	992 051 992 051	225 255 225 255	2,50 2,50	2,55 VNR
	Trave 13-14	0%	8711	+ -	0 -270 078	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50
12,5%		8711	+ -	0 -206 389	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,03
25,0%		8711	+ -	0 -142 949	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,44
37,5%		8711	+ -	0 -80 337	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 8,32
50,0%		8711	+ -	3 960 -27 334	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	23,42 15,06
62,5%		8711	+ -	43 494 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	12,07 VNR
75,0%		8711	+ -	105 979 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	6,84 VNR
87,5%		8711	+ -	169 527 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	4,75 VNR
100,0%		8711	+ -	234 038 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	3,62 VNR
Trave 14-15		0%	4384	+ -	0 -257 636	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50
	12,5%	4384	+ -	0 -191 890	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,67
	25,0%	4384	+ -	0 -127 238	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 6,73
	37,5%	4384	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-63 915	985 267	225 255	2,50	11,86
	50,0%	4384	+	12 585	985 267	225 255	2,50	31,02
			-	-14 337	985 267	225 255	2,50	29,40
	62,5%	4384	+	61 016	985 267	225 255	2,50	12,29
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	4384	+	124 301	985 267	225 255	2,50	6,87
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	4384	+	188 916	985 267	225 255	2,50	4,73
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100%	4384	+	254 669	985 267	225 255	2,50	3,60
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 15-16	0%	1150	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-256 139	985 267	225 255	2,50	3,77
	12,5%	1150	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-190 368	985 267	225 255	2,50	5,04
	25,0%	1150	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-125 735	985 267	225 255	2,50	7,53
	37,5%	1150	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-62 444	985 267	225 255	2,50	14,60
	50,0%	1150	+	11 827	985 267	225 255	2,50	58,45
			-	-11 825	985 267	225 255	2,50	58,46
	62,5%	1150	+	62 450	985 267	225 255	2,50	14,60
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	1150	+	125 745	985 267	225 255	2,50	7,53
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	1150	+	190 383	985 267	225 255	2,50	5,04
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100,0%	1150	+	256 161	985 267	225 255	2,50	3,77
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 16-17	0%	4420	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-254 674	985 267	225 255	2,50	3,60
	12,5%	4420	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-188 910	985 267	225 255	2,50	4,73
	25,0%	4420	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-124 282	985 267	225 255	2,50	6,86
	37,5%	4420	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-60 981	985 267	225 255	2,50	12,27
	50,0%	4420	+	14 865	985 267	225 255	2,50	28,81
			-	-13 047	985 267	225 255	2,50	30,43
	62,5%	4420	+	63 989	985 267	225 255	2,50	11,82
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	4420	+	127 337	985 267	225 255	2,50	6,72
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	4420	+	192 014	985 267	225 255	2,50	4,66
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100%	4420	+	257 788	985 267	225 255	2,50	3,56
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 17-18	0%	8701	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-234 217	985 267	225 255	2,50	3,62
	12,5%	8701	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-169 680	985 267	225 255	2,50	4,74
	25,0%	8701	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-106 111	985 267	225 255	2,50	6,83
	37,5%	8701	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-43 608	985 267	225 255	2,50	12,06
	50,0%	8701	+	28 045	985 267	225 255	2,50	14,90
			-	-4 805	985 267	225 255	2,50	22,99
	62,5%	8701	+	80 240	985 267	225 255	2,50	8,33
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	8701	+	142 854	985 267	225 255	2,50	5,45
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	8701	+	206 290	985 267	225 255	2,50	4,03
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100%	8701	+	269 973	985 267	225 255	2,50	3,20
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 18-19	0%	21539	+	0	991 144	225 255	2,50	VNR
			-	-294 182	991 144	225 255	2,50	2,55
	12,5%	21539	+	0	991 144	225 255	2,50	VNR
			-	-216 803	991 144	225 255	2,50	3,18
	25,0%	21539	+	0	991 144	225 255	2,50	VNR
			-	-145 667	991 144	225 255	2,50	4,12
	37,5%	21539	+	0	991 144	225 255	2,50	VNR
			-	-82 113	991 144	225 255	2,50	5,60
	50,0%	21539	+	0	991 144	225 255	2,50	VNR
			-	-29 518	991 144	225 255	2,50	7,97
	62,5%	21539	+	32 047	991 144	225 255	2,50	7,82
			-	0	991 144	225 255	2,50	VNR
	75,0%	21539	+	75 855	991 144	225 255	2,50	5,81
			-	0	991 144	225 255	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctgθ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Trave 19-20	87,5%	21539	+ -	124 641 0	991 144 991 144	225 255 225 255	2,50 2,50	4,52 VNR
	100%	21539	+ -	173 737 0	991 144 991 144	225 255 225 255	2,50 2,50	3,69 VNR
	0%	24023	+ -	0 -168 928	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 3,60
	12,5%	24023	+ -	0 -122 895	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,32
	25,0%	24023	+ -	0 -78 717	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,36
	37,5%	24023	+ -	0 -39 640	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 6,81
	50,0%	24023	+ -	17 287 -12 743	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	8,05 8,36
	62,5%	24023	+ -	44 899 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	6,57 VNR
	75,0%	24023	+ -	86 576 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	5,14 VNR
	87,5%	24023	+ -	129 844 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	4,19 VNR
100,0%	24023	+ -	174 265 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	3,53 VNR	
Trave 20-21	0%	22668	+ -	0 -171 260	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 3,65
	12,5%	22668	+ -	0 -136 045	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,20
	25,0%	22668	+ -	0 -102 535	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,89
	37,5%	22668	+ -	0 -71 365	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,78
	50,0%	22668	+ -	0 -42 637	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 6,95
	62,5%	22668	+ -	3 743 -23 595	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	9,58 8,03
	75,0%	22668	+ -	18 920 -6 744	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	8,35 9,31
	87,5%	22668	+ -	34 848 0	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	7,36 VNR
	100,0%	22668	+ -	55 803 0	987 744 987 744	225 255 225 255	2,50 2,50	6,36 VNR
	Fondazione					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36		
Trave 24-25	0%	40650	+ -	0 -62 112	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,11
	12,5%	40650	+ -	0 -41 046	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,51
	25,0%	40650	+ -	766 -25 440	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	5,52 4,85
	37,5%	40650	+ -	16 822 -10 900	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	5,07 5,22
	50,0%	40650	+ -	34 882 0	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	4,64 VNR
	62,5%	40650	+ -	60 715 0	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	4,14 VNR
	75,0%	40650	+ -	93 579 0	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	3,64 VNR
	87,5%	40650	+ -	130 147 0	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	3,21 VNR
	100%	40650	+ -	169 821 0	992 820 992 820	225 255 225 255	2,50 2,50	2,84 VNR
	Trave 25-26	0%	14647	+ -	0 -154 838	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50
12,5%		14647	+ -	0 -111 647	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 5,61
25,0%		14647	+ -	0 -67 316	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 7,50
37,5%		14647	+ -	7 119 -34 503	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	13,84 10,00
50,0%		14647	+ -	37 857 -5 161	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	9,67 14,23
62,5%		14647	+ -	76 473 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	7,01 VNR
75,0%		14647	+ -	130 408 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	5,07 VNR
87,5%		14647	+ -	187 877 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	3,91 VNR
100%		14647	+ -	248 011 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	3,16 VNR
Trave 26-27		0%	15117	+ -	0 -253 850	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
	12,5%	15117	+ -	0 -194 937	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 3,77
	25,0%	15117	+ -	0 -137 330	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 4,84
	37,5%	15117	+ -	0 -81 804	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	VNR 6,66
	50,0%	15117	+ -	4 215 -40 867	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	14,01 9,21
	62,5%	15117	+ -	40 479 -11 267	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	9,24 12,73
	75,0%	15117	+ -	76 428 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	6,91 VNR
	87,5%	15117	+ -	126 522 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	5,11 VNR
	100%	15117	+ -	177 916 0	985 267 985 267	225 255 225 255	2,50 2,50	4,04 VNR
Trave 28-29	0%	51581	+ -	0 -262 235	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 2,55
	12,5%	51581	+ -	0 -199 421	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 2,94
	25,0%	51581	+ -	0 -137 125	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 3,46
	37,5%	51581	+ -	0 -75 827	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 4,19
	50,0%	51581	+ -	5 475 -25 537	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	5,54 5,08
	62,5%	51581	+ -	46 122 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	4,67 VNR
	75,0%	51581	+ -	105 827 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	3,80 VNR
	87,5%	51581	+ -	167 571 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	3,18 VNR
	100,0%	51581	+ -	230 159 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	2,73 VNR
Trave 30-29	0%	25767	+ -	0 -240 371	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 3,49
	12,5%	25767	+ -	0 -178 297	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 4,26
	25,0%	25767	+ -	0 -117 153	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 5,42
	37,5%	25767	+ -	0 -57 088	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 7,41
	50,0%	25767	+ -	14 397 -9 999	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	10,03 10,40
	62,5%	25767	+ -	61 870 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	7,20 VNR
	75,0%	25767	+ -	122 212 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	5,30 VNR
	87,5%	25767	+ -	183 776 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	4,18 VNR
	100%	25767	+ -	246 353 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	3,43 VNR
Trave 30-31	0%	2091	+ -	0 -242 085	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 4,84
	12,5%	2091	+ -	0 -180 058	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 6,42
	25,0%	2091	+ -	0 -119 031	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 9,50
	37,5%	2091	+ -	0 -59 174	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 17,88
	50,0%	2091	+ -	11 679 -11 747	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	59,65 59,45
	62,5%	2091	+ -	59 064 0	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	17,91 VNR
	75,0%	2091	+ -	118 906 0	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	9,50 VNR
	87,5%	2091	+ -	179 908 0	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	6,43 VNR
	100%	2091	+ -	241 903 0	1 212 330 1 212 330	293 256 293 256	2,50 2,50	4,84 VNR
Trave 31-32	0%	27053	+ -	0 -240 486	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 3,44
	12,5%	27053	+ -	0 -178 442	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 4,18
	25,0%	27053	+ -	0 -117 323	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 5,29
	37,5%	27053	+ -	0 -57 281	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	VNR 7,17
	50,0%	27053	+ -	14 266 0	1 211 879 1 211 879	293 256 293 256	2,50 2,50	9,61 VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-10 198	1 211 879	293 256	2,50	9,93
	62,5%	27053	+	61 638	1 211 879	293 256	2,50	6,99
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	75,0%	27053	+	121 966	1 211 879	293 256	2,50	5,18
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	87,5%	27053	+	183 524	1 211 879	293 256	2,50	4,10
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	100,0%	27053	+	246 105	1 211 879	293 256	2,50	3,39
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
Trave 32-33	0%	52438	+	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
			-	-229 620	1 211 879	293 256	2,50	2,72
	12,5%	52438	+	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
			-	-167 008	1 211 879	293 256	2,50	3,16
	25,0%	52438	+	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
			-	-105 225	1 211 879	293 256	2,50	3,76
	37,5%	52438	+	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
			-	-45 629	1 211 879	293 256	2,50	4,62
	50,0%	52438	+	26 875	1 211 879	293 256	2,50	4,98
			-	-5 711	1 211 879	293 256	2,50	5,45
	62,5%	52438	+	76 705	1 211 879	293 256	2,50	4,13
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	75,0%	52438	+	138 153	1 211 879	293 256	2,50	3,42
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	87,5%	52438	+	200 621	1 211 879	293 256	2,50	2,90
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
	100,0%	52438	+	263 618	1 211 879	293 256	2,50	2,52
			-	0	1 211 879	293 256	2,50	VNR
Trave 34-35	0%	28996	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-186 553	985 267	225 255	2,50	3,14
	12,5%	28996	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-131 672	985 267	225 255	2,50	3,81
	25,0%	28996	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-78 598	985 267	225 255	2,50	4,80
	37,5%	28996	+	12 099	985 267	225 255	2,50	7,09
			-	-40 975	985 267	225 255	2,50	5,87
	50,0%	28996	+	40 778	985 267	225 255	2,50	5,88
			-	-876	985 267	225 255	2,50	7,72
	62,5%	28996	+	86 847	985 267	225 255	2,50	4,61
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	28996	+	145 014	985 267	225 255	2,50	3,62
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	28996	+	205 502	985 267	225 255	2,50	2,96
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100,0%	28996	+	267 142	985 267	225 255	2,50	2,50
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 35-36	0%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-265 338	985 267	225 255	2,50	2,55
	12,5%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-213 236	985 267	225 255	2,50	2,95
	25,0%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-164 668	985 267	225 255	2,50	3,45
	37,5%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-120 949	985 267	225 255	2,50	4,07
	50,0%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-82 536	985 267	225 255	2,50	4,84
	62,5%	27698	+	0	985 267	225 255	2,50	VNR
			-	-49 836	985 267	225 255	2,50	5,76
	75,0%	27698	+	6 015	985 267	225 255	2,50	7,75
			-	-30 505	985 267	225 255	2,50	6,50
	87,5%	27698	+	20 985	985 267	225 255	2,50	6,93
			-	-13 393	985 267	225 255	2,50	7,32
	100,0%	27698	+	33 191	985 267	225 255	2,50	6,38
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 39-43-40-44			
Trave 39-43	0%	27601	+	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
			-	-131 683	1 591 193	404 330	2,50	6,62
	12,5%	27601	+	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
			-	-91 906	1 591 193	404 330	2,50	7,94
	25,0%	27601	+	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
			-	-51 967	1 591 193	404 330	2,50	9,91
	37,5%	27601	+	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
			-	-18 628	1 591 193	404 330	2,50	12,50
	50,0%	27601	+	30 949	1 591 193	404 330	2,50	11,40
			-	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
	62,5%	27601	+	75 755	1 591 193	404 330	2,50	8,63
			-	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
	75,0%	27601	+	123 863	1 591 193	404 330	2,50	6,84
			-	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
	87,5%	27601	+	175 553	1 591 193	404 330	2,50	5,60

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
	100,0%	27601	+	230 328	1 591 193	404 330	2,50	4,69
			-	0	1 591 193	404 330	2,50	VNR
Trave 43-40	0%	502	+	16 438	1 576 428	404 330	2,50	85,70
			-	-53 073	1 576 428	404 330	2,50	28,65
	12,5%	502	+	20 123	1 576 428	404 330	2,50	71,40
			-	-49 496	1 576 428	404 330	2,50	30,64
	25,0%	502	+	23 815	1 576 428	404 330	2,50	61,17
			-	-45 910	1 576 428	404 330	2,50	32,93
	37,5%	502	+	27 515	1 576 428	404 330	2,50	53,49
			-	-42 315	1 576 428	404 330	2,50	35,61
	50,1%	502	+	31 221	1 576 428	404 330	2,50	47,51
			-	-38 711	1 576 428	404 330	2,50	38,76
	62,6%	502	+	34 935	1 576 428	404 330	2,50	42,73
			-	-35 098	1 576 428	404 330	2,50	42,54
	75,1%	502	+	38 654	1 576 428	404 330	2,50	38,82
			-	-31 477	1 576 428	404 330	2,50	47,15
	87,6%	502	+	42 380	1 576 428	404 330	2,50	35,56
			-	-27 847	1 576 428	404 330	2,50	52,89
	100%	502	+	46 111	1 576 428	404 330	2,50	32,80
			-	-24 209	1 576 428	404 330	2,50	60,25
Trave 40-44	0%	25262	+	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
			-	-260 814	1 588 891	404 330	2,50	4,41
	12,5%	25262	+	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
			-	-205 679	1 588 891	404 330	2,50	5,21
	25,0%	25262	+	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
			-	-150 781	1 588 891	404 330	2,50	6,35
	37,5%	25262	+	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
			-	-96 603	1 588 891	404 330	2,50	8,11
	50,0%	25262	+	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
			-	-42 920	1 588 891	404 330	2,50	11,17
	62,5%	25262	+	28 060	1 588 891	404 330	2,50	12,48
			-	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
	75,0%	25262	+	78 823	1 588 891	404 330	2,50	8,92
			-	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
	87,5%	25262	+	132 701	1 588 891	404 330	2,50	6,85
			-	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
	100%	25262	+	190 037	1 588 891	404 330	2,50	5,49
			-	0	1 588 891	404 330	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 45-41-46-42			
Trave 45-41	0%	20538	+	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
			-	-189 258	1 492 326	374 179	2,50	5,50
	12,5%	20538	+	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
			-	-132 911	1 492 326	374 179	2,50	6,95
	25,0%	20538	+	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
			-	-80 014	1 492 326	374 179	2,50	9,22
	37,5%	20538	+	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
			-	-30 244	1 492 326	374 179	2,50	13,31
	50,0%	20538	+	39 412	1 492 326	374 179	2,50	12,30
			-	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
	62,5%	20538	+	92 031	1 492 326	374 179	2,50	8,58
			-	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
	75,0%	20538	+	145 147	1 492 326	374 179	2,50	6,57
			-	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
	87,5%	20538	+	199 022	1 492 326	374 179	2,50	5,31
			-	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
	100,0%	20538	+	253 231	1 492 326	374 179	2,50	4,45
			-	0	1 492 326	374 179	2,50	VNR
Trave 41-46	0%	1742	+	16 371	1 477 901	374 179	2,50	63,56
			-	-53 099	1 477 901	374 179	2,50	24,64
	12,5%	1742	+	22 172	1 477 901	374 179	2,50	50,87
			-	-47 126	1 477 901	374 179	2,50	27,37
	25,0%	1742	+	27 954	1 477 901	374 179	2,50	42,43
			-	-41 167	1 477 901	374 179	2,50	30,76
	37,5%	1742	+	33 717	1 477 901	374 179	2,50	36,40
			-	-35 222	1 477 901	374 179	2,50	35,10
	50,0%	1742	+	39 460	1 477 901	374 179	2,50	31,89
			-	-29 292	1 477 901	374 179	2,50	40,86
	62,5%	1742	+	45 182	1 477 901	374 179	2,50	28,39
			-	-23 379	1 477 901	374 179	2,50	48,84
	75,0%	1742	+	50 884	1 477 901	374 179	2,50	25,58
			-	-17 483	1 477 901	374 179	2,50	60,66
	87,4%	1742	+	56 564	1 477 901	374 179	2,50	23,29
			-	-11 605	1 477 901	374 179	2,50	79,95
	99,9%	1742	+	62 223	1 477 901	374 179	2,50	21,39
			-	-5 746	1 477 901	374 179	2,50	NS
Trave 46-42	0%	19124	+	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
			-	-219 155	1 493 489	374 179	2,50	5,05
	12,5%	19124	+	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-167 779	1 493 489	374 179	2,50	6,12
	25,0%	19124	+	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
			-	-119 014	1 493 489	374 179	2,50	7,65
	37,5%	19124	+	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
			-	-73 248	1 493 489	374 179	2,50	9,98
	50,0%	19124	+	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
			-	-30 240	1 493 489	374 179	2,50	14,01
	62,5%	19124	+	17 879	1 493 489	374 179	2,50	15,85
			-	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
	75,0%	19124	+	50 180	1 493 489	374 179	2,50	11,81
			-	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
	87,5%	19124	+	89 118	1 493 489	374 179	2,50	9,03
			-	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
	100,0%	19124	+	127 926	1 493 489	374 179	2,50	7,31
			-	0	1 493 489	374 179	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 7-12			
Trave 7-12	0%	19294	+	0	994 712	225 255	2,50	VNR
			-	-53 799	994 712	225 255	2,50	7,16
	12,5%	19294	+	8 674	994 712	225 255	2,50	10,60
			-	-48 742	994 712	225 255	2,50	7,43
	25,0%	19294	+	21 291	994 712	225 255	2,50	9,34
			-	-40 531	994 712	225 255	2,50	7,91
	37,5%	19294	+	34 612	994 712	225 255	2,50	8,30
			-	-30 938	994 712	225 255	2,50	8,56
	50,0%	19294	+	49 793	994 712	225 255	2,50	7,37
			-	-20 829	994 712	225 255	2,50	9,38
	62,5%	19294	+	64 195	994 712	225 255	2,50	6,66
			-	-7 285	994 712	225 255	2,50	10,76
	75,0%	19294	+	79 385	994 712	225 255	2,50	6,04
			-	0	994 712	225 255	2,50	VNR
	87,5%	19294	+	95 412	994 712	225 255	2,50	5,51
			-	0	994 712	225 255	2,50	VNR
	100%	19294	+	124 060	994 712	225 255	2,50	4,75
			-	0	994 712	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 8-19			
Trave 8-19	0%	19835	+	0	993 885	225 255	2,50	VNR
			-	-52 324	993 885	225 255	2,50	7,11
	12,5%	19835	+	8 688	993 885	225 255	2,50	10,33
			-	-46 978	993 885	225 255	2,50	7,39
	25,0%	19835	+	21 322	993 885	225 255	2,50	9,13
			-	-38 584	993 885	225 255	2,50	7,88
	37,5%	19835	+	34 692	993 885	225 255	2,50	8,13
			-	-28 816	993 885	225 255	2,50	8,54
	50,0%	19835	+	49 768	993 885	225 255	2,50	7,24
			-	-18 356	993 885	225 255	2,50	9,39
	62,5%	19835	+	64 187	993 885	225 255	2,50	6,55
			-	-4 561	993 885	225 255	2,50	10,79
	75,0%	19835	+	79 407	993 885	225 255	2,50	5,95
			-	0	993 885	225 255	2,50	VNR
	87,5%	19835	+	97 971	993 885	225 255	2,50	5,36
			-	0	993 885	225 255	2,50	VNR
	100%	19835	+	126 822	993 885	225 255	2,50	4,64
			-	0	993 885	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 9-22-24			
Trave 9-22	0%	3602	+	0	996 221	225 255	2,50	VNR
			-	-89 916	996 221	225 255	2,50	9,41
	12,5%	3602	+	0	996 221	225 255	2,50	VNR
			-	-54 553	996 221	225 255	2,50	14,13
	25,0%	3602	+	0	996 221	225 255	2,50	VNR
			-	-31 203	996 221	225 255	2,50	21,14
	37,5%	3602	+	6 370	996 221	225 255	2,50	44,67
			-	-18 090	996 221	225 255	2,50	29,28
	50,0%	3602	+	15 819	996 221	225 255	2,50	31,38
			-	-11 145	996 221	225 255	2,50	36,79
	62,5%	3602	+	23 750	996 221	225 255	2,50	25,11
			-	-7 794	996 221	225 255	2,50	41,99
	75,0%	3602	+	31 553	996 221	225 255	2,50	20,98
			-	-6 687	996 221	225 255	2,50	44,05
	87,5%	3602	+	39 817	996 221	225 255	2,50	17,87
			-	-6 353	996 221	225 255	2,50	44,71
	100%	3602	+	49 546	996 221	225 255	2,50	15,21
			-	-6 834	996 221	225 255	2,50	43,76
Trave 22-24	0%	6800	+	9 742	991 254	225 255	2,50	24,99
			-	-42 750	991 254	225 255	2,50	13,64
	12,5%	6800	+	11 403	991 254	225 255	2,50	23,99
			-	-36 031	991 254	225 255	2,50	15,03
	25,0%	6800	+	13 318	991 254	225 255	2,50	22,92
			-	-28 960	991 254	225 255	2,50	16,83
	37,5%	6800	+	15 921	991 254	225 255	2,50	21,62

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-21 083	991 254	225 255	2,50	19,43
	50,0%	6800	+	18 409	991 254	225 255	2,50	20,51
			-	-10 357	991 254	225 255	2,50	24,61
	62,5%	6800	+	26 140	991 254	225 255	2,50	17,68
			-	-794	991 254	225 255	2,50	32,27
	75,0%	6800	+	37 324	991 254	225 255	2,50	14,74
			-	0	991 254	225 255	2,50	VNR
	87,5%	6800	+	59 006	991 254	225 255	2,50	11,15
			-	0	991 254	225 255	2,50	VNR
	100,0%	6800	+	84 692	991 254	225 255	2,50	8,65
			-	0	991 254	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 21-23-36-42			
Trave 21-23	0%	3629	+	0	995 064	225 255	2,50	VNR
			-	-89 958	995 064	225 255	2,50	9,39
	12,5%	3629	+	0	995 064	225 255	2,50	VNR
			-	-55 492	995 064	225 255	2,50	13,91
	25,0%	3629	+	0	995 064	225 255	2,50	VNR
			-	-30 995	995 064	225 255	2,50	21,16
	37,5%	3629	+	4 722	995 064	225 255	2,50	47,95
			-	-17 996	995 064	225 255	2,50	29,24
	50,0%	3629	+	14 268	995 064	225 255	2,50	32,84
			-	-10 844	995 064	225 255	2,50	37,03
	62,5%	3629	+	22 052	995 064	225 255	2,50	26,13
			-	-6 914	995 064	225 255	2,50	43,37
	75,0%	3629	+	29 523	995 064	225 255	2,50	21,84
			-	-4 979	995 064	225 255	2,50	47,36
	87,5%	3629	+	37 291	995 064	225 255	2,50	18,66
			-	-3 629	995 064	225 255	2,50	50,61
	100%	3629	+	46 009	995 064	225 255	2,50	16,04
			-	-2 565	995 064	225 255	2,50	53,51
Trave 23-36	0%	10291	+	10 191	985 267	225 255	2,50	17,85
			-	-37 187	985 267	225 255	2,50	11,99
	12,5%	10291	+	11 418	985 267	225 255	2,50	17,46
			-	-29 506	985 267	225 255	2,50	13,22
	25,0%	10291	+	13 702	985 267	225 255	2,50	16,78
			-	-21 780	985 267	225 255	2,50	14,75
	37,5%	10291	+	17 488	985 267	225 255	2,50	15,76
			-	-13 198	985 267	225 255	2,50	16,93
	50,0%	10291	+	23 433	985 267	225 255	2,50	14,39
			-	-2 985	985 267	225 255	2,50	20,53
	62,5%	10291	+	34 584	985 267	225 255	2,50	12,38
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	75,0%	10291	+	54 566	985 267	225 255	2,50	9,89
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	87,5%	10291	+	80 308	985 267	225 255	2,50	7,86
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
	100,0%	10291	+	109 209	985 267	225 255	2,50	6,39
			-	0	985 267	225 255	2,50	VNR
Trave 36-42	0%	7512	+	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
			-	-119 820	1 004 125	225 255	2,50	6,55
	12,5%	7512	+	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
			-	-76 868	1 004 125	225 255	2,50	9,10
	25,0%	7512	+	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
			-	-44 003	1 004 125	225 255	2,50	12,96
	37,5%	7512	+	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
			-	-23 159	1 004 125	225 255	2,50	17,73
	50,0%	7512	+	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
			-	-12 380	1 004 125	225 255	2,50	21,89
	62,5%	7512	+	5 232	1 004 125	225 255	2,50	25,93
			-	-7 260	1 004 125	225 255	2,50	24,64
	75,0%	7512	+	20 267	1 004 125	225 255	2,50	18,68
			-	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
	87,5%	7512	+	49 380	1 004 125	225 255	2,50	12,12
			-	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
	100%	7512	+	100 850	1 004 125	225 255	2,50	7,47
			-	0	1 004 125	225 255	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 25-39			
Trave 25-39	0%	6093	+	0	1 014 217	225 255	2,50	VNR
			-	-160 200	1 014 217	225 255	2,50	5,41
	12,5%	6093	+	0	1 014 217	225 255	2,50	VNR
			-	-88 661	1 014 217	225 255	2,50	8,74
	25,0%	6093	+	0	1 014 217	225 255	2,50	VNR
			-	-40 588	1 014 217	225 255	2,50	14,91
	37,5%	6093	+	0	1 014 217	225 255	2,50	VNR
			-	-18 976	1 014 217	225 255	2,50	21,85
	50,0%	6093	+	4 570	1 014 217	225 255	2,50	31,69
			-	-8 220	1 014 217	225 255	2,50	28,45
	62,5%	6093	+	12 256	1 014 217	225 255	2,50	25,55
			-	-3 240	1 014 217	225 255	2,50	33,06

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _L [%]	T _{Ed} [N-m]	+ / -	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg@	CS _{v,T}
	75,0%	6093	+ -	25 688 0	1 014 217 1 014 217	225 255 225 255	2,50 2,50	19,09 VNR
	87,5%	6093	+ -	55 664 0	1 014 217 1 014 217	225 255 225 255	2,50 2,50	12,21 VNR
	100%	6093	+ -	105 519 0	1 014 217 1 014 217	225 255 225 255	2,50 2,50	7,63 VNR
Fondazione					Travata: Trave 27-37-44			
Trave 27-37	0%	7239	+ -	0 -183 606	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,75
	12,5%	7239	+ -	0 -117 026	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 8,33
	25,0%	7239	+ -	0 -67 007	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 12,56
	37,5%	7239	+ -	5 905 -37 783	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	33,08 17,86
	50,0%	7239	+ -	25 078 -11 230	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	21,87 28,95
	62,5%	7239	+ -	45 474 0	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	16,07 VNR
	75,0%	7239	+ -	78 042 0	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	11,29 VNR
	87,5%	7239	+ -	114 242 0	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	8,49 VNR
	100%	7239	+ -	155 351 0	1 237 138 1 237 138	284 325 284 325	2,50 2,50	6,62 VNR
Trave 37-44	0%	32726	+ -	0 -117 567	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 4,74
	12,5%	32726	+ -	0 -97 370	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,14
	25,0%	32726	+ -	0 -76 574	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,63
	37,5%	32726	+ -	6 140 -54 512	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	8,33 6,27
	50,0%	32726	+ -	24 938 -29 462	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	7,38 7,19
	62,5%	32726	+ -	46 947 -4 305	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	6,52 8,43
	75,0%	32726	+ -	70 818 0	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	5,78 VNR
	87,5%	32726	+ -	99 920 0	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	5,09 VNR
	100%	32726	+ -	139 199 0	1 225 274 1 225 274	284 325 284 325	2,50 2,50	4,37 VNR
Fondazione					Travata: Trave 34-38-45			
Trave 34-38	0%	6737	+ -	0 -188 081	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,68
	12,5%	6737	+ -	0 -121 295	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 8,21
	25,0%	6737	+ -	0 -68 537	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 12,63
	37,5%	6737	+ -	3 565 -38 893	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	37,62 18,12
	50,0%	6737	+ -	23 339 -11 843	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	23,48 30,05
	62,5%	6737	+ -	44 179 0	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	16,82 VNR
	75,0%	6737	+ -	77 544 0	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	11,57 VNR
	87,5%	6737	+ -	114 530 0	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	8,59 VNR
	100%	6737	+ -	156 440 0	1 235 481 1 235 481	284 325 284 325	2,50 2,50	6,65 VNR
Trave 38-45	0%	32139	+ -	0 -114 833	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 4,83
	12,5%	32139	+ -	0 -94 193	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,26
	25,0%	32139	+ -	0 -73 009	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	VNR 5,79
	37,5%	32139	+ -	7 976 -50 560	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	8,36 6,48
	50,0%	32139	+ -	27 079 -25 105	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	7,40 7,49
	62,5%	32139	+ -	49 436 0	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	6,51 VNR
	75,0%	32139	+ -	73 655 0	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	5,77 VNR
	87,5%	32139	+ -	105 287 0	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	5,02 VNR
	100%	32139	+ -	144 923 0	1 221 921 1 221 921	284 325 284 325	2,50 2,50	4,32 VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]	-	[N]	[N]	[N-m]		
				0	1 221 921	284 325	2,50	VNR

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{L1} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V_{Ed,2} Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
Ctg θ Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS_{v,T} Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Travata: Trave 1-7												
Trave 1-7	0%	0	0	125 369	58 638	7,70	7,70	-	VNR	2.94[S]	0,19	NO
	12,5%	125 369	4 759	125 369	14 165	7,70	7,70	36.23[S]	0,19	12.17[S]	0,19	NO
	25,0%	125 369	24 063	0	0	7,70	7,70	7.16[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	125 369	32 156	0	0	7,70	7,70	5.36[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	125 369	33 078	0	0	7,70	7,70	5.21[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	130 867	30 500	0	0	7,70	7,70	5.69[S]	0,20	-	VNR	NO
	75,0%	125 521	24 278	0	0	7,70	7,70	7.10[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	125 521	15 143	125 521	2 107	7,70	7,70	11.38[S]	0,19	81.84[S]	0,19	NO
	100%	125 521	812	125 521	36 548	7,70	7,70	NS	0,19	4.71[S]	0,19	NO
Fondazione												
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6												
Trave 1-2	0%	0	0	9 616	30 013	7,70	7,70	-	VNR	4.94[S]	0,17	NO
	12,5%	9 616	679	9 616	8 181	7,70	7,70	NS	0,17	18.13[S]	0,17	NO
	25,0%	-7 012	12 892	0	0	7,70	7,70	11.23[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	-7 012	19 142	0	0	7,70	7,70	7.56[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-7 012	19 261	0	0	7,70	7,70	7.52[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-6 796	14 881	0	0	7,70	7,70	9.73[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	9 827	4 934	0	0	7,70	7,70	30.08[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	9 827	17 480	7,70	7,70	-	VNR	8.49[S]	0,17	NO
	100%	0	0	9 827	42 809	15,39	15,39	-	VNR	6.73[S]	0,23	NO
Trave 2-3	0%	0	0	-3 436	41 533	15,39	15,39	-	VNR	6.87[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-3 436	15 240	7,70	7,70	-	VNR	9.55[S]	0,17	NO
	25,0%	-3 436	8 964	0	0	7,70	7,70	16.24[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	-3 436	17 026	0	0	7,70	7,70	8.55[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-1 804	18 749	0	0	7,70	7,70	7.78[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	1 850	15 914	0	0	7,70	7,70	9.22[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	1 850	6 584	0	0	7,70	7,70	22.28[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	1 850	17 031	7,70	7,70	-	VNR	8.61[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	1 850	43 391	15,39	15,39	-	VNR	6.60[S]	0,22	NO
Trave 3-4	0%	0	0	1 026	41 534	15,39	15,39	-	VNR	6.89[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	1 026	15 724	7,70	7,70	-	VNR	9.32[S]	0,17	NO
	25,0%	1 026	6 721	0	0	7,70	7,70	21.80[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	1 049	15 716	0	0	7,70	7,70	9.32[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	1 026	18 467	0	0	7,70	7,70	7.93[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	1 028	15 713	0	0	7,70	7,70	9.32[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	1 047	6 704	0	0	7,70	7,70	21.86[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	1 047	15 737	7,70	7,70	-	VNR	9.31[S]	0,17	NO
	100%	0	0	1 047	41 545	15,39	15,39	-	VNR	6.89[S]	0,22	NO
Trave 4-5	0%	0	0	1 367	43 326	15,39	15,39	-	VNR	6.61[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	1 367	16 979	7,70	7,70	-	VNR	8.63[S]	0,17	NO
	25,0%	1 367	6 555	0	0	7,70	7,70	22.37[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	1 367	15 897	0	0	7,70	7,70	9.22[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-3 208	19 003	0	0	7,70	7,70	7.66[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-3 208	16 956	0	0	7,70	7,70	8.59[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-3 208	8 846	0	0	7,70	7,70	16.47[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-3 208	15 138	7,70	7,70	-	VNR	9.62[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	-3 208	41 394	15,39	15,39	-	VNR	6.89[S]	0,22	NO
Trave 5-6	0%	0	0	8 286	42 822	15,39	15,39	-	VNR	6.72[S]	0,23	NO
	12,5%	0	0	8 286	17 527	7,70	7,70	-	VNR	8.45[S]	0,17	NO
	25,0%	8 286	4 999	0	0	7,70	7,70	29.62[S]	0,17	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Ll}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	37,5%	-8 280	14 955	0	0	7,70	7,70	9.67[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-8 280	19 045	0	0	7,70	7,70	7.59[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-6 217	18 950	0	0	7,70	7,70	7.65[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-6 217	12 690	0	0	7,70	7,70	11.43[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	10 303	509	10 303	8 163	7,70	7,70	NS	0,17	18.19[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	10 303	30 050	7,70	7,70	-	VNR	4.94[S]	0,17	NO
Fondazione						Travata: Trave 6-8						
Trave 6-8	0%	0	0	123 130	58 821	7,70	7,70	-	VNR	2.92[S]	0,19	NO
	12,5%	123 130	5 260	123 130	14 342	7,70	7,70	32.69[S]	0,19	11.99[S]	0,19	NO
	25,0%	123 130	24 483	0	0	7,70	7,70	7.02[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	123 130	32 494	0	0	7,70	7,70	5.29[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	123 130	33 253	0	0	7,70	7,70	5.17[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	128 664	30 424	0	0	7,70	7,70	5.68[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	125 333	24 073	0	0	7,70	7,70	7.16[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	125 333	14 590	125 333	2 816	7,70	7,70	11.81[S]	0,19	61.22[S]	0,19	NO
	100%	0	0	125 333	37 746	7,70	7,70	-	VNR	4.56[S]	0,19	NO
Fondazione						Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21						
Trave 9-10	0%	19 487	19 489	19 487	2 839	7,70	7,70	7.72[S]	0,17	52.99[S]	0,17	NO
	12,5%	19 487	29 919	0	0	7,70	7,70	5.02[S]	0,17	-	VNR	NO
	25,0%	19 487	34 310	0	0	7,70	7,70	4.38[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	19 487	32 958	0	0	7,70	7,70	4.56[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	19 487	25 778	0	0	7,70	7,70	5.83[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	20 664	11 700	0	0	7,70	7,70	12.88[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	20 664	14 478	7,70	7,70	-	VNR	10.40[S]	0,17	NO
	87,5%	0	0	20 664	48 046	7,70	7,70	-	VNR	3.13[S]	0,17	NO
	100%	0	0	20 664	92 403	15,39	15,39	-	VNR	3.14[S]	0,23	NO
Trave 10-11	0%	0	0	-43 125	77 316	15,39	15,39	-	VNR	3.59[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-43 125	35 083	7,70	7,70	-	VNR	3.91[S]	0,16	NO
	25,0%	-43 125	3 404	-43 125	4 598	7,70	7,70	40.31[S]	0,16	29.84[S]	0,16	NO
	37,5%	-43 125	18 382	0	0	7,70	7,70	7.46[S]	0,16	-	VNR	NO
	50,0%	-42 614	24 319	0	0	7,70	7,70	5.64[S]	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	-42 614	22 417	0	0	7,70	7,70	6.12[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	-42 614	11 379	0	0	7,70	7,70	12.07[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-42 614	20 515	7,70	7,70	-	VNR	6.69[S]	0,16	NO
	100%	0	0	-42 614	56 813	15,39	15,39	-	VNR	4.88[S]	0,22	NO
Trave 11-12	0%	0	0	708	67 028	15,39	15,39	-	VNR	4.27[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	708	25 369	7,70	7,70	-	VNR	5.77[S]	0,17	NO
	25,0%	708	11 484	0	0	7,70	7,70	12.75[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	708	25 657	0	0	7,70	7,70	5.71[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	2 368	29 743	0	0	7,70	7,70	4.93[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	3 358	25 609	0	0	7,70	7,70	5.74[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	1 698	11 987	0	0	7,70	7,70	12.24[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	1 698	26 718	7,70	7,70	-	VNR	5.49[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	1 698	69 929	15,39	15,39	-	VNR	4.09[S]	0,22	NO
Trave 12-13	0%	0	0	52 269	52 089	15,39	15,39	-	VNR	5.69[S]	0,23	NO
	12,5%	52 269	12 641	52 269	1 773	7,70	7,70	12.44[S]	0,18	88.72[S]	0,18	NO
	25,0%	54 033	38 423	0	0	7,70	7,70	4.10[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	54 033	51 208	0	0	7,70	7,70	3.07[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	54 033	49 880	0	0	7,70	7,70	3.16[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	54 033	34 579	0	0	7,70	7,70	4.56[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	56 904	3 008	56 904	5 350	7,70	7,70	52.61[S]	0,18	29.58[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	56 904	62 849	7,70	7,70	-	VNR	2.51[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	56 904	143 864	15,39	15,39	-	VNR	2.06[S]	0,23	NO
Trave 13-14	0%	0	0	-91 972	112 232	15,39	15,39	-	VNR	2.38[S]	0,21	NO
	12,5%	0	0	-91 972	53 183	7,70	7,70	-	VNR	2.38[S]	0,15	NO
	25,0%	0	0	-91 972	9 880	7,70	7,70	-	VNR	12.83[S]	0,15	NO
	37,5%	-91 972	22 414	0	0	7,70	7,70	5.65[S]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-91 972	31 721	0	0	7,70	7,70	3.99[S]	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-88 592	30 219	0	0	7,70	7,70	4.22[S]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-88 592	14 684	0	0	7,70	7,70	8.68[S]	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-88 592	25 403	7,70	7,70	-	VNR	5.02[S]	0,15	NO
	100,0%	0	0	-88 592	74 680	15,39	15,39	-	VNR	3.59[S]	0,21	NO
Trave 14-15	0%	0	0	-6 592	90 550	15,39	15,39	-	VNR	3.14[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-6 592	34 429	7,70	7,70	-	VNR	4.21[S]	0,17	NO
	25,0%	-6 592	12 394	0	0	7,70	7,70	11.69[S]	0,17	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	37,5%	-6 592	32 861	0	0	7,70	7,70	4.41[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-5 986	39 558	0	0	7,70	7,70	3.66[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-5 986	33 424	0	0	7,70	7,70	4.34[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-5 986	13 412	0	0	7,70	7,70	10.81[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-5 986	31 760	7,70	7,70	-	VNR	4.56[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	-5 986	86 495	15,39	15,39	-	VNR	3.29[S]	0,22	NO
Trave 15-16	0%	0	0	-1 062	86 875	15,39	15,39	-	VNR	3.29[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-1 062	31 965	7,70	7,70	-	VNR	4.57[S]	0,17	NO
	25,0%	-1 062	12 719	0	0	7,70	7,70	11.49[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	-1 053	33 181	0	0	7,70	7,70	4.40[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-1 053	39 728	0	0	7,70	7,70	3.67[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-1 055	33 180	0	0	7,70	7,70	4.40[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-1 060	12 716	0	0	7,70	7,70	11.49[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-1 060	31 968	7,70	7,70	-	VNR	4.57[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	-1 060	86 882	15,39	15,39	-	VNR	3.29[S]	0,22	NO
Trave 16-17	0%	0	0	-6 773	86 479	15,39	15,39	-	VNR	3.29[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-6 773	31 744	7,70	7,70	-	VNR	4.56[S]	0,17	NO
	25,0%	-6 773	13 428	0	0	7,70	7,70	10.79[S]	0,17	-	VNR	NO
	37,5%	-6 773	33 431	0	0	7,70	7,70	4.33[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-6 125	39 492	0	0	7,70	7,70	3.67[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-6 125	32 847	0	0	7,70	7,70	4.41[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-6 125	12 361	0	0	7,70	7,70	11.73[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-6 125	34 495	7,70	7,70	-	VNR	4.20[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	-6 125	90 648	15,39	15,39	-	VNR	3.14[S]	0,22	NO
Trave 17-18	0%	0	0	-92 039	74 804	15,39	15,39	-	VNR	3.57[S]	0,21	NO
	12,5%	0	0	-92 039	25 486	7,70	7,70	-	VNR	4.97[S]	0,15	NO
	25,0%	-92 039	14 627	0	0	7,70	7,70	8.66[S]	0,15	-	VNR	NO
	37,5%	-92 039	30 190	0	0	7,70	7,70	4.19[S]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-88 594	32 595	0	0	7,70	7,70	3.91[S]	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-88 594	22 444	0	0	7,70	7,70	5.68[S]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	-88 594	9 836	7,70	7,70	-	VNR	12.96[S]	0,15	NO
	87,5%	0	0	-88 594	53 114	7,70	7,70	-	VNR	2.40[S]	0,15	NO
	100,0%	0	0	-88 594	112 139	15,39	15,39	-	VNR	2.39[S]	0,21	NO
Trave 18-19	0%	0	0	45 568	142 145	15,39	15,39	-	VNR	2.07[S]	0,23	NO
	12,5%	0	0	45 568	61 754	7,70	7,70	-	VNR	2.52[S]	0,18	NO
	25,0%	45 568	3 461	45 568	4 811	7,70	7,70	45.04[S]	0,18	32.40[S]	0,18	NO
	37,5%	45 568	34 647	0	0	7,70	7,70	4.50[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	46 076	49 476	0	0	7,70	7,70	3.15[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	48 131	49 915	0	0	7,70	7,70	3.13[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	45 568	36 370	0	0	7,70	7,70	4.28[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	46 851	10 214	46 851	4 704	7,70	7,70	15.29[S]	0,18	33.20[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	46 851	56 012	15,39	15,39	-	VNR	5.27[S]	0,23	NO
Trave 19-20	0%	0	0	-14 935	75 479	15,39	15,39	-	VNR	3.75[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-14 935	28 107	7,70	7,70	-	VNR	5.09[S]	0,16	NO
	25,0%	-14 935	13 695	0	0	7,70	7,70	10.45[S]	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	-14 126	27 873	0	0	7,70	7,70	5.14[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-13 235	31 650	0	0	7,70	7,70	4.53[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-13 235	26 143	0	0	7,70	7,70	5.49[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-13 235	9 930	0	0	7,70	7,70	14.45[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-13 235	33 551	7,70	7,70	-	VNR	4.27[S]	0,17	NO
	100,0%	0	0	-13 235	82 130	15,39	15,39	-	VNR	3.45[S]	0,22	NO
Trave 20-21	0%	0	0	-8 029	84 070	15,39	15,39	-	VNR	3.38[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-8 029	46 002	7,70	7,70	-	VNR	3.14[S]	0,17	NO
	25,0%	0	0	-8 029	16 650	7,70	7,70	-	VNR	8.68[S]	0,17	NO
	37,5%	-8 029	6 471	0	0	7,70	7,70	22.35[S]	0,17	-	VNR	NO
	50,0%	-7 845	19 673	0	0	7,70	7,70	7.35[S]	0,17	-	VNR	NO
	62,5%	-7 845	27 675	0	0	7,70	7,70	5.22[S]	0,17	-	VNR	NO
	75,0%	-7 845	30 384	0	0	7,70	7,70	4.76[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	-7 845	28 179	0	0	7,70	7,70	5.13[S]	0,17	-	VNR	NO
	100,0%	-7 845	20 929	0	0	7,70	7,70	6.91[S]	0,17	-	VNR	NO
Fondazione							Travata: Trave					
							24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					
Trave 24-25	0%	34 739	17 276	34 739	5 794	7,70	7,70	8.89[S]	0,18	26.51[S]	0,18	NO
	12,5%	34 739	26 888	0	0	7,70	7,70	5.71[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	34 739	31 484	0	0	7,70	7,70	4.88[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	34 739	30 877	0	0	7,70	7,70	4.97[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	34 739	25 287	0	0	7,70	7,70	6.07[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	46 741	14 334	0	0	7,70	7,70	10.89[S]	0,18	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	0	0	37 101	9 540	7,70	7,70	-	VNR	16.15[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	37 101	39 961	7,70	7,70	-	VNR	3.85[S]	0,18	NO
	100%	0	0	37 101	81 095	15,39	15,39	-	VNR	3.62[S]	0,23	NO
Trave 25-26	0%	0	0	-56 878	52 090	15,39	15,39	-	VNR	5.27[S]	0,22	NO
	12,5%	-56 878	4 517	-56 878	13 575	7,70	7,70	29.73[S]	0,16	9.89[S]	0,16	NO
	25,0%	-56 878	22 909	0	0	7,70	7,70	5.86[S]	0,16	-	VNR	NO
	37,5%	-56 878	31 524	0	0	7,70	7,70	4.26[S]	0,16	-	VNR	NO
	50,0%	-56 878	28 913	0	0	7,70	7,70	4.64[S]	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	-54 002	18 153	0	0	7,70	7,70	7.43[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	-54 002	15 138	7,70	7,70	-	VNR	8.91[S]	0,16	NO
	87,5%	0	0	-54 002	59 196	7,70	7,70	-	VNR	2.27[S]	0,16	NO
	100%	0	0	-54 002	119 956	15,39	15,39	-	VNR	2.29[S]	0,22	NO
Trave 26-27	0%	0	0	-85 287	111 723	15,39	15,39	-	VNR	2.40[S]	0,21	NO
	12,5%	0	0	-85 287	55 528	7,70	7,70	-	VNR	2.30[S]	0,15	NO
	25,0%	0	0	-85 287	13 612	7,70	7,70	-	VNR	9.42[S]	0,15	NO
	37,5%	-85 287	18 204	0	0	7,70	7,70	7.04[S]	0,15	-	VNR	NO
	50,0%	-84 356	30 555	0	0	7,70	7,70	4.20[S]	0,15	-	VNR	NO
	62,5%	-77 251	33 570	0	0	7,70	7,70	3.87[S]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	-77 251	25 566	0	0	7,70	7,70	5.08[S]	0,15	-	VNR	NO
	87,5%	-77 251	7 139	-77 251	18 095	7,70	7,70	18.20[S]	0,15	7.18[S]	0,15	NO
	100%	0	0	-77 251	62 102	20,01	20,01	-	VNR	5.69[S]	0,24	NO
Trave 27-28	0%	0	0	40 870	98 202	20,01	20,01	-	VNR	3.86[S]	0,23	NO
	12,5%	40 870	5 771	40 870	25 837	12,32	12,32	41.70[S]	0,19	9.31[S]	0,19	NO
	25,0%	40 870	40 369	0	0	12,32	12,32	5.96[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	40 870	58 737	0	0	12,32	12,32	4.09[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	40 870	59 648	0	0	12,32	12,32	4.03[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	40 870	45 546	0	0	12,32	12,32	5.28[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	48 812	12 608	0	0	12,32	12,32	19.21[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	48 812	57 009	12,32	12,32	-	VNR	4.25[S]	0,20	NO
	100%	0	0	48 812	142 777	24,63	24,63	-	VNR	3.24[S]	0,25	NO
Trave 28-29	0%	0	0	-73 378	114 501	24,63	24,63	-	VNR	3.83[S]	0,24	NO
	12,5%	0	0	-73 378	52 268	12,32	12,32	-	VNR	4.15[S]	0,18	NO
	25,0%	-73 378	1 348	-73 378	6 998	12,32	12,32	NS	0,18	31.01[S]	0,18	NO
	37,5%	-73 378	25 791	0	0	12,32	12,32	8.41[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	-71 799	35 943	0	0	12,32	12,32	6.04[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	-71 799	32 964	0	0	12,32	12,32	6.59[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	-71 799	15 609	0	0	12,32	12,32	13.92[S]	0,18	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-71 799	28 633	12,32	12,32	-	VNR	7.59[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	-71 799	82 256	24,63	24,63	-	VNR	5.34[S]	0,24	NO
Trave 30-29	0%	0	0	-6 737	86 244	24,63	24,63	-	VNR	5.24[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	-6 737	30 740	12,32	12,32	-	VNR	7.51[S]	0,19	NO
	25,0%	-6 737	14 403	0	0	12,32	12,32	16.03[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	-6 737	34 703	0	0	12,32	12,32	6.65[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	-6 658	40 510	0	0	12,32	12,32	5.70[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	-6 658	33 027	0	0	12,32	12,32	6.99[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	-6 658	11 053	0	0	12,32	12,32	20.89[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-6 658	35 892	12,32	12,32	-	VNR	6.43[S]	0,19	NO
	100%	0	0	-6 658	93 471	24,63	24,63	-	VNR	4.84[S]	0,25	NO
Trave 30-31	0%	0	0	3 590	88 279	24,63	24,63	-	VNR	5.14[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	3 590	32 200	12,32	12,32	-	VNR	7.23[S]	0,19	NO
	25,0%	3 590	13 281	0	0	12,32	12,32	17.54[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	3 590	34 332	0	0	12,32	12,32	6.78[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	3 598	41 082	0	0	12,32	12,32	5.67[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	3 598	34 355	0	0	12,32	12,32	6.78[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	3 598	13 332	0	0	12,32	12,32	17.47[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	3 598	32 110	12,32	12,32	-	VNR	7.25[S]	0,19	NO
	100%	0	0	3 598	88 149	24,63	24,63	-	VNR	5.15[S]	0,25	NO
Trave 31-32	0%	0	0	-5 907	86 408	24,63	24,63	-	VNR	5.23[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	-5 907	30 860	12,32	12,32	-	VNR	7.48[S]	0,19	NO
	25,0%	-5 907	14 355	0	0	12,32	12,32	16.09[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	-5 907	34 698	0	0	12,32	12,32	6.65[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	-5 894	40 565	0	0	12,32	12,32	5.69[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	-5 894	33 150	0	0	12,32	12,32	6.97[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	-5 894	11 254	0	0	12,32	12,32	20.53[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	-5 894	35 660	12,32	12,32	-	VNR	6.47[S]	0,19	NO
	100,0%	0	0	-5 894	93 169	24,63	24,63	-	VNR	4.85[S]	0,25	NO
Trave 32-33	0%	0	0	-74 265	81 530	24,63	24,63	-	VNR	5.38[S]	0,24	NO
	12,5%	0	0	-74 265	28 073	12,32	12,32	-	VNR	7.72[S]	0,18	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25,0%	-74 265	15 959	0	0	12,32	12,32	13.58[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	-74 265	33 143	0	0	12,32	12,32	6.54[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	-72 642	35 994	0	0	12,32	12,32	6.03[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	-72 642	25 572	0	0	12,32	12,32	8.49[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	-72 642	870	-72 642	7 454	12,32	12,32	NS	0,18	29.13[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	-72 642	53 007	12,32	12,32	-	VNR	4.09[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	-72 642	115 564	24,63	24,63	-	VNR	3.80[S]	0,24	NO
Trave 33-34	0%	0	0	24 744	140 381	24,63	24,63	-	VNR	3.26[S]	0,25	NO
	12,5%	0	0	24 744	55 130	12,32	12,32	-	VNR	4.30[S]	0,19	NO
	25,0%	24 744	13 604	0	0	12,32	12,32	17.44[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	24 744	46 282	0	0	12,32	12,32	5.12[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	24 744	59 196	0	0	12,32	12,32	4.00[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	32 284	56 681	0	0	12,32	12,32	4.21[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	32 284	36 634	0	0	12,32	12,32	6.52[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	32 284	30 885	12,32	12,32	-	VNR	7.73[S]	0,19	NO
	100,0%	0	0	32 284	105 081	20,01	20,01	-	VNR	3.59[S]	0,23	NO
Trave 34-35	0%	0	0	-101 365	69 776	20,01	20,01	-	VNR	5.00[S]	0,23	NO
	12,5%	-101 365	7 262	-101 365	20 228	7,70	7,70	17.18[S]	0,14	6.16[S]	0,14	NO
	25,0%	-101 365	28 007	0	0	7,70	7,70	4.45[S]	0,14	-	VNR	NO
	37,5%	-101 365	36 896	0	0	7,70	7,70	3.38[S]	0,14	-	VNR	NO
	50,0%	-101 365	32 242	0	0	7,70	7,70	3.87[S]	0,14	-	VNR	NO
	62,5%	-93 741	19 332	0	0	7,70	7,70	6.53[S]	0,15	-	VNR	NO
	75,0%	0	0	-93 741	17 828	7,70	7,70	-	VNR	7.09[S]	0,15	NO
	87,5%	0	0	-93 741	66 216	7,70	15,39	-	VNR	4.03[S]	0,22	NO
	100,0%	0	0	-93 741	131 239	15,39	15,39	-	VNR	2.03[S]	0,21	NO
Trave 35-36	0%	0	0	-42 730	147 715	15,39	15,39	-	VNR	1.87[S]	0,22	NO
	12,5%	0	0	-42 730	87 377	7,70	15,39	-	VNR	3.17[S]	0,23	NO
	25,0%	0	0	-42 730	40 361	7,70	7,70	-	VNR	3.40[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-42 730	5 519	7,70	7,70	-	VNR	24.88[S]	0,16	NO
	50,0%	-40 726	21 120	0	0	7,70	7,70	6.52[S]	0,16	-	VNR	NO
	62,5%	-40 726	37 450	0	0	7,70	7,70	3.67[S]	0,16	-	VNR	NO
	75,0%	-40 726	47 671	0	0	7,70	7,70	2.88[S]	0,16	-	VNR	NO
	87,5%	-40 726	52 615	0	0	7,70	7,70	2.61[S]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	-40 726	52 872	0	0	7,70	7,70	2.60[S]	0,16	-	VNR	NO
Fondazione								Travata: Trave 39-43-40-44				
Trave 39-43	0%	0	0	98 107	26 708	12,32	12,32	-	VNR	9.53[S]	0,18	NO
	12,5%	98 107	18 164	0	0	12,32	12,32	14.02[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	98 107	37 743	0	0	12,32	12,32	6.74[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	98 107	46 406	0	0	12,32	12,32	5.48[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	98 107	43 831	0	0	12,32	12,32	5.81[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	99 834	30 137	0	0	12,32	12,32	8.46[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	99 669	3 974	99 669	182	12,32	12,32	64.17[S]	0,18	NS	0,18	NO
	87,5%	0	0	99 669	42 773	12,32	12,32	-	VNR	5.96[S]	0,18	NO
	100,0%	0	0	99 669	100 839	24,63	24,63	-	VNR	4.73[S]	0,23	NO
Trave 43-40	0%	0	0	-273 432	24 263	24,63	24,63	-	VNR	16.60[S]	0,20	NO
	12,5%	0	0	-273 432	23 393	24,63	24,63	-	VNR	17.22[S]	0,20	NO
	25,0%	0	0	-273 432	22 659	24,63	24,63	-	VNR	17.77[S]	0,20	NO
	37,5%	0	0	-273 432	22 053	24,63	24,63	-	VNR	18.26[S]	0,20	NO
	50,1%	0	0	-273 432	21 590	12,32	12,32	-	VNR	8.12[S]	0,12	NO
	62,6%	0	0	-266 375	21 679	24,63	24,63	-	VNR	18.64[S]	0,20	NO
	75,1%	0	0	-266 375	21 879	24,63	24,63	-	VNR	18.47[S]	0,20	NO
	87,6%	0	0	-266 375	22 160	24,63	24,63	-	VNR	18.24[S]	0,20	NO
	100%	0	0	-266 375	22 523	24,63	24,63	-	VNR	17.95[S]	0,20	NO
Trave 40-44	0%	0	0	138 690	111 689	24,63	24,63	-	VNR	4.34[S]	0,24	NO
	12,5%	0	0	138 690	47 652	12,32	12,32	-	VNR	5.52[S]	0,19	NO
	25,0%	138 690	6 650	0	0	12,32	12,32	39.56[S]	0,19	-	VNR	NO
	37,5%	138 690	36 247	0	0	12,32	12,32	7.25[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	142 062	52 888	0	0	12,32	12,32	4.98[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	142 062	55 885	0	0	12,32	12,32	4.72[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	142 062	44 674	0	0	12,32	12,32	5.90[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	142 062	18 409	0	0	12,32	12,32	14.33[S]	0,19	-	VNR	NO
	100%	0	0	142 062	39 979	12,32	12,32	-	VNR	6.59[S]	0,19	NO
Fondazione								Travata: Trave 45-41-46-42				
Trave 45-41	0%	0	0	150 099	40 988	13,85	13,85	-	VNR	7.14[S]	0,20	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	150 099	16 830	0	0	13,85	13,85	17.40[S]	0,20	-	VNR	NO
	25,0%	150 099	43 306	0	0	13,85	13,85	6.76[S]	0,20	-	VNR	NO
	37,5%	150 099	55 063	0	0	13,85	13,85	5.31[S]	0,20	-	VNR	NO
	50,0%	150 099	52 372	0	0	13,85	13,85	5.59[S]	0,20	-	VNR	NO
	62,5%	150 099	37 347	0	0	13,85	13,85	7.84[S]	0,20	-	VNR	NO
	75,0%	153 331	9 263	0	0	13,85	13,85	31.68[S]	0,20	-	VNR	NO
	87,5%	0	0	153 331	42 993	13,85	13,85	-	VNR	6.82[S]	0,20	NO
	100,0%	0	0	153 331	104 815	13,85	13,85	-	VNR	2.80[S]	0,20	NO
Trave 41-46	0%	0	0	-230 167	19 926	13,85	13,85	-	VNR	10.71[S]	0,15	NO
	12,5%	0	0	-235 823	18 882	13,85	13,85	-	VNR	11.23[S]	0,15	NO
	25,0%	0	0	-235 823	18 424	13,85	13,85	-	VNR	11.51[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-235 823	18 196	13,85	13,85	-	VNR	11.66[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-235 823	18 164	13,85	13,85	-	VNR	11.68[S]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-229 504	18 930	27,71	27,71	-	VNR	24.64[S]	0,22	NO
	75,0%	0	0	-229 504	19 906	27,71	27,71	-	VNR	23.43[S]	0,22	NO
	87,4%	0	0	-235 823	20 782	13,85	13,85	-	VNR	10.21[S]	0,15	NO
	99,9%	0	0	-235 823	22 413	13,85	13,85	-	VNR	9.46[S]	0,15	NO
Trave 46-42	0%	0	0	94 208	92 219	13,85	13,85	-	VNR	3.05[S]	0,19	NO
	12,5%	0	0	94 208	39 188	13,85	13,85	-	VNR	7.18[S]	0,19	NO
	25,0%	94 208	3 769	94 208	71	13,85	13,85	74.66[S]	0,19	NS	0,19	NO
	37,5%	97 483	27 860	0	0	13,85	13,85	10.12[S]	0,19	-	VNR	NO
	50,0%	97 159	40 564	0	0	13,85	13,85	6.95[S]	0,19	-	VNR	NO
	62,5%	97 159	43 597	0	0	13,85	13,85	6.46[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	97 159	36 018	0	0	13,85	13,85	7.83[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	97 159	18 444	0	0	13,85	13,85	15.29[S]	0,19	-	VNR	NO
	100,0%	0	0	97 159	23 963	13,85	13,85	-	VNR	11.76[S]	0,19	NO
Fondazione								Travata: Trave 7-12				
Trave 7-12	0%	60 364	20 613	60 364	6 297	7,70	7,70	7.71[S]	0,18	25.24[S]	0,18	NO
	12,5%	60 364	23 197	0	0	7,70	7,70	6.85[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	60 364	23 815	0	0	7,70	7,70	6.67[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	60 364	22 424	0	0	7,70	7,70	7.09[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	70 992	19 712	0	0	7,70	7,70	8.17[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	70 992	15 406	0	0	7,70	7,70	10.46[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	70 992	8 314	70 992	6 678	7,70	7,70	19.38[S]	0,18	24.13[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	70 992	26 886	7,70	7,70	-	VNR	5.99[S]	0,18	NO
	100%	0	0	70 992	53 593	7,70	7,70	-	VNR	3.00[S]	0,18	NO
Fondazione								Travata: Trave 8-19				
Trave 8-19	0%	56 704	21 264	56 704	5 652	7,70	7,70	7.44[S]	0,18	27.99[S]	0,18	NO
	12,5%	56 704	23 670	0	0	7,70	7,70	6.68[S]	0,18	-	VNR	NO
	25,0%	56 704	24 041	0	0	7,70	7,70	6.58[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	56 704	22 321	0	0	7,70	7,70	7.08[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	66 608	19 122	0	0	7,70	7,70	8.38[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	66 608	14 383	0	0	7,70	7,70	11.14[S]	0,18	-	VNR	NO
	75,0%	66 608	6 761	66 608	7 749	7,70	7,70	23.70[S]	0,18	20.68[S]	0,18	NO
	87,5%	0	0	66 608	28 207	7,70	7,70	-	VNR	5.68[S]	0,18	NO
	100%	0	0	66 608	55 101	7,70	7,70	-	VNR	2.90[S]	0,18	NO
Fondazione								Travata: Trave 9-22-24				
Trave 9-22	0%	0	0	77 412	48 853	7,70	7,70	-	VNR	3.32[S]	0,18	NO
	12,5%	77 412	7 772	77 412	14 668	7,70	7,70	20.91[S]	0,18	11.08[S]	0,18	NO
	25,0%	77 412	19 951	0	0	7,70	7,70	8.14[S]	0,18	-	VNR	NO
	37,5%	77 412	23 968	0	0	7,70	7,70	6.78[S]	0,18	-	VNR	NO
	50,0%	77 412	22 093	0	0	7,70	7,70	7.35[S]	0,18	-	VNR	NO
	62,5%	81 547	20 127	0	0	7,70	7,70	8.11[S]	0,19	-	VNR	NO
	75,0%	81 547	17 071	0	0	7,70	7,70	9.57[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	81 547	13 666	81 547	9 138	7,70	7,70	11.95[S]	0,19	17.88[S]	0,19	NO
	100%	81 547	10 281	81 547	29 285	15,39	15,39	29.40[S]	0,24	10.32[S]	0,24	NO
Trave 22-24	0%	40 387	18 338	40 387	18 198	15,39	15,39	16.04[S]	0,23	16.16[S]	0,23	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
	12,5%	40 387	18 811	40 387	3 553	7,70	7,70	8.23[S]	0,18	43.57[S]	0,18	NO	
	25,0%	40 387	19 045	0	0	7,70	7,70	8.13[S]	0,18	-	VNR	NO	
	37,5%	40 387	18 589	0	0	7,70	7,70	8.32[S]	0,18	-	VNR	NO	
	50,0%	40 783	17 067	0	0	7,70	7,70	9.07[S]	0,18	-	VNR	NO	
	62,5%	40 783	14 714	0	0	7,70	7,70	10.52[S]	0,18	-	VNR	NO	
	75,0%	40 783	7 880	40 783	4 580	7,70	7,70	19.65[S]	0,18	33.82[S]	0,18	NO	
	87,5%	0	0	40 783	24 160	7,70	7,70	-	VNR	6.41[S]	0,18	NO	
	100,0%	0	0	40 783	52 585	7,70	7,70	-	VNR	2.94[S]	0,18	NO	
Fondazione						Travata: Trave 21-23-36-42							
Trave 21-23	0%	0	0	66 691	49 533	7,70	7,70	-	VNR	3.23[S]	0,18	NO	
	12,5%	66 691	4 642	66 691	15 592	7,70	7,70	34.53[S]	0,18	10.28[S]	0,18	NO	
	25,0%	66 691	17 752	0	0	7,70	7,70	9.03[S]	0,18	-	VNR	NO	
	37,5%	66 691	22 522	0	0	7,70	7,70	7.11[S]	0,18	-	VNR	NO	
	50,0%	66 691	21 361	0	0	7,70	7,70	7.50[S]	0,18	-	VNR	NO	
	62,5%	70 667	19 541	0	0	7,70	7,70	8.24[S]	0,18	-	VNR	NO	
	75,0%	70 667	16 175	0	0	7,70	7,70	9.96[S]	0,18	-	VNR	NO	
	87,5%	70 667	11 921	70 667	7 635	7,70	7,70	13.51[S]	0,18	21.10[S]	0,18	NO	
	100%	70 667	7 187	70 667	26 719	15,39	15,39	41.76[S]	0,23	11.23[S]	0,23	NO	
Trave 23-36	0%	-5 867	24 652	-5 867	10 908	15,39	15,39	11.56[S]	0,22	26.13[S]	0,22	NO	
	12,5%	-5 867	23 848	0	0	7,70	7,70	6.08[S]	0,17	-	VNR	NO	
	25,0%	-5 867	22 505	0	0	7,70	7,70	6.44[S]	0,17	-	VNR	NO	
	37,5%	-5 867	19 957	0	0	7,70	7,70	7.27[S]	0,17	-	VNR	NO	
	50,0%	-433	14 858	0	0	7,70	7,70	9.84[S]	0,17	-	VNR	NO	
	62,5%	-433	8 243	0	0	7,70	7,70	17.74[S]	0,17	-	VNR	NO	
	75,0%	0	0	-1 360	13 987	7,70	7,70	-	VNR	10.44[S]	0,17	NO	
	87,5%	0	0	-1 360	40 313	7,70	7,70	-	VNR	3.62[S]	0,17	NO	
	100,0%	0	0	-1 360	77 452	15,39	15,39	-	VNR	3.69[S]	0,22	NO	
Trave 36-42	0%	0	0	128 543	89 340	15,39	15,39	-	VNR	3.48[S]	0,24	NO	
	12,5%	0	0	128 543	31 219	7,70	7,70	-	VNR	5.54[S]	0,19	NO	
	25,0%	130 914	10 016	0	0	7,70	7,70	17.32[S]	0,20	-	VNR	NO	
	37,5%	128 543	26 124	0	0	7,70	7,70	6.62[S]	0,19	-	VNR	NO	
	50,0%	128 543	34 830	0	0	7,70	7,70	4.96[S]	0,19	-	VNR	NO	
	62,5%	132 685	39 928	0	0	7,70	7,70	4.35[S]	0,20	-	VNR	NO	
	75,0%	132 685	38 972	0	0	7,70	7,70	4.46[S]	0,20	-	VNR	NO	
	87,5%	132 685	26 270	0	0	7,70	7,70	6.62[S]	0,20	-	VNR	NO	
	100%	0	0	132 685	36 255	7,70	7,70	-	VNR	4.79[S]	0,20	NO	
Fondazione						Travata: Trave 25-39							
Trave 25-39	0%	0	0	232 081	88 581	7,70	7,70	-	VNR	2.19[S]	0,21	NO	
	12,5%	232 081	1 423	232 081	17 907	7,70	7,70	NS	0,21	10.83[S]	0,21	NO	
	25,0%	232 081	29 815	0	0	7,70	7,70	6.51[S]	0,21	-	VNR	NO	
	37,5%	232 081	41 401	0	0	7,70	7,70	4.68[S]	0,21	-	VNR	NO	
	50,0%	232 619	44 607	0	0	7,70	7,70	4.35[S]	0,21	-	VNR	NO	
	62,5%	232 619	44 943	0	0	7,70	7,70	4.32[S]	0,21	-	VNR	NO	
	75,0%	232 619	40 238	0	0	7,70	7,70	4.82[S]	0,21	-	VNR	NO	
	87,5%	232 619	24 730	0	0	7,70	7,70	7.85[S]	0,21	-	VNR	NO	
	100%	0	0	232 619	42 230	7,70	7,70	-	VNR	4.59[S]	0,21	NO	
Fondazione						Travata: Trave 27-37-44							
Trave 27-37	0%	0	0	404 613	52 977	12,32	12,32	-	VNR	5.90[S]	0,24	NO	
	12,5%	404 613	37 359	0	0	12,32	12,32	8.37[S]	0,24	-	VNR	NO	
	25,0%	404 613	62 272	0	0	12,32	12,32	5.02[S]	0,24	-	VNR	NO	
	37,5%	404 613	73 122	0	0	12,32	12,32	4.28[S]	0,24	-	VNR	NO	
	50,0%	404 613	71 803	0	0	12,32	12,32	4.35[S]	0,24	-	VNR	NO	
	62,5%	412 851	63 692	0	0	12,32	12,32	4.93[S]	0,25	-	VNR	NO	
	75,0%	412 851	45 380	0	0	12,32	12,32	6.93[S]	0,25	-	VNR	NO	
	87,5%	412 851	16 079	0	0	12,32	12,32	19.56[S]	0,25	-	VNR	NO	
	100%	0	0	412 851	51 745	24,63	24,63	-	VNR	10.27[S]	0,29	NO	
Trave 37-44	0%	307 593	8 522	307 593	20 280	24,63	24,63	60.08[S]	0,28	25.24[S]	0,28	NO	
	12,5%	307 593	23 578	0	0	12,32	12,32	12.46[S]	0,23	-	VNR	NO	
	25,0%	307 593	34 865	0	0	12,32	12,32	8.43[S]	0,23	-	VNR	NO	
	37,5%	307 593	41 992	0	0	12,32	12,32	7.00[S]	0,23	-	VNR	NO	
	50,0%	312 118	45 029	0	0	12,32	12,32	6.54[S]	0,23	-	VNR	NO	
	62,5%	312 118	43 835	0	0	12,32	12,32	6.72[S]	0,23	-	VNR	NO	
	75,0%	312 118	36 697	0	0	12,32	12,32	8.03[S]	0,23	-	VNR	NO	
	87,5%	312 118	23 000	0	0	12,32	12,32	12.82[S]	0,23	-	VNR	NO	
	100%	312 118	1 994	312 118	23 490	12,32	12,32	NS	0,23	12.55[S]	0,23	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Travata: Trave 34-38-45												
Trave 34-38	0%	0	0	389 894	57 576	12,32	12,32	-	VNR	5,38[S]	0,24	NO
	12,5%	389 894	33 655	0	0	12,32	12,32	9,21[S]	0,24	-	VNR	NO
	25,0%	389 894	59 972	0	0	12,32	12,32	5,17[S]	0,24	-	VNR	NO
	37,5%	389 894	71 916	0	0	12,32	12,32	4,31[S]	0,24	-	VNR	NO
	50,0%	389 894	71 305	0	0	12,32	12,32	4,34[S]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	400 415	63 627	0	0	12,32	12,32	4,90[S]	0,24	-	VNR	NO
	75,0%	400 415	45 459	0	0	12,32	12,32	6,86[S]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	400 415	15 905	0	0	12,32	12,32	19,62[S]	0,24	-	VNR	NO
	100%	0	0	400 415	51 803	24,63	24,63	-	VNR	10,21[S]	0,29	NO
Trave 38-45	0%	286 187	9 705	286 187	19 155	24,63	24,63	52,34[S]	0,28	26,51[S]	0,28	NO
	12,5%	286 187	24 258	0	0	12,32	12,32	11,94[S]	0,23	-	VNR	NO
	25,0%	286 187	34 899	0	0	12,32	12,32	8,30[S]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	286 187	41 234	0	0	12,32	12,32	7,02[S]	0,23	-	VNR	NO
	50,0%	289 521	43 260	0	0	12,32	12,32	6,71[S]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	289 144	41 023	0	0	12,32	12,32	7,07[S]	0,23	-	VNR	NO
	75,0%	289 144	32 708	0	0	12,32	12,32	8,87[S]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	289 144	17 681	0	0	12,32	12,32	16,42[S]	0,23	-	VNR	NO
	100%	0	0	289 144	28 940	12,32	12,32	-	VNR	10,03[S]	0,23	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- N_{Ed,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_i, CS_s** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg [⊙]	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fondazione												
Travata: Trave 1-7												
Trave 1-7	0%	+	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	-80 505	8,51	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	-49 547	13,83	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	-27 732	24,70	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	-12 771	53,64	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	3 742	NS	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	-3 274	NS	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	12 756	53,70	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	23 837	28,74	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	39 447	17,37	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
	100%	+	63 382	10,81	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 504 960	685 025	129 169	0	0	0	2,50	
Fondazione												
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6												
Trave 1-2	0%	+	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	-71 625	9,62	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	-50 740	13,57	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	-32 772	21,02	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	-15 630	44,07	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	9 031	76,27	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	26 148	26,34	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	43 418	15,86	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	60 959	11,30	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50
	100%	+	78 630	8,76	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 482 673	688 788	22 779	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	-76 697	9,09	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	-57 562	12,11	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	-39 036	17,85	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	-20 992	33,19	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5 495	NS	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	-3 047	NS	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	62,5%	+	22 710	30,68	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
	75,0%	+	40 303	17,29	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50
87,5%	+	58 396	11,93	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	76 855	9,07	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 479 226	696 820	6 326	0	0	0	2,50	
Trave 3-4	0%	+	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	-75 856	9,27	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	-57 060	12,32	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	-38 725	18,16	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	-20 858	33,72	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3 341	NS	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	-3 323	NS	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20 866	33,70	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38 728	18,16	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50
87,5%	+	57 058	12,33	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50	
100%	+	75 847	9,27	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 478 132	703 241	1 101	0	0	0	2,50	
Trave 4-5	0%	+	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	-76 828	9,07	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	-58 355	11,94	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	-40 249	17,31	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	-22 642	30,78	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3 236	NS	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	-5 646	NS	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20 923	33,31	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38 954	17,89	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50
87,5%	+	57 470	12,13	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	76 577	9,10	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 479 208	696 897	6 238	0	0	0	2,50	
Trave 5-6	0%	+	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	-78 524	8,77	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	-60 844	11,32	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	-43 304	15,90	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	-26 041	26,45	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	-8 668	79,45	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15 675	43,94	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
	75,0%	+	32 860	20,96	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50
87,5%	+	50 887	13,53	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	71 866	9,58	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 482 613	688 710	22 494	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg [⊙]
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Fondazione											
Travata: Trave 6-8											
Trave 6-8	0%	+	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	-80 425	8,51	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	-49 628	13,80	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	-27 860	24,58	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	-12 867	53,22	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3 952	NS	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	-3 252	NS	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13 064	52,42	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	75,0%	+	24 300	28,18	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	87,5%	+	40 110	17,07	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
	100%	+	64 219	10,66	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 504 756	684 814	128 195	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21											
Trave 9-10	0%	+	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	-53 233	12,88	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	-34 260	20,02	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	-16 823	40,77	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12 870	53,29	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31 566	21,73	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	62,5%	+	52 103	13,16	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	75,0%	+	74 693	9,18	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	87,5%	+	99 205	6,91	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
	100%	+	125 103	5,48	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 133	685 833	39 299	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	-117 864	5,87	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	-90 375	7,65	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	-63 486	10,90	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	-37 297	18,55	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	638	NS	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	-11 416	60,60	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	25 447	27,18	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	50 657	13,66	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	76 472	9,05	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
	100%	+	102 746	6,73	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	691 772	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	-112 583	6,10	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	-84 347	8,14	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	-57 097	12,03	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	-30 942	22,20	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6 095	NS	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	-6 161	NS	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32 106	21,40	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	75,0%	+	58 922	11,66	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
	87,5%	+	86 806	7,91	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50
100,0 %	+	117 553	5,84	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 478 552	686 970	3 107	0	0	0	2,50	
Trave 12-13	0%	+	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	-123 129	5,58	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	-88 012	7,81	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	25,0%	+	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	-54 733	12,55	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	-21 493	31,96	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22 600	30,40	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	62,5%	+	58 817	11,68	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	75,0%	+	99 641	6,89	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	87,5%	+	145 554	4,72	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	195 860	3,51	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 488 076	687 016	48 572	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	-179 584	3,88	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	-138 825	5,02	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	-98 277	7,10	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	-58 254	11,97	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	-18 389	37,92	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	33 870	20,59	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	73 176	9,53	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	113 187	6,16	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	153 698	4,54	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	697 374	0	0	0	0	2,50
Trave 14-15	0%	+	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	-170 641	4,11	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	-128 375	5,46	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	-87 049	8,05	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	-46 631	15,03	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4 899	NS	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	-6 651	NS	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44 225	15,85	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	84 184	8,33	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	125 049	5,61	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
	100%	+	166 670	4,21	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	701 001	0	0	0	0	2,50
Trave 15-16	0%	+	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	-167 549	4,20	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	-125 718	5,60	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	-84 699	8,31	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	-44 574	15,79	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5 071	NS	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	-5 069	NS	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44 577	15,79	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	84 703	8,31	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	125 726	5,60	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	167 562	4,20	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	703 712	0	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
		-	-166 672	4,21	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
		-	-125 046	5,61	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
		-	-84 174	8,33	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50
		-	-44 205	15,86	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⁰	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
	50,0%	+	6 900	NS	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
		-	-5 082	NS	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	46 680	15,02	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	87 113	8,05	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	128 457	5,46	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	170 741	4,11	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	700 971	0	0	0	0	2,50	
	Trave 17-18	0%	+	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50
			-	-153 811	4,53	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
		-	-113 286	6,16	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
		-	-73 264	9,52	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
		-	-33 946	20,54	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	18 647	37,40	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
62,5%		+	58 193	11,98	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	697 382	0	0	0	0	2,50	
Trave 18-19	0%	+	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	-194 774	3,53	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	-144 572	4,75	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	-98 702	6,96	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	-57 816	11,88	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	-21 348	32,16	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	23 165	29,64	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 486 715	686 620	42 077	0	0	0	2,50	
Trave 19-20	0%	+	0	-	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	-120 184	5,70	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	-87 988	7,78	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	-58 565	11,69	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	-30 733	22,27	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	8 653	79,11	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	-4 109	NS	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	35 159	19,47	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	1 477 901	684 537	0	0	0	0	2,50	
Trave 20-21	0%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-115 881	5,92	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-93 592	7,33	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-72 117	9,51	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-51 979	13,19	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-33 151	20,68	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
		-	-16 011	42,83	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50	
75,0%	+	11 971	57,28	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50		
	-	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{LI}	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	27 724	24,73	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	44 808	15,30	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 481 617	685 673	17 738	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36											
Trave 24-25	0%	+	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	-49 453	14,75	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
12,5%		+	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	-33 472	21,79	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
25,0%		+	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	-18 417	39,60	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
37,5%		+	9 224	79,07	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	-3 302	NS	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
50,0%		+	26 374	27,65	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
62,5%		+	45 337	16,09	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
75,0%		+	66 639	10,94	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
87,5%		+	90 308	8,08	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
100%		+	116 132	6,28	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 489 230	729 321	54 081	0	0	0	2,50
Trave 25-26	0%	+	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	-108 294	6,39	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	-79 839	8,67	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
25,0%		+	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	-51 123	13,54	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
37,5%		+	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	-22 079	31,36	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
50,0%		+	25 275	27,39	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
62,5%		+	57 870	11,96	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
75,0%		+	92 951	7,45	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
87,5%		+	130 518	5,30	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
100%		+	170 829	4,05	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 397	0	0	0	0	2,50
Trave 26-27	0%	+	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	-164 430	4,21	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	-128 624	5,38	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
25,0%		+	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	-93 199	7,43	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
37,5%		+	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	-59 270	11,68	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
50,0%		+	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	-28 148	24,58	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
62,5%		+	25 925	26,69	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
75,0%		+	60 001	11,53	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
87,5%		+	94 016	7,36	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
100%		+	128 465	5,39	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	692 003	0	0	0	0	2,50
Trave 27-28	0%	+	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	-170 340	5,38	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
12,5%		+	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	-125 005	7,33	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
25,0%		+	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	-81 859	11,19	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
37,5%		+	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	-39 910	22,95	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
50,0%		+	19 034	48,13	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
62,5%		+	59 605	15,37	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
75,0%		+	104 022	8,81	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
87,5%		+	152 792	6,00	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
100%		+	204 988	4,47	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 830 665	916 080	61 326	0	0	0	2,50
Trave 28-29	0%	+	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-187 288	4,70	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	-143 760	6,13	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	-100 859	8,73	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	-58 641	15,02	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	-16 677	52,81	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	37 504	23,48	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	78 915	11,16	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	121 100	7,27	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	163 944	5,37	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 656	0	0	0	0	2,50
Trave 30-29	0%	+	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	-169 475	5,30	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	-126 837	7,08	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	-84 877	10,58	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	-43 684	20,57	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7 442	NS	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	-3 044	NS	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	48 321	18,59	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	89 849	10,00	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	132 257	6,79	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
	100%	+	175 467	5,12	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	898 384	0	0	0	0	2,50
Trave 30-31	0%	+	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	-171 159	5,34	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	-128 519	7,12	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	-86 620	10,56	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	-45 554	20,08	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4 995	NS	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	-5 063	NS	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	62,5%	+	45 484	20,11	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	75,0%	+	86 538	10,57	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	87,5%	+	128 419	7,12	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
	100%	+	171 036	5,35	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 818 495	914 644	3 233	0	0	0	2,50
Trave 31-32	0%	+	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	-169 571	5,29	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	-126 956	7,07	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	-85 019	10,56	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	-43 847	20,47	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7 299	NS	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	-3 231	NS	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	48 158	18,64	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	89 668	10,01	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	132 063	6,80	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	175 266	5,12	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	897 501	0	0	0	0	2,50
Trave 32-33	0%	+	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	-163 494	5,38	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	-120 648	7,29	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	-78 446	11,22	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{L1}	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	37,5%	+	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	-36 998	23,79	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17 550	50,15	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	59 251	14,85	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	101 563	8,67	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	144 574	6,09	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
	100,0%	+	188 210	4,68	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 817 818	880 068	0	0	0	0	2,50
Trave 33-34	0%	+	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	-203 831	4,49	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	-151 376	6,05	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	-102 317	8,95	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	-57 533	15,92	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
	50,0%	+	321	NS	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	-18 011	50,86	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
	62,5%	+	42 552	21,53	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50
75,0%	+	84 976	10,78	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
87,5%	+	128 563	7,13	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
100%	+	174 118	5,26	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 827 963	916 080	48 428	0	0	0	2,50	
Trave 34-35	0%	+	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	-134 778	5,48	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	-97 831	7,55	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	-61 781	11,96	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	-26 055	28,37	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28 964	25,52	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	63 350	11,67	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	99 407	7,43	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	137 152	5,39	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	175 453	4,21	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	739 091	0	0	0	0	2,50	
Trave 35-36	0%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-180 746	4,10	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-146 373	5,06	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-114 714	6,45	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-86 183	8,59	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-60 451	12,24	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
		-	-38 820	19,07	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
	-	-20 086	36,85	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	11 199	66,09	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
	-	-3 607	NS	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	24 696	29,97	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	740 179	0	0	0	0	2,50	
Fondazione							Travata: Trave 39-43-40-44				
Trave 39-43	0%	+	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	-105 690	10,70	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	-74 521	15,17	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	-44 610	25,34	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	-14 496	77,98	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
50,0%	+	23 478	48,15	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	62,5%	+	55 311	20,44	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	75,0%	+	89 521	12,63	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	87,5%	+	126 144	8,96	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	164 906	6,85	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 386 789	1 130 367	105 727	0	0	0	2,50
Trave 43-40	0%	+	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-22 816	75,27	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-19 680	87,27	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-16 537	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-13 386	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	50,1%	+	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-10 204	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	62,6%	+	2 548	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-7 026	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	75,1%	+	5 689	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-3 849	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	87,6%	+	8 836	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	-666	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
	100%	+	11 988	NS	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 364 641	1 717 381	0	0	0	0	2,50
Trave 40-44	0%	+	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	-190 498	5,94	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	-150 267	7,53	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	-110 388	10,25	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	-70 867	15,97	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	-31 049	36,45	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19 242	58,81	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	75,0%	+	59 903	18,89	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	87,5%	+	103 673	10,92	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
	100%	+	150 714	7,51	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 383 337	1 131 615	89 246	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 45-41-46-42				
Trave 45-41	0%	+	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	-149 913	7,56	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	-103 672	10,93	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	-60 661	18,68	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	-20 887	54,27	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28 731	39,45	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	62,5%	+	67 417	16,81	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	75,0%	+	106 232	10,67	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	87,5%	+	145 436	7,79	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	185 036	6,13	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 238 488	1 133 439	103 288	0	0	0	2,50
Trave 41-46	0%	+	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	-18 360	93,50	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	-13 333	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	1 232	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	-8 334	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6 302	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	-3 328	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11 382	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16 413	NS	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21 425	80,12	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	87,4%	+	26 429	64,95	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
	99,9%	+	31 400	54,67	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 216 851	1 716 660	0	0	0	0	2,50
Trave 46-42	0%	+	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	-157 492	7,20	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	-121 160	9,36	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	-86 632	13,09	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	-54 167	20,94	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	-23 685	47,89	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13 587	83,48	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
	75,0%	+	42 401	26,75	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
		-	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50
87,5%	+	71 164	15,94	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50	
	-	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50	
100,0%	+	100 819	11,25	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50	
	-	0	-	2 240 233	1 134 242	111 617	0	0	0	2,50	
Fondazione						Travata: Trave 7-12					
Trave 7-12	0%	+	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	-39 871	17,27	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	-32 265	21,34	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
	25,0%	+	3 549	NS	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	-22 789	30,21	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15 795	43,59	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	-12 121	56,80	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29 499	23,34	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	-535	NS	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
	62,5%	+	43 645	15,78	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50
75,0%	+	58 950	11,68	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
87,5%	+	75 406	9,13	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
100%	+	92 348	7,46	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 492 068	688 502	67 631	0	0	0	2,50	
Fondazione						Travata: Trave 8-19					
Trave 8-19	0%	+	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	-38 924	17,68	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	-31 173	22,07	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4 312	NS	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	-21 574	31,89	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16 649	41,33	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	-10 773	63,87	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30 385	22,64	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44 611	15,42	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50
75,0%	+	60 002	11,47	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
87,5%	+	76 543	8,99	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
100%	+	93 540	7,36	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 490 827	688 048	61 706	0	0	0	2,50	
Fondazione						Travata: Trave 9-22-24					
Trave 9-22	0%	+	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	-67 667	10,37	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	-41 833	16,77	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	-24 182	29,02	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	-11 542	60,79	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8 555	82,02	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	-3 881	NS	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15 272	45,94	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
75,0%	+	21 316	32,92	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50	
87,5%	+	27 500	25,51	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	34 551	20,31	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 494 331	701 657	78 432	0	0	0	2,50
Trave 22-24	0%	+	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	-28 720	24,34	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	-23 342	29,94	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	25,0%	+	2 001	NS	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	-17 643	39,62	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6 018	NS	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	-11 180	62,52	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10 758	64,97	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	-2 706	NS	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18 991	36,81	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
	75,0%	+	30 008	23,29	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50
87,5%	+	44 314	15,77	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	63 421	11,02	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 486 881	698 976	42 868	0	0	0	2,50	
Fondazione						Travata: Trave 21-23-36-42					
Trave 21-23	0%	+	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	-67 906	10,33	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	-42 141	16,65	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	-24 492	28,65	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	-11 883	59,05	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7 438	94,33	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	-4 014	NS	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14 180	49,48	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
	75,0%	+	20 174	34,78	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50
87,5%	+	26 235	26,74	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50	
100%	+	32 918	21,31	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 492 596	701 634	70 148	0	0	0	2,50	
Trave 23-36	0%	+	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	-24 513	28,40	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	471	NS	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	-18 559	37,50	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4 210	NS	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	-12 288	56,64	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9 280	75,01	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	-4 990	NS	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16 371	42,52	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	27 250	25,54	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	41 514	16,77	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	58 907	11,82	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	79 133	8,80	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 477 901	696 049	0	0	0	0	2,50	
Trave 36-42	0%	+	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-88 011	7,94	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-56 997	12,25	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-33 588	20,79	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-18 639	37,47	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-10 096	69,17	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1 904	NS	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	-3 932	NS	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
	75,0%	+	15 298	45,65	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50
87,5%	+	39 082	17,87	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50	
100%	+	76 632	9,11	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50	
	-	0	-	1 506 187	698 379	135 028	0	0	0	2,50	
Fondazione						Travata: Trave 25-39					
Trave 25-39	0%	+	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-111 117	6,30	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	-65 034	10,76	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	-32 821	21,31	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	-14 200	49,27	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1 040	NS	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	-4 690	NS	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8 046	86,95	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	75,0%	+	20 115	34,78	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	87,5%	+	42 779	16,35	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
	100%	+	78 878	8,87	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 521 326	699 569	207 295	0	0	0	2,50
Fondazione						Travata: Trave 27-37-44					
Trave 27-37	0%	+	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	-129 715	6,38	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	-88 060	9,40	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	-53 472	15,48	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	-25 363	32,63	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14 793	55,95	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	-945	NS	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	62,5%	+	35 601	23,25	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	75,0%	+	57 653	14,36	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	87,5%	+	82 867	9,99	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
	100%	+	111 909	7,40	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 855 707	827 709	392 518	0	0	0	2,50
Trave 37-44	0%	+	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	-97 710	9,14	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	-78 596	11,36	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	-58 619	15,24	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	-37 412	23,87	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9 552	93,50	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	-14 076	63,45	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32 413	27,55	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	75,0%	+	57 157	15,62	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	87,5%	+	83 972	10,64	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
	100%	+	112 452	7,94	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 837 911	893 065	307 569	0	0	0	2,50
Fondazione						Travata: Trave 34-38-45					
Trave 34-38	0%	+	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	-132 129	6,27	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	-90 451	9,15	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	-55 542	14,91	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	-26 962	30,71	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13 491	61,38	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	-1 995	NS	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	62,5%	+	34 840	23,77	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	75,0%	+	57 429	14,42	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	87,5%	+	83 176	9,96	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
	100%	+	112 723	7,35	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 853 222	828 062	380 654	0	0	0	2,50
Trave 38-45	0%	+	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	-95 697	9,34	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	-76 186	11,73	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	-55 836	16,00	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	37,5%	+	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	-34 250	26,09	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12 485	71,56	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	-10 511	85,00	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	62,5%	+	35 684	25,04	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	75,0%	+	60 760	14,71	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	87,5%	+	87 880	10,17	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
	100%	+	116 629	7,66	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50
		-	0	-	1 832 882	893 478	283 559	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,y}(+/-)** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-)** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,y}(+)" e "V_{Ed,y}(-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{R1d}	Ctg _θ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Fondazione											
Travata: Trave 1-7											
Trave 1-7	0%	18 253	1,60	337 883	29 135	57 257	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	18 253	1,60	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	18 253	1,60	337 883	29 135	78 102	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	18 253	1,60	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	18 253	1,60	337 883	29 135	58 227	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione											
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave 1-2	0%	10 504	2,77	337 883	29 135	60 650	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	10 504	2,77	337 883	29 135	65 498	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	10 504	2,77	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	10 504	2,77	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	10 504	2,77	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 2-3	0%	5 791	5,03	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	5 791	5,03	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	5 791	5,03	337 883	29 135	65 983	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	5 791	5,03	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	5 791	5,03	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 3-4	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 4-5	0%	5 689	5,12	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	5 689	5,12	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	5 689	5,12	337 883	29 135	65 983	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	5 689	5,12	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	5 689	5,12	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 5-6	0%	10 577	2,75	337 883	29 135	124 694	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	10 577	2,75	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	10 577	2,75	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	10 577	2,75	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	10 577	2,75	337 883	29 135	60 408	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione											
Travata: Trave 6-8											
Trave 6-8	0%	18 372	1,59	337 883	29 135	57 257	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	18 372	1,59	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	18 372	1,59	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	18 372	1,59	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	18 372	1,59	337 883	29 135	57 984	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione											
Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21											
Trave 9-10	0%	15 762	1,85	337 883	29 135	58 227	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	15 762	1,85	337 883	29 135	61 862	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	15 762	1,85	337 883	29 135	65 013	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	15 762	1,85	337 883	29 135	65 983	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	15 762	1,85	337 883	29 135	110 151	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 10-11	0%	10 598	2,75	337 883	29 135	110 151	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	10 598	2,75	337 883	29 135	62 589	2,50	2 333	277 778	167	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg _θ	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 11-12	50,0%	10 598	2,75	337 883	29 135	60 893	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	10 598	2,75	337 883	29 135	65 498	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	10 598	2,75	337 883	29 135	117 423	2,50	2 333	277 778	167	NO
	0%	15 810	1,84	337 883	29 135	116 938	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	15 810	1,84	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	15 810	1,84	337 883	29 135	62 832	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	15 810	1,84	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
100,0 %	15 810	1,84	337 883	29 135	115 484	2,50	2 333	277 778	167	NO	
Trave 12-13	0%	9 913	2,94	337 883	29 135	122 755	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	9 913	2,94	337 883	29 135	63 317	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	9 913	2,94	337 883	29 135	60 166	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	9 913	2,94	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	9 913	2,94	337 883	29 135	89 548	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 13-14	0%	4 177	6,98	337 883	29 135	80 580	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	4 177	6,98	337 883	29 135	38 836	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	4 177	6,98	337 883	29 135	44 895	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	4 177	6,98	337 883	29 135	49 016	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	4 177	6,98	337 883	29 135	96 820	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 14-15	0%	2 362	12,33	337 883	29 135	107 000	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	2 362	12,33	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	2 362	12,33	337 883	29 135	57 742	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	2 362	12,33	337 883	29 135	68 164	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	2 362	12,33	337 883	29 135	108 212	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 15-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 16-17	0%	2 297	12,68	337 883	29 135	107 970	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	2 297	12,68	337 883	29 135	68 164	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	2 297	12,68	337 883	29 135	57 742	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	2 297	12,68	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	2 297	12,68	337 883	29 135	107 000	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 17-18	0%	4 037	7,22	337 883	29 135	96 820	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	4 037	7,22	337 883	29 135	49 016	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	4 037	7,22	337 883	29 135	44 895	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	4 037	7,22	337 883	29 135	38 836	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	4 037	7,22	337 883	29 135	80 580	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 18-19	0%	10 169	2,87	337 883	29 135	89 548	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	10 169	2,87	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	10 169	2,87	337 883	29 135	58 711	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	10 169	2,87	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	10 169	2,87	337 883	29 135	120 089	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 19-20	0%	17 829	1,63	337 883	29 135	113 787	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	17 829	1,63	337 883	29 135	67 195	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	17 829	1,63	337 883	29 135	60 650	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	17 829	1,63	337 883	29 135	68 164	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	17 829	1,63	337 883	29 135	111 363	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 20-21	0%	17 632	1,65	337 883	29 135	110 636	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	17 632	1,65	337 883	29 135	65 498	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	17 632	1,65	337 883	29 135	63 317	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	17 632	1,65	337 883	29 135	61 135	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	17 632	1,65	337 883	29 135	41 502	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione							Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36				
Trave 24-25	0%	26 458	2,26	337 883	109 688	59 923	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	26 458	2,38	337 883	109 688	63 074	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	26 458	2,48	337 883	109 688	65 498	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	26 458	2,40	337 883	109 688	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	26 458	4,15	337 883	109 688	114 272	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 25-26	0%	9 587	3,04	337 883	29 135	116 695	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	9 587	3,04	337 883	29 135	61 135	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	9 587	3,04	337 883	29 135	57 015	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	9 587	3,04	337 883	29 135	58 711	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	9 587	3,04	337 883	29 135	90 518	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 26-27	0%	12 391	2,35	337 883	29 135	90 275	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	12 391	2,35	337 883	29 135	56 530	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	12 391	2,35	337 883	29 135	56 530	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	12 391	2,35	337 883	29 135	50 955	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	12 391	2,35	337 883	29 135	141 742	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 28-29	0%	39 640	3,19	439 885	126 346	172 292	2,50	2 749	339 094	178	NO
	25,0%	39 640	2,54	439 885	126 346	100 836	2,50	2 749	339 094	178	NO
	50,0%	39 640	2,25	439 885	126 346	89 034	2,50	2 749	339 094	178	NO
	75,0%	39 640	2,32	439 885	126 346	91 796	2,50	2 749	339 094	178	NO
	100,0 %	39 640	3,19	439 885	126 346	184 596	2,50	2 749	339 094	178	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg ⁰	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Trave 30-29	0%	20 016	6,31	439 885	126 346	196 650	2,50	2 749	339 094	178	NO
	25,0%	20 016	5,58	439 885	126 346	111 634	2,50	2 749	339 094	178	NO
	50,0%	20 016	5,09	439 885	126 346	101 840	2,50	2 749	339 094	178	NO
	75,0%	20 016	5,59	439 885	126 346	111 885	2,50	2 749	339 094	178	NO
	100%	20 016	6,31	439 885	126 346	194 641	2,50	2 749	339 094	178	NO
Trave 30-31	0%	1 536	82,26	439 885	126 346	196 148	2,50	2 749	339 094	178	NO
	25,0%	1 536	72,84	439 885	126 346	111 885	2,50	2 749	339 094	178	NO
	50,0%	1 536	66,30	439 885	126 346	101 840	2,50	2 749	339 094	178	NO
	75,0%	1 536	72,84	439 885	126 346	111 885	2,50	2 749	339 094	178	NO
	100%	1 536	82,26	439 885	126 346	196 148	2,50	2 749	339 094	178	NO
Trave 31-32	0%	20 833	6,06	439 885	126 346	196 650	2,50	2 749	339 094	178	NO
	25,0%	20 833	5,36	439 885	126 346	111 634	2,50	2 749	339 094	178	NO
	50,0%	20 833	4,89	439 885	126 346	101 840	2,50	2 749	339 094	178	NO
	75,0%	20 833	5,37	439 885	126 346	111 885	2,50	2 749	339 094	178	NO
	100,0 %	20 833	6,06	439 885	126 346	194 641	2,50	2 749	339 094	178	NO
Trave 32-33	0%	40 082	3,15	439 885	126 346	184 596	2,50	2 749	339 094	178	NO
	25,0%	40 082	2,29	439 885	126 346	91 796	2,50	2 749	339 094	178	NO
	50,0%	40 082	2,22	439 885	126 346	88 783	2,50	2 749	339 094	178	NO
	75,0%	40 082	2,52	439 885	126 346	100 836	2,50	2 749	339 094	178	NO
	100,0 %	40 082	3,15	439 885	126 346	171 790	2,50	2 749	339 094	178	NO
Trave 34-35	0%	19 626	5,59	337 883	109 688	138 106	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	19 626	2,84	337 883	109 688	55 803	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	19 626	2,70	337 883	109 688	52 894	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	19 626	2,74	337 883	109 688	53 864	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	19 626	4,28	337 883	109 688	83 973	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 35-36	0%	20 508	4,01	337 883	109 688	82 277	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	20 508	2,73	337 883	109 688	56 045	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	20 508	3,06	337 883	109 688	62 832	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	20 508	2,63	337 883	109 688	53 864	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100,0 %	20 508	2,52	337 883	109 688	51 682	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione											
Trave 39-43	0%	19 461	5,38	606 495	111 170	104 770	2,50	3 438	436 281	190	NO
	25,0%	19 461	5,24	606 495	111 170	101 928	2,50	3 438	436 281	190	NO
	50,0%	19 461	5,18	606 495	111 170	100 895	2,50	3 438	436 281	190	NO
	75,0%	19 461	5,38	606 495	111 170	104 770	2,50	3 438	436 281	190	NO
	100,0 %	19 461	5,71	606 495	111 170	194 039	2,50	3 438	436 281	190	NO
Trave 43-40	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,1%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,1%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 40-44	0%	15 052	7,39	606 495	111 170	190 422	2,50	3 438	436 281	190	NO
	25,0%	15 052	6,96	606 495	111 170	104 770	2,50	3 438	436 281	190	NO
	50,0%	15 052	6,81	606 495	111 170	102 445	2,50	3 438	436 281	190	NO
	75,0%	15 052	6,75	606 495	111 170	101 670	2,50	3 438	436 281	190	NO
	100%	15 052	6,91	606 495	111 170	103 995	2,50	3 438	436 281	190	NO
Fondazione											
Trave 45-41	0%	11 095	11,53	561 269	242 941	127 944	2,50	3 250	410 156	188	NO
	25,0%	11 095	11,53	561 269	242 941	127 944	2,50	3 250	410 156	188	NO
	50,0%	11 095	11,44	561 269	242 941	126 916	2,50	3 250	410 156	188	NO
	75,0%	11 095	11,58	561 269	242 941	128 458	2,50	3 250	410 156	188	NO
	100,0 %	11 095	9,47	561 269	242 941	105 078	2,50	3 250	410 156	188	NO
Trave 41-46	0%	1 205	72,06	561 269	1 402 618	86 837	2,50	3 250	410 156	188	NO
	25,0%	1 205	79,74	561 269	1 402 618	96 086	2,50	3 250	410 156	188	NO
	50,0%	1 205	81,02	561 269	1 402 618	97 628	2,50	3 250	410 156	188	NO
	75,0%	1 205	NS	561 269	1 402 618	215 295	2,50	3 250	410 156	188	NO
	99,9%	1 205	72,49	561 269	1 402 618	87 351	2,50	3 250	410 156	188	NO
Trave 46-42	0%	11 106	9,83	561 269	242 941	109 189	2,50	3 250	410 156	188	NO
	25,0%	11 106	11,57	561 269	242 941	128 458	2,50	3 250	410 156	188	NO
	50,0%	11 106	11,34	561 269	242 941	125 889	2,50	3 250	410 156	188	NO
	75,0%	11 106	11,31	561 269	242 941	125 632	2,50	3 250	410 156	188	NO
	100,0 %	11 106	11,57	561 269	242 941	128 458	2,50	3 250	410 156	188	NO
Fondazione											
Trave 7-12	0%	11 405	2,55	337 883	29 135	62 832	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	11 405	2,55	337 883	29 135	67 195	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	11 405	2,55	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	11 405	2,55	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	11 405	2,55	337 883	29 135	52 652	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione											
Trave 8-19	0%	12 189	2,39	337 883	29 135	62 105	2,50	2 333	277 778	167	NO
	25,0%	12 189	2,39	337 883	29 135	67 195	2,50	2 333	277 778	167	NO
	50,0%	12 189	2,39	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	75,0%	12 189	2,39	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
	100%	12 189	2,39	337 883	29 135	52 652	2,50	2 333	277 778	167	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg [⊙]	u _m	A	t	R _f	
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]		
Fondazione												
Travata: Trave 9-22-24												
Trave 9-22	0%	1 575	18,50	337 883	29 135	55 560	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	25,0%	1 575	18,50	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	50,0%	1 575	18,50	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	75,0%	1 575	18,50	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	100%	1 575	18,50	337 883	29 135	125 421	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	Trave 22-24	0%	4 306	6,77	337 883	29 135	122 270	2,50	2 333	277 778	167	NO
		25,0%	4 306	6,77	337 883	29 135	68 164	2,50	2 333	277 778	167	NO
		50,0%	4 306	6,77	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
		75,0%	4 306	6,77	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO
		100,0%	4 306	6,77	337 883	29 135	57 015	2,50	2 333	277 778	167	NO
Fondazione												
Travata: Trave 21-23-36-42												
Trave 21-23	0%	2 284	12,76	337 883	29 135	57 257	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	25,0%	2 284	12,76	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	50,0%	2 284	12,76	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	75,0%	2 284	12,76	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	100%	2 284	12,76	337 883	29 135	126 633	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	Trave 23-36	0%	7 262	4,01	337 883	29 135	117 180	2,50	2 333	277 778	167	NO
		25,0%	7 262	4,01	337 883	29 135	65 013	2,50	2 333	277 778	167	NO
		50,0%	7 262	4,01	337 883	29 135	68 164	2,50	2 333	277 778	167	NO
		75,0%	7 262	4,01	337 883	29 135	63 317	2,50	2 333	277 778	167	NO
		100,0%	7 262	4,01	337 883	29 135	114 029	2,50	2 333	277 778	167	NO
Trave 36-42	0%	5 329	5,47	337 883	29 135	117 665	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	25,0%	5 329	5,47	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	50,0%	5 329	5,47	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	75,0%	5 329	5,47	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	100%	5 329	5,47	337 883	29 135	63 559	2,50	2 333	277 778	167	NO	
Fondazione												
Travata: Trave 25-39												
Trave 25-39	0%	4 254	6,85	337 883	29 135	57 499	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	25,0%	4 254	6,85	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	50,0%	4 254	6,85	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	75,0%	4 254	6,85	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
	100%	4 254	6,85	337 883	29 135	68 407	2,50	2 333	277 778	167	NO	
Fondazione												
Travata: Trave 27-37-44												
Trave 27-37	0%	4 894	4,23	426 488	20 726	111 242	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	25,0%	4 894	4,23	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	50,0%	4 894	4,23	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	75,0%	4 894	4,23	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	100%	4 894	4,23	426 488	20 726	220 481	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	Trave 37-44	0%	26 260	5,98	426 488	156 912	220 481	2,50	2 694	331 142	176	NO
		25,0%	26 260	4,25	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		50,0%	26 260	4,25	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		75,0%	26 260	4,25	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		100%	26 260	4,25	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
Fondazione												
Travata: Trave 34-38-45												
Trave 34-38	0%	4 106	5,05	426 488	20 726	109 490	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	25,0%	4 106	5,05	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	50,0%	4 106	5,05	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	75,0%	4 106	5,05	426 488	20 726	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	100%	4 106	5,05	426 488	20 726	220 481	2,50	2 694	331 142	176	NO	
	Trave 38-45	0%	25 722	6,10	426 488	156 912	220 481	2,50	2 694	331 142	176	NO
		25,0%	25 722	4,33	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		50,0%	25 722	4,33	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		75,0%	25 722	4,33	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO
		100%	25 722	4,33	426 488	156 912	111 492	2,50	2 694	331 142	176	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T_{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctg[⊙]	Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD									
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg [⊙]	CS _{v,T}	
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]			
Fondazione									
Travata: Trave 1-7									
Trave 1-7	0%	18253	+	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-80 505	1 504 960	337 883	2,50	9,30
	12,5%	18253	+	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
			-	-49 547	1 504 960	337 883	2,50	11,50
	25,0%	18253	+	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
			-	-27 732	1 504 960	337 883	2,50	13,80
	37,5%	18253	+	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
			-	-12 771	1 504 960	337 883	2,50	16,00
	50,0%	18253	+	3 742	1 504 960	337 883	2,50	17,70
			-	-3 274	1 504 960	337 883	2,50	17,79
	62,5%	18253	+	12 756	1 504 960	337 883	2,50	16,00
			-	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
	75,0%	18253	+	23 837	1 504 960	337 883	2,50	14,31
			-	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
	87,5%	18253	+	39 447	1 504 960	337 883	2,50	12,46
			-	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
	100%	18253	+	63 382	1 504 960	337 883	2,50	10,40
			-	0	1 504 960	337 883	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6			
Trave 1-2	0%	10504	+	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
			-	-71 625	1 482 673	337 883	2,50	12,60
	12,5%	10504	+	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
			-	-50 740	1 482 673	337 883	2,50	15,31
	25,0%	10504	+	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
			-	-32 772	1 482 673	337 883	2,50	18,80
	37,5%	10504	+	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
			-	-15 630	1 482 673	337 883	2,50	24,02
	50,0%	10504	+	9 031	1 482 673	337 883	2,50	26,90
			-	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
	62,5%	10504	+	26 148	1 482 673	337 883	2,50	20,52
			-	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
	75,0%	10504	+	43 418	1 482 673	337 883	2,50	16,56
			-	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
	87,5%	10504	+	60 959	1 482 673	337 883	2,50	13,85
			-	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
	100%	10504	+	78 630	1 482 673	337 883	2,50	11,89
			-	0	1 482 673	337 883	2,50	VNR
Trave 2-3	0%	5791	+	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
			-	-76 697	1 479 226	337 883	2,50	14,50
	12,5%	5791	+	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
			-	-57 562	1 479 226	337 883	2,50	17,84
	25,0%	5791	+	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
			-	-39 036	1 479 226	337 883	2,50	22,97
	37,5%	5791	+	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
			-	-20 992	1 479 226	337 883	2,50	31,92
	50,0%	5791	+	5 495	1 479 226	337 883	2,50	47,95
			-	-3 047	1 479 226	337 883	2,50	52,09
	62,5%	5791	+	22 710	1 479 226	337 883	2,50	30,78
			-	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
	75,0%	5791	+	40 303	1 479 226	337 883	2,50	22,53
			-	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
	87,5%	5791	+	58 396	1 479 226	337 883	2,50	17,66
			-	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
	100,0%	5791	+	76 855	1 479 226	337 883	2,50	14,47
			-	0	1 479 226	337 883	2,50	VNR
Trave 3-4	0%	0	+	0	1 478 132	-	-	VNR
			-	-75 856	1 478 132	-	-	VNR
	12,5%	0	+	0	1 478 132	-	-	VNR
			-	-57 060	1 478 132	-	-	VNR
	25,0%	0	+	0	1 478 132	-	-	VNR
			-	-38 725	1 478 132	-	-	VNR
	37,5%	0	+	0	1 478 132	-	-	VNR
			-	-20 858	1 478 132	-	-	VNR
	50,0%	0	+	3 341	1 478 132	-	-	VNR
			-	-3 323	1 478 132	-	-	VNR
	62,5%	0	+	20 866	1 478 132	-	-	VNR
			-	0	1 478 132	-	-	VNR
	75,0%	0	+	38 728	1 478 132	-	-	VNR
			-	0	1 478 132	-	-	VNR
	87,5%	0	+	57 058	1 478 132	-	-	VNR
			-	0	1 478 132	-	-	VNR
	100%	0	+	75 847	1 478 132	-	-	VNR
			-	0	1 478 132	-	-	VNR
Trave 4-5	0%	5689	+	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
			-	-76 828	1 479 208	337 883	2,50	14,54
	12,5%	5689	+	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
			-	-58 355	1 479 208	337 883	2,50	17,77
	25,0%	5689	+	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
			-	-40 249	1 479 208	337 883	2,50	22,70
	37,5%	5689	+	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Ll}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-22 642	1 479 208	337 883	2,50	31,11
	50,0%	5689	+	3 236	1 479 208	337 883	2,50	52,56
			-	-5 646	1 479 208	337 883	2,50	48,42
	62,5%	5689	+	20 923	1 479 208	337 883	2,50	32,28
			-	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
	75,0%	5689	+	38 954	1 479 208	337 883	2,50	23,16
			-	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
	87,5%	5689	+	57 470	1 479 208	337 883	2,50	17,96
			-	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
	100,0%	5689	+	76 577	1 479 208	337 883	2,50	14,58
			-	0	1 479 208	337 883	2,50	VNR
Trave 5-6	0%	10577	+	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
			-	-78 524	1 482 613	337 883	2,50	11,87
	12,5%	10577	+	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
			-	-60 844	1 482 613	337 883	2,50	13,82
	25,0%	10577	+	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
			-	-43 304	1 482 613	337 883	2,50	16,53
	37,5%	10577	+	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
			-	-26 041	1 482 613	337 883	2,50	20,46
	50,0%	10577	+	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
			-	-8 668	1 482 613	337 883	2,50	26,92
	62,5%	10577	+	15 675	1 482 613	337 883	2,50	23,88
			-	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
	75,0%	10577	+	32 860	1 482 613	337 883	2,50	18,70
			-	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
	87,5%	10577	+	50 887	1 482 613	337 883	2,50	15,24
			-	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
	100,0%	10577	+	71 866	1 482 613	337 883	2,50	12,54
			-	0	1 482 613	337 883	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 6-8			
Trave 6-8	0%	18372	+	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
			-	-80 425	1 504 756	337 883	2,50	9,27
	12,5%	18372	+	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
			-	-49 628	1 504 756	337 883	2,50	11,45
	25,0%	18372	+	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
			-	-27 860	1 504 756	337 883	2,50	13,72
	37,5%	18372	+	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
			-	-12 867	1 504 756	337 883	2,50	15,89
	50,0%	18372	+	3 952	1 504 756	337 883	2,50	17,54
			-	-3 252	1 504 756	337 883	2,50	17,69
	62,5%	18372	+	13 064	1 504 756	337 883	2,50	15,86
			-	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
	75,0%	18372	+	24 300	1 504 756	337 883	2,50	14,18
			-	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
	87,5%	18372	+	40 110	1 504 756	337 883	2,50	12,34
			-	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
	100%	18372	+	64 219	1 504 756	337 883	2,50	10,30
			-	0	1 504 756	337 883	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21			
Trave 9-10	0%	15762	+	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
			-	-53 233	1 486 133	337 883	2,50	12,13
	12,5%	15762	+	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
			-	-34 260	1 486 133	337 883	2,50	14,35
	25,0%	15762	+	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
			-	-16 823	1 486 133	337 883	2,50	17,25
	37,5%	15762	+	12 870	1 486 133	337 883	2,50	18,08
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
	50,0%	15762	+	31 566	1 486 133	337 883	2,50	14,73
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
	62,5%	15762	+	52 103	1 486 133	337 883	2,50	12,24
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
	75,0%	15762	+	74 693	1 486 133	337 883	2,50	10,32
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
	87,5%	15762	+	99 205	1 486 133	337 883	2,50	8,82
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
	100%	15762	+	125 103	1 486 133	337 883	2,50	7,64
			-	0	1 486 133	337 883	2,50	VNR
Trave 10-11	0%	10598	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-117 864	1 477 901	337 883	2,50	9,00
	12,5%	10598	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-90 375	1 477 901	337 883	2,50	10,81
	25,0%	10598	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-63 486	1 477 901	337 883	2,50	13,45
	37,5%	10598	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-37 297	1 477 901	337 883	2,50	17,67
	50,0%	10598	+	638	1 477 901	337 883	2,50	31,45
			-	-11 416	1 477 901	337 883	2,50	25,58
	62,5%	10598	+	25 447	1 477 901	337 883	2,50	20,58
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
	75,0%	10598	+ -	50 657 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	15,23 VNR
	87,5%	10598	+ -	76 472 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	12,03 VNR
	100%	10598	+ -	102 746 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	9,91 VNR
Trave 11-12	0%	15810	+ -	0 -112 583	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,13
	12,5%	15810	+ -	0 -84 347	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 9,63
	25,0%	15810	+ -	0 -57 097	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 11,71
	37,5%	15810	+ -	0 -30 942	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 14,77
	50,0%	15810	+ -	6 095 -6 161	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	19,64 19,62
	62,5%	15810	+ -	32 106 0	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	14,60 VNR
	75,0%	15810	+ -	58 922 0	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	11,54 VNR
	87,5%	15810	+ -	86 806 0	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	9,48 VNR
	100,0%	15810	+ -	117 553 0	1 478 552 1 478 552	337 883 337 883	2,50 2,50	7,92 VNR
Trave 12-13	0%	9913	+ -	0 -123 129	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,92
	12,5%	9913	+ -	0 -88 012	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 11,30
	25,0%	9913	+ -	0 -54 733	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 15,12
	37,5%	9913	+ -	0 -21 493	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 22,84
	50,0%	9913	+ -	22 600 0	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	22,46 VNR
	62,5%	9913	+ -	58 817 0	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	14,52 VNR
	75,0%	9913	+ -	99 641 0	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	10,38 VNR
	87,5%	9913	+ -	145 554 0	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	7,86 VNR
	100,0%	9913	+ -	195 860 0	1 488 076 1 488 076	337 883 337 883	2,50 2,50	6,21 VNR
Trave 13-14	0%	4177	+ -	0 -179 584	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 7,47
	12,5%	4177	+ -	0 -138 825	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 9,41
	25,0%	4177	+ -	0 -98 277	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 12,68
	37,5%	4177	+ -	0 -58 254	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 19,31
	50,0%	4177	+ -	0 -18 389	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 40,31
	62,5%	4177	+ -	33 870 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	28,34 VNR
	75,0%	4177	+ -	73 176 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	16,16 VNR
	87,5%	4177	+ -	113 187 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	11,24 VNR
	100,0%	4177	+ -	153 698 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	8,59 VNR
Trave 14-15	0%	2362	+ -	0 -170 641	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,17
	12,5%	2362	+ -	0 -128 375	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 10,65
	25,0%	2362	+ -	0 -87 049	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 15,18
	37,5%	2362	+ -	0 -46 631	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 25,95
	50,0%	2362	+ -	4 899 -6 651	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	97,04 87,03
	62,5%	2362	+ -	44 225 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	27,09 VNR
	75,0%	2362	+ -	84 184 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	15,64 VNR
	87,5%	2362	+ -	125 049 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	10,92 VNR
	100%	2362	+ -	166 670 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	8,35 VNR
Trave 15-16	0%	0	+	0	1 477 901	-	-	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-167 549	1 477 901	-	-	VNR
	12,5%	0	+	0	1 477 901	-	-	VNR
			-	-125 718	1 477 901	-	-	VNR
	25,0%	0	+	0	1 477 901	-	-	VNR
			-	-84 699	1 477 901	-	-	VNR
	37,5%	0	+	0	1 477 901	-	-	VNR
			-	-44 574	1 477 901	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5 071	1 477 901	-	-	VNR
			-	-5 069	1 477 901	-	-	VNR
	62,5%	0	+	44 577	1 477 901	-	-	VNR
			-	0	1 477 901	-	-	VNR
	75,0%	0	+	84 703	1 477 901	-	-	VNR
			-	0	1 477 901	-	-	VNR
	87,5%	0	+	125 726	1 477 901	-	-	VNR
			-	0	1 477 901	-	-	VNR
	100,0%	0	+	167 562	1 477 901	-	-	VNR
			-	0	1 477 901	-	-	VNR
Trave 16-17	0%	2297	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-166 672	1 477 901	337 883	2,50	8,36
	12,5%	2297	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-125 046	1 477 901	337 883	2,50	10,94
	25,0%	2297	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-84 174	1 477 901	337 883	2,50	15,69
	37,5%	2297	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-44 205	1 477 901	337 883	2,50	27,24
	50,0%	2297	+	6 900	1 477 901	337 883	2,50	87,21
		-	-5 082	1 477 901	337 883	2,50	97,69	
62,5%	2297	+	46 680	1 477 901	337 883	2,50	26,05	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
75,0%	2297	+	87 113	1 477 901	337 883	2,50	15,21	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
87,5%	2297	+	128 457	1 477 901	337 883	2,50	10,67	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
100%	2297	+	170 741	1 477 901	337 883	2,50	8,17	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
Trave 17-18	0%	4037	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-153 811	1 477 901	337 883	2,50	8,62
	12,5%	4037	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-113 286	1 477 901	337 883	2,50	11,29
	25,0%	4037	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-73 264	1 477 901	337 883	2,50	16,25
	37,5%	4037	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-33 946	1 477 901	337 883	2,50	28,64
	50,0%	4037	+	18 647	1 477 901	337 883	2,50	40,71
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
62,5%	4037	+	58 193	1 477 901	337 883	2,50	19,48	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
75,0%	4037	+	98 215	1 477 901	337 883	2,50	12,75	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
87,5%	4037	+	138 758	1 477 901	337 883	2,50	9,45	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
100%	4037	+	179 508	1 477 901	337 883	2,50	7,50	
		-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
Trave 18-19	0%	10169	+	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR
			-	-194 774	1 486 715	337 883	2,50	6,21
	12,5%	10169	+	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR
			-	-144 572	1 486 715	337 883	2,50	7,85
	25,0%	10169	+	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR
			-	-98 702	1 486 715	337 883	2,50	10,36
	37,5%	10169	+	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR
			-	-57 816	1 486 715	337 883	2,50	14,50
	50,0%	10169	+	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR
		-	-21 348	1 486 715	337 883	2,50	22,49	
62,5%	10169	+	23 165	1 486 715	337 883	2,50	21,89	
		-	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR	
75,0%	10169	+	56 636	1 486 715	337 883	2,50	14,66	
		-	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR	
87,5%	10169	+	90 214	1 486 715	337 883	2,50	11,02	
		-	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR	
100%	10169	+	125 565	1 486 715	337 883	2,50	8,73	
		-	0	1 486 715	337 883	2,50	VNR	
Trave 19-20	0%	17829	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-120 184	1 477 901	337 883	2,50	7,46
	12,5%	17829	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-87 988	1 477 901	337 883	2,50	8,90
25,0%	17829	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
		-	-58 565	1 477 901	337 883	2,50	10,82	
37,5%	17829	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR	
		-	-30 733	1 477 901	337 883	2,50	13,59	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
	50,0%	17829	+ -	8 653 -4 109	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	17,06 18,00
	62,5%	17829	+ -	35 159 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	13,06 VNR
	75,0%	17829	+ -	62 627 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	10,51 VNR
	87,5%	17829	+ -	91 236 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	8,73 VNR
	100,0%	17829	+ -	121 035 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	7,43 VNR
Trave 20-21	0%	17632	+ -	0 -115 881	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 7,67
	12,5%	17632	+ -	0 -93 592	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,67
	25,0%	17632	+ -	0 -72 117	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 9,91
	37,5%	17632	+ -	0 -51 979	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 11,46
	50,0%	17632	+ -	0 -33 151	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 13,41
	62,5%	17632	+ -	0 -16 011	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 15,88
	75,0%	17632	+ -	11 971 0	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	16,59 VNR
	87,5%	17632	+ -	27 724 0	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	14,11 VNR
	100,0%	17632	+ -	44 808 0	1 481 617 1 481 617	337 883 337 883	2,50 2,50	12,13 VNR
	Fondazione					Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36		
Trave 24-25	0%	26458	+ -	0 -49 453	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,97
	12,5%	26458	+ -	0 -33 472	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 9,92
	25,0%	26458	+ -	0 -18 417	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 11,03
	37,5%	26458	+ -	9 224 -3 302	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	11,83 12,42
	50,0%	26458	+ -	26 374 0	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	10,42 VNR
	62,5%	26458	+ -	45 337 0	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	9,20 VNR
	75,0%	26458	+ -	66 639 0	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	8,13 VNR
	87,5%	26458	+ -	90 308 0	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	7,20 VNR
	100%	26458	+ -	116 132 0	1 489 230 1 489 230	337 883 337 883	2,50 2,50	6,40 VNR
	Trave 25-26	0%	9587	+ -	0 -108 294	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50
12,5%		9587	+ -	0 -79 839	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 12,14
25,0%		9587	+ -	0 -51 123	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 15,88
37,5%		9587	+ -	0 -22 079	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 23,09
50,0%		9587	+ -	25 275 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	21,99 VNR
62,5%		9587	+ -	57 870 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	14,81 VNR
75,0%		9587	+ -	92 951 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	10,96 VNR
87,5%		9587	+ -	130 518 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	8,57 VNR
100%		9587	+ -	170 829 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	6,95 VNR
Trave 26-27	0%	12391	+ -	0 -164 430	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 6,76
	12,5%	12391	+ -	0 -128 624	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 8,08
	25,0%	12391	+ -	0 -93 199	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 10,03
	37,5%	12391	+ -	0 -59 270	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 13,02
	50,0%	12391	+ -	0 -28 148	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 17,95
	62,5%	12391	+ -	25 925 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	18,45 VNR
	75,0%	12391	+ -	60 001 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	12,94 VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctgθ	CS _{v,T}
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	12391	+ -	94 016 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	9,97 VNR
	100%	12391	+ -	128 465 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	8,09 VNR
Trave 28-29	0%	39640	+ -	0 -187 288	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 5,18
	12,5%	39640	+ -	0 -143 760	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 5,91
	25,0%	39640	+ -	0 -100 859	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 6,87
	37,5%	39640	+ -	0 -58 641	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 8,17
	50,0%	39640	+ -	0 -16 677	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 10,07
	62,5%	39640	+ -	37 504 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	9,03 VNR
	75,0%	39640	+ -	78 915 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	7,49 VNR
	87,5%	39640	+ -	121 100 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	6,38 VNR
	100,0%	39640	+ -	163 944 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	5,55 VNR
	Trave 30-29	0%	20016	+ -	0 -169 475	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50
12,5%		20016	+ -	0 -126 837	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 8,67
25,0%		20016	+ -	0 -84 877	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 10,85
37,5%		20016	+ -	0 -43 684	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 14,38
50,0%		20016	+ -	7 442 -3 044	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	20,16 21,20
62,5%		20016	+ -	48 321 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	13,87 VNR
75,0%		20016	+ -	89 849 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	10,53 VNR
87,5%		20016	+ -	132 257 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	8,46 VNR
100%		20016	+ -	175 467 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	7,04 VNR
Trave 30-31		0%	1536	+ -	0 -171 159	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50
	12,5%	1536	+ -	0 -128 519	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 13,48
	25,0%	1536	+ -	0 -86 620	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 19,56
	37,5%	1536	+ -	0 -45 554	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 35,04
	50,0%	1536	+ -	4 995 -5 063	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	NS NS
	62,5%	1536	+ -	45 484 0	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	35,08 VNR
	75,0%	1536	+ -	86 538 0	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	19,58 VNR
	87,5%	1536	+ -	128 419 0	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	13,49 VNR
	100%	1536	+ -	171 036 0	1 818 495 1 818 495	439 885 439 885	2,50 2,50	10,25 VNR
	Trave 31-32	0%	20833	+ -	0 -169 571	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50
12,5%		20833	+ -	0 -126 956	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 8,53
25,0%		20833	+ -	0 -85 019	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 10,62
37,5%		20833	+ -	0 -43 847	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	VNR 13,99
50,0%		20833	+ -	7 299 -3 231	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	19,46 20,35
62,5%		20833	+ -	48 158 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	13,54 VNR
75,0%		20833	+ -	89 668 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	10,34 VNR
87,5%		20833	+ -	132 063 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	8,33 VNR
100,0%		20833	+ -	175 266 0	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50	6,96 VNR
Trave 32-33		0%	40082	+ -	0 -163 494	1 817 818 1 817 818	439 885 439 885	2,50 2,50
	12,5%	40082	+	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-120 648	1 817 818	439 885	2,50	6,35
	25,0%	40082	+	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
			-	-78 446	1 817 818	439 885	2,50	7,45
	37,5%	40082	+	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
			-	-36 998	1 817 818	439 885	2,50	8,97
	50,0%	40082	+	17 550	1 817 818	439 885	2,50	9,92
			-	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
	62,5%	40082	+	59 251	1 817 818	439 885	2,50	8,08
			-	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
	75,0%	40082	+	101 563	1 817 818	439 885	2,50	6,80
			-	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
	87,5%	40082	+	144 574	1 817 818	439 885	2,50	5,86
			-	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
	100,0%	40082	+	188 210	1 817 818	439 885	2,50	5,14
			-	0	1 817 818	439 885	2,50	VNR
Trave 34-35	0%	19626	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-134 778	1 477 901	337 883	2,50	6,70
	12,5%	19626	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-97 831	1 477 901	337 883	2,50	8,05
	25,0%	19626	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-61 781	1 477 901	337 883	2,50	10,01
	37,5%	19626	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-26 055	1 477 901	337 883	2,50	13,21
	50,0%	19626	+	28 964	1 477 901	337 883	2,50	12,87
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
	62,5%	19626	+	63 350	1 477 901	337 883	2,50	9,91
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
	75,0%	19626	+	99 407	1 477 901	337 883	2,50	7,98
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
	87,5%	19626	+	137 152	1 477 901	337 883	2,50	6,63
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
	100,0%	19626	+	175 453	1 477 901	337 883	2,50	5,66
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
Trave 35-36	0%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-180 746	1 477 901	337 883	2,50	5,46
	12,5%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-146 373	1 477 901	337 883	2,50	6,26
	25,0%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-114 714	1 477 901	337 883	2,50	7,23
	37,5%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-86 183	1 477 901	337 883	2,50	8,40
	50,0%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-60 451	1 477 901	337 883	2,50	9,84
	62,5%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-38 820	1 477 901	337 883	2,50	11,50
	75,0%	20508	+	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
			-	-20 086	1 477 901	337 883	2,50	13,46
	87,5%	20508	+	11 199	1 477 901	337 883	2,50	14,65
			-	-3 607	1 477 901	337 883	2,50	15,84
	100,0%	20508	+	24 696	1 477 901	337 883	2,50	12,92
			-	0	1 477 901	337 883	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 39-43-40-44			
Trave 39-43	0%	19461	+	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
			-	-105 690	2 386 789	606 495	2,50	13,09
	12,5%	19461	+	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
			-	-74 521	2 386 789	606 495	2,50	15,80
	25,0%	19461	+	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
			-	-44 610	2 386 789	606 495	2,50	19,69
	37,5%	19461	+	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
			-	-14 496	2 386 789	606 495	2,50	26,20
	50,0%	19461	+	23 478	2 386 789	606 495	2,50	23,85
			-	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
	62,5%	19461	+	55 311	2 386 789	606 495	2,50	18,10
			-	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
	75,0%	19461	+	89 521	2 386 789	606 495	2,50	14,37
			-	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
	87,5%	19461	+	126 144	2 386 789	606 495	2,50	11,77
			-	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
	100,0%	19461	+	164 906	2 386 789	606 495	2,50	9,88
			-	0	2 386 789	606 495	2,50	VNR
Trave 43-40	0%	0	+	0	2 364 641	-	-	VNR
			-	-22 816	2 364 641	-	-	VNR
	12,5%	0	+	0	2 364 641	-	-	VNR
			-	-19 680	2 364 641	-	-	VNR
	25,0%	0	+	0	2 364 641	-	-	VNR
			-	-16 537	2 364 641	-	-	VNR
	37,5%	0	+	0	2 364 641	-	-	VNR
			-	-13 386	2 364 641	-	-	VNR
	50,1%	0	+	0	2 364 641	-	-	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg ^o	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-10 204	2 364 641	-	-	VNR
	62,6%	0	+	2 548	2 364 641	-	-	VNR
			-	-7 026	2 364 641	-	-	VNR
	75,1%	0	+	5 689	2 364 641	-	-	VNR
			-	-3 849	2 364 641	-	-	VNR
	87,6%	0	+	8 836	2 364 641	-	-	VNR
			-	-666	2 364 641	-	-	VNR
	100%	0	+	11 988	2 364 641	-	-	VNR
			-	0	2 364 641	-	-	VNR
Trave 40-44	0%	15052	+	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
			-	-190 498	2 383 337	606 495	2,50	9,55
	12,5%	15052	+	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
			-	-150 267	2 383 337	606 495	2,50	11,38
	25,0%	15052	+	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
			-	-110 388	2 383 337	606 495	2,50	14,06
	37,5%	15052	+	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
			-	-70 867	2 383 337	606 495	2,50	18,33
	50,0%	15052	+	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
			-	-31 049	2 383 337	606 495	2,50	26,42
	62,5%	15052	+	19 242	2 383 337	606 495	2,50	30,40
			-	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
	75,0%	15052	+	59 903	2 383 337	606 495	2,50	20,02
			-	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
	87,5%	15052	+	103 673	2 383 337	606 495	2,50	14,64
			-	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
	100%	15052	+	150 714	2 383 337	606 495	2,50	11,36
			-	0	2 383 337	606 495	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 45-41-46-42			
Trave 45-41	0%	11095	+	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
			-	-149 913	2 238 488	561 269	2,50	11,53
	12,5%	11095	+	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
			-	-103 672	2 238 488	561 269	2,50	15,13
	25,0%	11095	+	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
			-	-60 661	2 238 488	561 269	2,50	21,34
	37,5%	11095	+	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
			-	-20 887	2 238 488	561 269	2,50	34,37
	50,0%	11095	+	28 731	2 238 488	561 269	2,50	30,67
			-	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
	62,5%	11095	+	67 417	2 238 488	561 269	2,50	20,05
			-	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
	75,0%	11095	+	106 232	2 238 488	561 269	2,50	14,88
			-	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
	87,5%	11095	+	145 436	2 238 488	561 269	2,50	11,80
			-	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
	100,0%	11095	+	185 036	2 238 488	561 269	2,50	9,76
			-	0	2 238 488	561 269	2,50	VNR
Trave 41-46	0%	1205	+	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
			-	-18 360	2 216 851	561 269	2,50	95,89
	12,5%	1205	+	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
			-	-13 333	2 216 851	561 269	2,50	NS
	25,0%	1205	+	1 232	2 216 851	561 269	2,50	NS
			-	-8 334	2 216 851	561 269	2,50	NS
	37,5%	1205	+	6 302	2 216 851	561 269	2,50	NS
			-	-3 328	2 216 851	561 269	2,50	NS
	50,0%	1205	+	11 382	2 216 851	561 269	2,50	NS
			-	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
	62,5%	1205	+	16 413	2 216 851	561 269	2,50	NS
			-	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
	75,0%	1205	+	21 425	2 216 851	561 269	2,50	84,66
			-	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
	87,4%	1205	+	26 429	2 216 851	561 269	2,50	71,08
			-	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
	99,9%	1205	+	31 400	2 216 851	561 269	2,50	61,31
			-	0	2 216 851	561 269	2,50	VNR
Trave 46-42	0%	11106	+	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
			-	-157 492	2 240 233	561 269	2,50	11,10
	12,5%	11106	+	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
			-	-121 160	2 240 233	561 269	2,50	13,54
	25,0%	11106	+	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
			-	-86 632	2 240 233	561 269	2,50	17,11
	37,5%	11106	+	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
			-	-54 167	2 240 233	561 269	2,50	22,74
	50,0%	11106	+	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
		-	-23 685	2 240 233	561 269	2,50	32,94	
	62,5%	11106	+	13 587	2 240 233	561 269	2,50	38,68
			-	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
	75,0%	11106	+	42 401	2 240 233	561 269	2,50	25,83
			-	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
	87,5%	11106	+	71 164	2 240 233	561 269	2,50	19,40

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
	100,0%	11106	+	100 819	2 240 233	561 269	2,50	15,43
			-	0	2 240 233	561 269	2,50	VNR
Fondazione	Travata: Trave 7-12							
Trave 7-12	0%	11405	+	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
			-	-39 871	1 492 068	337 883	2,50	16,54
	12,5%	11405	+	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
			-	-32 265	1 492 068	337 883	2,50	18,06
	25,0%	11405	+	3 549	1 492 068	337 883	2,50	27,68
			-	-22 789	1 492 068	337 883	2,50	20,40
	37,5%	11405	+	15 795	1 492 068	337 883	2,50	22,55
			-	-12 121	1 492 068	337 883	2,50	23,88
	50,0%	11405	+	29 499	1 492 068	337 883	2,50	18,68
			-	-535	1 492 068	337 883	2,50	29,31
	62,5%	11405	+	43 645	1 492 068	337 883	2,50	15,87
			-	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
	75,0%	11405	+	58 950	1 492 068	337 883	2,50	13,65
			-	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
	87,5%	11405	+	75 406	1 492 068	337 883	2,50	11,86
			-	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
	100%	11405	+	92 348	1 492 068	337 883	2,50	10,46
			-	0	1 492 068	337 883	2,50	VNR
Fondazione	Travata: Trave 8-19							
Trave 8-19	0%	12189	+	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
			-	-38 924	1 490 827	337 883	2,50	16,08
	12,5%	12189	+	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
			-	-31 173	1 490 827	337 883	2,50	17,55
	25,0%	12189	+	4 312	1 490 827	337 883	2,50	25,66
			-	-21 574	1 490 827	337 883	2,50	19,78
	37,5%	12189	+	16 649	1 490 827	337 883	2,50	21,17
			-	-10 773	1 490 827	337 883	2,50	23,09
	50,0%	12189	+	30 385	1 490 827	337 883	2,50	17,71
			-	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
	62,5%	12189	+	44 611	1 490 827	337 883	2,50	15,15
			-	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
	75,0%	12189	+	60 002	1 490 827	337 883	2,50	13,10
			-	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
	87,5%	12189	+	76 543	1 490 827	337 883	2,50	11,44
			-	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
	100%	12189	+	93 540	1 490 827	337 883	2,50	10,12
			-	0	1 490 827	337 883	2,50	VNR
Fondazione	Travata: Trave 9-22-24							
Trave 9-22	0%	1575	+	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
			-	-67 667	1 494 331	337 883	2,50	20,02
	12,5%	1575	+	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
			-	-41 833	1 494 331	337 883	2,50	30,62
	25,0%	1575	+	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
			-	-24 182	1 494 331	337 883	2,50	47,98
	37,5%	1575	+	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
			-	-11 542	1 494 331	337 883	2,50	80,74
	50,0%	1575	+	8 555	1 494 331	337 883	2,50	96,28
			-	-3 881	1 494 331	337 883	2,50	NS
	62,5%	1575	+	15 272	1 494 331	337 883	2,50	67,20
			-	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
	75,0%	1575	+	21 316	1 494 331	337 883	2,50	52,84
			-	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
	87,5%	1575	+	27 500	1 494 331	337 883	2,50	43,36
			-	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
	100%	1575	+	34 551	1 494 331	337 883	2,50	35,99
			-	0	1 494 331	337 883	2,50	VNR
Trave 22-24	0%	4306	+	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
			-	-28 720	1 486 881	337 883	2,50	31,19
	12,5%	4306	+	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
			-	-23 342	1 486 881	337 883	2,50	35,16
	25,0%	4306	+	2 001	1 486 881	337 883	2,50	70,97
			-	-17 643	1 486 881	337 883	2,50	40,63
	37,5%	4306	+	6 018	1 486 881	337 883	2,50	59,55
			-	-11 180	1 486 881	337 883	2,50	49,35
	50,0%	4306	+	10 758	1 486 881	337 883	2,50	50,05
			-	-2 706	1 486 881	337 883	2,50	68,66
	62,5%	4306	+	18 991	1 486 881	337 883	2,50	39,19
			-	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
	75,0%	4306	+	30 008	1 486 881	337 883	2,50	30,37
			-	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
	87,5%	4306	+	44 314	1 486 881	337 883	2,50	23,50
			-	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
	100,0%	4306	+	63 421	1 486 881	337 883	2,50	18,05
			-	0	1 486 881	337 883	2,50	VNR
Fondazione	Travata: Trave 21-23-36-42							

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+ / -	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg@	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Trave 21-23	0%	2284	+ -	0 -67 906	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 19,14
	12,5%	2284	+ -	0 -42 141	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 28,58
	25,0%	2284	+ -	0 -24 492	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 43,16
	37,5%	2284	+ -	0 -11 883	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 67,93
	50,0%	2284	+ -	7 438 -4 014	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	85,16 NS
	62,5%	2284	+ -	14 180 0	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	61,50 VNR
	75,0%	2284	+ -	20 174 0	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	49,32 VNR
	87,5%	2284	+ -	26 235 0	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	41,09 VNR
	100%	2284	+ -	32 918 0	1 492 596 1 492 596	337 883 337 883	2,50 2,50	34,71 VNR
	Trave 23-36	0%	7262	+ -	0 -24 513	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50
12,5%		7262	+ -	471 -18 559	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	45,85 29,37
25,0%		7262	+ -	4 210 -12 288	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	41,08 33,55
37,5%		7262	+ -	9 280 -4 990	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	36,01 40,21
50,0%		7262	+ -	16 371 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	30,70 VNR
62,5%		7262	+ -	27 250 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	25,04 VNR
75,0%		7262	+ -	41 514 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	20,17 VNR
87,5%		7262	+ -	58 907 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	16,30 VNR
100,0%		7262	+ -	79 133 0	1 477 901 1 477 901	337 883 337 883	2,50 2,50	13,33 VNR
Trave 36-42		0%	5329	+ -	0 -88 011	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50
	12,5%	5329	+ -	0 -56 997	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 18,65
	25,0%	5329	+ -	0 -33 588	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 26,27
	37,5%	5329	+ -	0 -18 639	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 35,53
	50,0%	5329	+ -	0 -10 096	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 44,49
	62,5%	5329	+ -	1 904 -3 932	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	58,70 54,40
	75,0%	5329	+ -	15 298 0	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	38,57 VNR
	87,5%	5329	+ -	39 082 0	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	23,97 VNR
	100%	5329	+ -	76 632 0	1 506 187 1 506 187	337 883 337 883	2,50 2,50	15,00 VNR
	Fondazione					Travata: Trave 25-39		
Trave 25-39	0%	4254	+ -	0 -111 117	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 11,68
	12,5%	4254	+ -	0 -65 034	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 18,07
	25,0%	4254	+ -	0 -32 821	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 29,27
	37,5%	4254	+ -	0 -14 200	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	VNR 45,61
	50,0%	4254	+ -	1 040 -4 690	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	75,34 63,80
	62,5%	4254	+ -	8 046 0	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	55,93 VNR
	75,0%	4254	+ -	20 115 0	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	38,74 VNR
	87,5%	4254	+ -	42 779 0	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	24,56 VNR
	100%	4254	+ -	78 878 0	1 521 326 1 521 326	337 883 337 883	2,50 2,50	15,52 VNR
	Fondazione					Travata: Trave 27-37-44		
Trave 27-37	0%	4894	+ -	0 -129 715	1 855 707 1 855 707	426 488 426 488	2,50 2,50	VNR 12,29
	12,5%	4894	+ -	0 -88 060	1 855 707 1 855 707	426 488 426 488	2,50 2,50	VNR 16,97
	25,0%	4894	+ -	0 0	1 855 707 1 855 707	426 488 426 488	2,50 2,50	VNR VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{L1}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
			-	-53 472	1 855 707	426 488	2,50	24,82
	37,5%	4894	+	0	1 855 707	426 488	2,50	VNR
			-	-25 363	1 855 707	426 488	2,50	39,77
	50,0%	4894	+	14 793	1 855 707	426 488	2,50	51,42
			-	-945	1 855 707	426 488	2,50	83,44
	62,5%	4894	+	35 601	1 855 707	426 488	2,50	32,62
			-	0	1 855 707	426 488	2,50	VNR
	75,0%	4894	+	57 653	1 855 707	426 488	2,50	23,51
			-	0	1 855 707	426 488	2,50	VNR
	87,5%	4894	+	82 867	1 855 707	426 488	2,50	17,82
			-	0	1 855 707	426 488	2,50	VNR
	100%	4894	+	111 909	1 855 707	426 488	2,50	13,93
			-	0	1 855 707	426 488	2,50	VNR
Trave 37-44	0%	26260	+	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
			-	-97 710	1 837 911	426 488	2,50	8,72
	12,5%	26260	+	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
			-	-78 596	1 837 911	426 488	2,50	9,58
	25,0%	26260	+	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
			-	-58 619	1 837 911	426 488	2,50	10,70
	37,5%	26260	+	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
			-	-37 412	1 837 911	426 488	2,50	12,21
	50,0%	26260	+	9 552	1 837 911	426 488	2,50	14,98
			-	-14 076	1 837 911	426 488	2,50	14,44
	62,5%	26260	+	32 413	1 837 911	426 488	2,50	12,62
			-	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
	75,0%	26260	+	57 157	1 837 911	426 488	2,50	10,79
			-	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
	87,5%	26260	+	83 972	1 837 911	426 488	2,50	9,32
			-	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
	100%	26260	+	112 452	1 837 911	426 488	2,50	8,15
			-	0	1 837 911	426 488	2,50	VNR
Fondazione					Travata: Trave 34-38-45			
Trave 34-38	0%	4106	+	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
			-	-132 129	1 853 222	426 488	2,50	12,36
	12,5%	4106	+	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
			-	-90 451	1 853 222	426 488	2,50	17,11
	25,0%	4106	+	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
			-	-55 542	1 853 222	426 488	2,50	25,25
	37,5%	4106	+	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
			-	-26 962	1 853 222	426 488	2,50	41,36
	50,0%	4106	+	13 491	1 853 222	426 488	2,50	59,15
			-	-1 995	1 853 222	426 488	2,50	93,42
	62,5%	4106	+	34 840	1 853 222	426 488	2,50	35,18
			-	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
	75,0%	4106	+	57 429	1 853 222	426 488	2,50	24,62
			-	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
	87,5%	4106	+	83 176	1 853 222	426 488	2,50	18,35
			-	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
	100%	4106	+	112 723	1 853 222	426 488	2,50	14,19
			-	0	1 853 222	426 488	2,50	VNR
Trave 38-45	0%	25722	+	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
			-	-95 697	1 832 882	426 488	2,50	8,89
	12,5%	25722	+	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
			-	-76 186	1 832 882	426 488	2,50	9,82
	25,0%	25722	+	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
			-	-55 836	1 832 882	426 488	2,50	11,02
	37,5%	25722	+	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
			-	-34 250	1 832 882	426 488	2,50	12,66
	50,0%	25722	+	12 485	1 832 882	426 488	2,50	14,90
			-	-10 511	1 832 882	426 488	2,50	15,14
	62,5%	25722	+	35 684	1 832 882	426 488	2,50	12,53
			-	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
	75,0%	25722	+	60 760	1 832 882	426 488	2,50	10,70
			-	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
	87,5%	25722	+	87 880	1 832 882	426 488	2,50	9,24
			-	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR
	100%	25722	+	116 629	1 832 882	426 488	2,50	8,07
			-	0	1 832 882	426 488	2,50	VNR

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{L1}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V_{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS_{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
Fondazione																
Trave: Trave 1-7								Travata: Trave 1-7								
0%	RAR	1,445	14,94	179 435	-49 989	0	10.33	SI	RAR	8,079	360,00	179 435	-49 989	0	44.56	SI
	QPR	1,305	11,21	161 843	-45 146	0	8.58	SI								
25,0%	RAR	0,791	14,94	179 435	20 311	0	18.89	SI	RAR	0,228	360,00	179 435	20 311	0	NS	SI
	QPR	0,715	11,21	161 843	18 401	0	15.67	SI								
50,0%	RAR	1,128	14,94	179 435	35 618	0	13.24	SI	RAR	4,277	360,00	179 435	35 618	0	84.17	SI
	QPR	1,020	11,21	161 843	32 247	0	10.98	SI								
75,0%	RAR	0,866	14,94	179 435	23 717	0	17.25	SI	RAR	1,129	360,00	179 435	23 717	0	NS	SI
	QPR	0,781	11,21	161 843	21 384	0	14.35	SI								
100%	RAR	0,768	14,94	179 435	-19 284	0	19.44	SI	RAR	0,019	360,00	170 938	-18 601	0	NS	SI
	QPR	0,703	11,21	161 843	-17 868	0	15.93	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 1-2								Travata: Trave 1-2-3-4-5-6								
0%	RAR	0,645	14,94	30 710	-26 593	0	23.16	SI	RAR	6,154	360,00	30 710	-26 593	0	58.49	SI
	QPR	0,584	11,21	27 934	-24 048	0	19.20	SI								
25,0%	RAR	0,305	14,94	30 710	11 155	0	49.04	SI	RAR	2,070	360,00	30 710	11 155	0	NS	SI
	QPR	0,275	11,21	27 934	10 042	0	40.77	SI								
50,0%	RAR	0,518	14,94	30 710	20 849	0	28.82	SI	RAR	4,635	360,00	30 710	20 849	0	77.67	SI
	QPR	0,468	11,21	27 934	18 820	0	23.92	SI								
75,0%	RAR	0,131	14,94	30 710	3 274	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,120	11,21	27 934	3 009	0	93.58	SI								
100%	RAR	0,915	14,94	30 710	-42 144	0	16.32	SI	RAR	9,466	360,00	30 710	-42 144	0	38.03	SI
	QPR	0,824	11,21	27 934	-37 892	0	13.60	SI								
Trave: Trave 2-3																
0%	RAR	0,774	14,94	7 961	-37 255	0	19.30	SI	RAR	8,895	360,00	7 961	-37 255	0	40.47	SI
	QPR	0,696	11,21	7 389	-33 485	0	16.09	SI								
25,0%	RAR	0,164	14,94	7 961	6 730	0	91.33	SI	RAR	1,552	360,00	7 961	6 730	0	NS	SI
	QPR	0,149	11,21	7 389	6 099	0	75.41	SI								
50,0%	RAR	0,466	14,94	7 961	20 456	0	32.04	SI	RAR	5,183	360,00	7 961	20 456	0	69.45	SI
	QPR	0,421	11,21	7 389	18 437	0	26.64	SI								
75,0%	RAR	0,119	14,94	7 961	4 688	0	NS	SI	RAR	1,012	360,00	7 961	4 688	0	NS	SI
	QPR	0,107	11,21	7 389	4 218	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,858	14,94	7 961	-41 393	0	17.40	SI	RAR	9,907	360,00	7 961	-41 393	0	36.33	SI
	QPR	0,774	11,21	7 389	-37 294	0	14.48	SI								
Trave: Trave 3-4																
0%	RAR	0,816	14,94	1 253	-39 931	0	18.30	SI	RAR	9,734	360,00	1 253	-39 931	0	36.98	SI
	QPR	0,735	11,21	1 200	-35 946	0	15.24	SI								
25,0%	RAR	0,116	14,94	1 253	5 165	0	NS	SI	RAR	1,330	360,00	1 253	5 165	0	NS	SI
	QPR	0,105	11,21	1 200	4 656	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,442	14,94	1 253	19 937	0	33.80	SI	RAR	5,238	360,00	1 253	19 937	0	68.72	SI
	QPR	0,398	11,21	1 200	17 956	0	28.14	SI								
75,0%	RAR	0,116	14,94	1 253	5 148	0	NS	SI	RAR	1,326	360,00	1 253	5 148	0	NS	SI
	QPR	0,105	11,21	1 200	4 641	0	NS	SI								
100%	RAR	0,817	14,94	1 253	-39 969	0	18.28	SI	RAR	9,743	360,00	1 253	-39 969	0	36.95	SI
	QPR	0,736	11,21	1 200	-35 978	0	15.23	SI								
Trave: Trave 4-5																
0%	RAR	0,858	14,94	7 796	-41 382	0	17.41	SI	RAR	9,909	360,00	7 796	-41 382	0	36.33	SI
	QPR	0,773	11,21	7 250	-37 285	0	14.48	SI								
25,0%	RAR	0,118	14,94	7 796	4 693	0	NS	SI	RAR	1,018	360,00	7 796	4 693	0	NS	SI
	QPR	0,107	11,21	7 250	4 222	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,466	14,94	7 796	20 448	0	32.08	SI	RAR	5,186	360,00	7 796	20 448	0	69.42	SI
	QPR	0,420	11,21	7 250	18 430	0	26.66	SI								
75,0%	RAR	0,163	14,94	7 796	6 700	0	91.88	SI	RAR	1,549	360,00	7 796	6 700	0	NS	SI
	QPR	0,148	11,21	7 250	6 074	0	75.82	SI								
100,0%	RAR	0,775	14,94	7 796	-37 316	0	19.27	SI	RAR	8,914	360,00	7 796	-37 316	0	40.38	SI
	QPR	0,697	11,21	7 250	-33 536	0	16.07	SI								
Trave: Trave 5-6																
0%	RAR	0,914	14,94	30 188	-42 121	0	16.34	SI	RAR	9,475	360,00	30 188	-42 121	0	37.99	SI
	QPR	0,822	11,21	27 495	-37 871	0	13.62	SI								
25,0%	RAR	0,130	14,94	30 188	3 262	0	NS	SI	RAR	0,001	360,00	28 888	3 135	0	NS	SI
	QPR	0,119	11,21	27 495	3 000	0	94.40	SI								
50,0%	RAR	0,516	14,94	30 188	20 802	0	28.93	SI	RAR	4,637	360,00	30 188	20 802	0	77.63	SI
	QPR	0,467	11,21	27 495	18 780	0	24.01	SI								
75,0%	RAR	0,302	14,94	30 188	11 078	0	49.48	SI	RAR	2,065	360,00	30 188	11 078	0	NS	SI
	QPR	0,272	11,21	27 495	9 977	0	41.11	SI								
100,0%	RAR	0,646	14,94	30 188	-26 686	0	23.12	SI	RAR	6,194	360,00	30 188	-26 686	0	58.12	SI
	QPR	0,584	11,21	27 495	-24 128	0	19.17	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 6-8								Travata: Trave 6-8								
0%	RAR	1,438	14,94	177 956	-49 777	0	10.39	SI	RAR	8,065	360,00	177 956	-49 777	0	44.63	SI
	QPR	1,298	11,21	160 541	-44 952	0	8.63	SI								
25,0%	RAR	0,791	14,94	177 956	20 468	0	18.87	SI	RAR	0,312	360,00	177 956	20 468	0	NS	SI
	QPR	0,716	11,21	160 541	18 546	0	15.65	SI								
50,0%	RAR	1,127	14,94	177 956	35 695	0	13.25	SI	RAR	4,340	360,00	177 956	35 695	0	82.95	SI

Tabulati di calcolo

		Compressione calcestruzzo							Travi - verifiche delle tensioni di esercizio							
%LLI	Tp _{prnf}	Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
75,0%	RAR	1,019	11,21	160 541	32 320	0	10.99	SI								
	QPR	0,856	14,94	177 956	23 418	0	17.44	SI	RAR	1,092	360,00	177 956	23 418	0	NS	SI
	QPR	0,772	11,21	160 541	21 116	0	14.50	SI								
100%	RAR	0,793	14,94	177 956	-20 554	0	18.83	SI	RAR	0,380	360,00	169 545	-19 814	0	NS	SI
	QPR	0,726	11,21	160 541	-19 018	0	15.43	SI								
Fondazione									Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21							
Trave: Trave 9-10																
0%	RAR	0,309	14,94	50 817	9 598	0	48.39	SI	RAR	1,082	360,00	50 817	9 598	0	NS	SI
	QPR	0,273	11,21	46 786	8 325	0	41.04	SI								
25,0%	RAR	0,833	14,94	50 817	33 373	0	17.93	SI	RAR	7,371	360,00	50 817	33 373	0	48.83	SI
	QPR	0,749	11,21	46 786	29 940	0	14.95	SI								
50,0%	RAR	0,696	14,94	50 817	27 184	0	21.45	SI	RAR	5,734	360,00	50 817	27 184	0	62.78	SI
	QPR	0,630	11,21	46 786	24 530	0	17.77	SI								
75,0%	RAR	0,387	14,94	50 817	-13 126	0	38.65	SI	RAR	2,015	360,00	50 817	-13 126	0	NS	SI
	QPR	0,344	11,21	46 786	-11 553	0	32.55	SI								
100%	RAR	2,013	14,94	50 817	-94 201	0	7.42	SI	RAR	21,648	360,00	50 817	-94 201	0	16.62	SI
	QPR	1,802	11,21	46 786	-84 203	0	6.21	SI								
Trave: Trave 10-11																
0%	RAR	1,420	14,94	-41 502	-73 397	0	10.51	SI	RAR	19,094	360,00	-41 502	-73 397	0	18.85	SI
	QPR	1,268	11,21	-36 422	-65 494	0	8.83	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	1,413	360,00	-41 502	-842	0	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,497	14,94	-41 502	26 140	0	30.06	SI	RAR	8,105	360,00	-41 502	26 140	0	44.41	SI
	QPR	0,448	11,21	-36 422	23 482	0	25.00	SI								
75,0%	RAR	0,119	14,94	-41 502	8 994	0	NS	SI	RAR	3,569	360,00	-41 502	8 994	0	NS	SI
	QPR	0,107	11,21	-36 422	8 027	0	NS	SI								
100%	RAR	1,005	14,94	-41 502	-53 008	0	14.87	SI	RAR	14,107	360,00	-41 502	-53 008	0	25.51	SI
	QPR	0,904	11,21	-36 422	-47 627	0	12.39	SI								
Trave: Trave 11-12																
0%	RAR	1,320	14,94	7 413	-64 082	0	11.31	SI	RAR	15,472	360,00	7 413	-64 082	0	23.26	SI
	QPR	1,177	11,21	5 935	-57 197	0	9.52	SI								
25,0%	RAR	0,202	14,94	7 413	8 510	0	74.04	SI	RAR	2,039	360,00	7 413	8 510	0	NS	SI
	QPR	0,182	11,21	5 935	7 760	0	61.42	SI								
50,0%	RAR	0,725	14,94	7 413	32 259	0	20.59	SI	RAR	8,321	360,00	7 413	32 259	0	43.26	SI
	QPR	0,649	11,21	5 935	28 905	0	17.27	SI								
75,0%	RAR	0,212	14,94	7 413	8 977	0	70.44	SI	RAR	2,162	360,00	7 413	8 977	0	NS	SI
	QPR	0,184	11,21	5 935	7 819	0	60.98	SI								
100,0%	RAR	1,298	14,94	7 413	-63 033	0	11.50	SI	RAR	15,215	360,00	7 413	-63 033	0	23.66	SI
	QPR	1,174	11,21	5 935	-57 052	0	9.54	SI								
Trave: Trave 12-13																
0%	RAR	0,987	14,94	70 038	-42 124	0	15.13	SI	RAR	8,381	360,00	70 038	-42 124	0	42.95	SI
	QPR	0,894	11,21	62 525	-38 235	0	12.53	SI								
25,0%	RAR	0,991	14,94	70 038	38 874	0	15.07	SI	RAR	8,275	360,00	70 038	38 874	0	43.50	SI
	QPR	0,882	11,21	62 525	34 584	0	12.70	SI								
50,0%	RAR	1,342	14,94	70 038	54 803	0	11.13	SI	RAR	12,489	360,00	70 038	54 803	0	28.82	SI
	QPR	1,201	11,21	62 525	49 036	0	9.33	SI								
75,0%	RAR	0,167	14,94	70 038	-1 511	0	89.35	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,145	11,21	62 525	-1 171	0	77.08	SI								
100,0%	RAR	5,275	14,94	70 038	-147 128	0	2.83	SI	RAR	211,384	360,00	70 038	-147 128	0	1.70	SI
	QPR	4,704	11,21	62 525	-131 172	0	2.38	SI								
Trave: Trave 13-14																
0%	RAR	3,797	14,94	-88 681	-112 179	0	3.93	SI	RAR	205,730	360,00	-88 681	-112 179	0	1.74	SI
	QPR	3,391	11,21	-78 840	-100 140	0	3.30	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	4,154	360,00	-88 681	-6 091	0	86.65	SI
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,608	14,94	-88 681	35 263	0	24.57	SI	RAR	11,872	360,00	-88 681	35 263	0	30.32	SI
	QPR	0,543	11,21	-78 840	31 481	0	20.62	SI								
75,0%	RAR	0,115	14,94	-88 681	12 893	0	NS	SI	RAR	5,954	360,00	-88 681	12 893	0	60.46	SI
	QPR	0,104	11,21	-78 840	11 561	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,351	14,94	-88 681	-74 241	0	11.05	SI	RAR	20,596	360,00	-88 681	-74 241	0	17.47	SI
	QPR	1,203	11,21	-78 840	-66 119	0	9.31	SI								
Trave: Trave 14-15																
0%	RAR	1,832	14,94	-5 265	-90 366	0	8.15	SI	RAR	22,250	360,00	-5 265	-90 366	0	16.17	SI
	QPR	1,633	11,21	-4 470	-80 513	0	6.86	SI								
25,0%	RAR	0,209	14,94	-5 265	9 952	0	71.36	SI	RAR	2,784	360,00	-5 265	9 952	0	NS	SI
	QPR	0,188	11,21	-4 470	8 905	0	59.67	SI								
50,0%	RAR	0,947	14,94	-5 265	43 401	0	15.78	SI	RAR	11,632	360,00	-5 265	43 401	0	30.94	SI
	QPR	0,845	11,21	-4 470	38 709	0	13.26	SI								
75,0%	RAR	0,242	14,94	-5 265	11 447	0	61.66	SI	RAR	3,179	360,00	-5 265	11 447	0	NS	SI
	QPR	0,217	11,21	-4 470	10 208	0	51.75	SI								
100%	RAR	1,771	14,94	-5 265	-87 340	0	8.43	SI	RAR	21,510	360,00	-5 265	-87 340	0	16.73	SI
	QPR	1,579	11,21	-4 470	-77 869	0	7.09	SI								
Trave: Trave 15-16																
0%	RAR	1,802	14,94	-1 267	-88 498	0	8.29	SI	RAR	21,683	360,00	-1 267	-88 498	0	16.60	SI

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
25,0%	QPR	1,606	11,21	-1 032	-78 879	0	6.97	SI								
	RAR	0,241	14,94	-1 267	11 033	0	62.04	SI	RAR	2,955	360,00	-1 267	11 033	0	NS	SI
	QPR	0,215	11,21	-1 032	9 842	0	52.11	SI								
50,0%	RAR	0,961	14,94	-1 267	43 722	0	15.53	SI	RAR	11,603	360,00	-1 267	43 722	0	31.02	SI
	QPR	0,857	11,21	-1 032	38 981	0	13.06	SI								
75,0%	RAR	0,241	14,94	-1 267	11 030	0	62.06	SI	RAR	2,954	360,00	-1 267	11 030	0	NS	SI
	QPR	0,215	11,21	-1 032	9 840	0	52.12	SI								
100,0%	RAR	1,802	14,94	-1 267	-88 509	0	8.29	SI	RAR	21,686	360,00	-1 267	-88 509	0	16.60	SI
	QPR	1,606	11,21	-1 032	-78 887	0	6.97	SI								
Trave: Trave 16-17																
0%	RAR	1,770	14,94	-5 451	-87 321	0	8.44	SI	RAR	21,510	360,00	-5 451	-87 321	0	16.73	SI
	QPR	1,579	11,21	-4 640	-77 853	0	7.09	SI								
25,0%	RAR	0,242	14,94	-5 451	11 463	0	61.66	SI	RAR	3,189	360,00	-5 451	11 463	0	NS	SI
	QPR	0,216	11,21	-4 640	10 222	0	51.75	SI								
50,0%	RAR	0,946	14,94	-5 451	43 399	0	15.78	SI	RAR	11,637	360,00	-5 451	43 399	0	30.93	SI
	QPR	0,844	11,21	-4 640	38 707	0	13.26	SI								
75,0%	RAR	0,208	14,94	-5 451	9 912	0	71.79	SI	RAR	2,778	360,00	-5 451	9 912	0	NS	SI
	QPR	0,187	11,21	-4 640	8 869	0	60.03	SI								
100%	RAR	1,834	14,94	-5 451	-90 471	0	8.14	SI	RAR	22,281	360,00	-5 451	-90 471	0	16.15	SI
	QPR	1,635	11,21	-4 640	-80 607	0	6.85	SI								
Trave: Trave 17-18																
0%	RAR	1,354	14,94	-88 714	-74 378	0	11.03	SI	RAR	20,631	360,00	-88 714	-74 378	0	17.44	SI
	QPR	1,206	11,21	-78 875	-66 244	0	9.29	SI								
25,0%	RAR	0,113	14,94	-88 714	12 836	0	NS	SI	RAR	5,940	360,00	-88 714	12 836	0	60.60	SI
	QPR	0,103	11,21	-78 875	11 508	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,608	14,94	-88 714	35 266	0	24.57	SI	RAR	11,873	360,00	-88 714	35 266	0	30.31	SI
	QPR	0,543	11,21	-78 875	31 482	0	20.62	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	4,141	360,00	-88 714	-6 036	0	86.93	SI
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	3,793	14,94	-88 714	-112 071	0	3.93	SI	RAR	205,569	360,00	-88 714	-112 071	0	1.75	SI
	QPR	3,387	11,21	-78 875	-100 040	0	3.30	SI								
Trave: Trave 18-19																
0%	RAR	5,196	14,94	60 313	-145 166	0	2.87	SI	RAR	211,276	360,00	60 313	-145 166	0	1.70	SI
	QPR	4,633	11,21	53 931	-129 444	0	2.41	SI								
25,0%	RAR	0,136	14,94	60 313	-937	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,118	11,21	53 931	-675	0	94.96	SI								
50,0%	RAR	1,309	14,94	60 313	54 140	0	11.41	SI	RAR	12,593	360,00	60 313	54 140	0	28.58	SI
	QPR	1,171	11,21	53 931	48 442	0	9.56	SI								
75,0%	RAR	0,925	14,94	60 313	36 724	0	16.15	SI	RAR	7,986	360,00	60 313	36 724	0	45.08	SI
	QPR	0,824	11,21	53 931	32 692	0	13.60	SI								
100%	RAR	1,052	14,94	60 313	-46 167	0	14.20	SI	RAR	9,637	360,00	60 313	-46 167	0	37.35	SI
	QPR	0,950	11,21	53 931	-41 769	0	11.79	SI								
Trave: Trave 19-20																
0%	RAR	1,361	14,94	-11 911	-67 830	0	10.97	SI	RAR	16,920	360,00	-11 911	-67 830	0	21.27	SI
	QPR	1,232	11,21	-10 690	-61 394	0	9.09	SI								
25,0%	RAR	0,209	14,94	-11 911	10 502	0	71.57	SI	RAR	3,120	360,00	-11 911	10 502	0	NS	SI
	QPR	0,182	11,21	-10 690	9 194	0	61.48	SI								
50,0%	RAR	0,727	14,94	-11 911	34 019	0	20.54	SI	RAR	9,341	360,00	-11 911	34 019	0	38.53	SI
	QPR	0,653	11,21	-10 690	30 538	0	17.16	SI								
75,0%	RAR	0,101	14,94	-11 911	5 613	0	NS	SI	RAR	1,827	360,00	-11 911	5 613	0	NS	SI
	QPR	0,096	11,21	-10 690	5 273	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,541	14,94	-11 911	-76 648	0	9.69	SI	RAR	19,077	360,00	-11 911	-76 648	0	18.87	SI
	QPR	1,373	11,21	-10 690	-68 298	0	8.16	SI								
Trave: Trave 20-21																
0%	RAR	1,796	14,94	20 342	-86 291	0	8.31	SI	RAR	20,550	360,00	20 342	-86 291	0	17.51	SI
	QPR	1,609	11,21	19 431	-77 179	0	6.96	SI								
25,0%	RAR	0,393	14,94	20 342	-16 057	0	38.02	SI	RAR	3,664	360,00	20 342	-16 057	0	98.23	SI
	QPR	0,350	11,21	19 431	-14 190	0	32.01	SI								
50,0%	RAR	0,499	14,94	20 342	20 883	0	29.92	SI	RAR	4,941	360,00	20 342	20 883	0	72.85	SI
	QPR	0,454	11,21	19 431	18 892	0	24.70	SI								
75,0%	RAR	0,683	14,94	20 342	29 205	0	21.88	SI	RAR	7,143	360,00	20 342	29 205	0	50.40	SI
	QPR	0,615	11,21	19 431	26 213	0	18.21	SI								
100,0%	RAR	0,309	14,94	20 342	12 248	0	48.36	SI	RAR	2,657	360,00	20 342	12 248	0	NS	SI
	QPR	0,273	11,21	19 431	10 708	0	41.01	SI								
Fondazione									Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36							
Trave: Trave 24-25																
0%	RAR	0,287	14,94	70 650	6 899	0	52.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,251	11,21	64 851	5 741	0	44.72	SI								
25,0%	RAR	0,794	14,94	70 650	29 884	0	18.81	SI	RAR	5,880	360,00	70 650	29 884	0	61.22	SI
	QPR	0,713	11,21	64 851	26 725	0	15.71	SI								
50,0%	RAR	0,727	14,94	70 650	26 840	0	20.55	SI	RAR	5,074	360,00	70 650	26 840	0	70.94	SI
	QPR	0,658	11,21	64 851	24 207	0	17.03	SI								
75,0%	RAR	0,297	14,94	70 650	-7 329	0	50.36	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,262	11,21	64 851	-6 241	0	42.83	SI								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
100%	RAR QPR	1,765 1,572	14,94 11,21	70 650 64 851	-80 222 -71 309	0 0	8.46 7.12	SI SI	RAR	17,684	360,00	70 650	-80 222	0	20.35	SI	
Trave: Trave 25-26																	
0%	RAR QPR	0,752 0,671	14,94 11,21	-61 239 -52 858	-42 370 -37 663	0 0	19.87 16.69	SI SI	RAR	12,046	360,00	-61 239	-42 370	0	29.88	SI	
25,0%	RAR QPR	0,318 0,290	14,94 11,21	-61 239 -52 858	19 757 17 727	0 0	46.90 38.67	SI SI	RAR	6,983	360,00	-61 239	19 757	0	51.55	SI	
50,0%	RAR QPR	0,581 0,524	14,94 11,21	-61 239 -52 858	31 654 28 346	0 0	25.72 21.38	SI SI	RAR	10,130	360,00	-61 239	31 654	0	35.53	SI	
75,0%	RAR QPR	0,131 0,117	14,94 11,21	-61 239 -52 858	-11 261 -9 871	0 0	NS 96.13	SI SI	RAR	4,735	360,00	-61 239	-11 261	0	76.02	SI	
100%	RAR QPR	3,994 3,555	14,94 11,21	-61 239 -52 858	-116 174 -103 324	0 0	3.74 3.15	SI SI	RAR	203,295	360,00	-61 239	-116 174	0	1.77	SI	
Trave: Trave 26-27																	
0%	RAR QPR	3,988 3,567	14,94 11,21	-63 466 -52 815	-116 121 -103 662	0 0	3.74 3.14	SI SI	RAR	203,922	360,00	-63 466	-116 121	0	1.76	SI	
25,0%	RAR QPR	0,131 0,122	14,94 11,21	-63 466 -52 815	-11 453 -10 095	0 0	NS 92.15	SI SI	RAR	4,850	360,00	-63 466	-11 453	0	74.22	SI	
50,0%	RAR QPR	0,599 0,549	14,94 11,21	-63 466 -52 815	32 696 29 500	0 0	24.92 20.39	SI SI	RAR	10,469	360,00	-63 466	32 696	0	34.38	SI	
75,0%	RAR QPR	0,323 0,307	14,94 11,21	-63 466 -52 815	20 153 18 501	0 0	46.26 36.51	SI SI	RAR	7,151	360,00	-63 466	20 153	0	50.34	SI	
100%	RAR QPR	0,814 0,721	14,94 11,21	-63 466 -52 815	-47 544 -41 789	0 0	18.35 15.54	SI SI	RAR	12,827	360,00	-63 466	-47 544	0	28.06	SI	
Trave: Trave 27-28																	
0%	RAR QPR	1,465 1,288	14,94 11,21	82 880 75 336	-81 656 -71 586	0 0	10.20 8.70	SI SI	RAR	14,260	360,00	82 880	-81 656	0	25.24	SI	
25,0%	RAR QPR	0,717 0,673	14,94 11,21	82 880 75 336	33 695 31 878	0 0	20.84 16.64	SI SI	RAR	5,167	360,00	82 880	33 695	0	69.67	SI	
50,0%	RAR QPR	1,255 1,146	14,94 11,21	82 880 75 336	64 496 58 915	0 0	11.90 9.77	SI SI	RAR	11,633	360,00	82 880	64 496	0	30.94	SI	
75,0%	RAR QPR	0,307 0,260	14,94 11,21	82 880 75 336	10 266 8 233	0 0	48.70 43.16	SI SI	RAR	0,248	360,00	82 880	10 266	0	NS	SI	
100%	RAR QPR	2,349 2,196	14,94 11,21	82 880 75 336	-140 558 -131 585	0 0	6.36 5.10	SI SI	RAR	24,938	360,00	82 880	-140 558	0	14.43	SI	
Trave: Trave 28-29																	
0%	RAR QPR	1,645 1,525	14,94 11,21	-70 040 -68 287	-110 162 -102 454	0 0	9.08 7.34	SI SI	RAR	22,484	360,00	-70 040	-110 162	0	16.01	SI	
25,0%	RAR QPR	0,000 0,000	14,94 11,21	0 0	0 0	0 0	- -	SI SI	RAR	2,233	360,00	-70 040	-2 961	0	NS	SI	
50,0%	RAR QPR	0,554 0,507	14,94 11,21	-70 040 -68 287	37 802 34 991	0 0	26.97 22.08	SI SI	RAR	9,547	360,00	-70 040	37 802	0	37.70	SI	
75,0%	RAR QPR	0,127 0,106	14,94 11,21	-70 040 -68 287	13 377 12 033	0 0	NS NS	SI SI	RAR	4,420	360,00	-70 040	13 377	0	81.45	SI	
100,0%	RAR QPR	1,122 1,053	14,94 11,21	-70 040 -68 287	-77 158 -72 659	0 0	13.31 10.64	SI SI	RAR	16,205	360,00	-70 040	-77 158	0	22.21	SI	
Trave: Trave 30-29																	
0%	RAR QPR	1,326 1,232	14,94 11,21	-4 040 -5 452	-84 009 -78 173	0 0	11.26 9.09	SI SI	RAR	16,071	360,00	-4 040	-84 009	0	22.40	SI	
25,0%	RAR QPR	0,205 0,192	14,94 11,21	-4 040 -5 452	12 095 11 433	0 0	72.73 58.46	SI SI	RAR	2,632	360,00	-4 040	12 095	0	NS	SI	
50,0%	RAR QPR	0,742 0,689	14,94 11,21	-4 040 -5 452	42 767 39 860	0 0	20.13 16.26	SI SI	RAR	9,071	360,00	-4 040	42 767	0	39.68	SI	
75,0%	RAR QPR	0,153 0,134	14,94 11,21	-4 040 -5 452	9 101 8 112	0 0	97.63 83.90	SI SI	RAR	2,004	360,00	-4 040	9 101	0	NS	SI	
100%	RAR QPR	1,427 1,343	14,94 11,21	-4 040 -5 452	-90 388 -85 214	0 0	10.46 8.34	SI SI	RAR	17,285	360,00	-4 040	-90 388	0	20.82	SI	
Trave: Trave 30-31																	
0%	RAR QPR	1,370 1,281	14,94 11,21	3 909 3 672	-86 073 -80 455	0 0	10.90 8.74	SI SI	RAR	16,291	360,00	3 909	-86 073	0	22.09	SI	
25,0%	RAR QPR	0,201 0,188	14,94 11,21	3 909 3 672	11 165 10 439	0 0	74.20 59.51	SI SI	RAR	2,254	360,00	3 909	11 165	0	NS	SI	
50,0%	RAR QPR	0,761 0,711	14,94 11,21	3 909 3 672	43 157 40 343	0 0	19.63 15.75	SI SI	RAR	8,970	360,00	3 909	43 157	0	40.13	SI	
75,0%	RAR QPR	0,202 0,189	14,94 11,21	3 909 3 672	11 224 10 493	0 0	73.83 59.22	SI SI	RAR	2,266	360,00	3 909	11 224	0	NS	SI	
100%	RAR QPR	1,368 1,279	14,94 11,21	3 909 3 672	-85 933 -80 326	0 0	10.92 8.76	SI SI	RAR	16,264	360,00	3 909	-85 933	0	22.13	SI	
Trave: Trave 31-32																	
0%	RAR	1,329	14,94	-3 255	-84 151	0	11.23	SI	RAR	16,081	360,00	-3 255	-84 151	0	22.38	SI	

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazioni acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
25,0%	QPR	1,235	11,21	-4 661	-78 312	0	9.07	SI								
	RAR	0,206	14,94	-3 255	12 036	0	72.67	SI	RAR	2,602	360,00	-3 255	12 036	0	NS	SI
	QPR	0,192	11,21	-4 661	11 373	0	58.41	SI								
50,0%	RAR	0,744	14,94	-3 255	42 817	0	20.07	SI	RAR	9,064	360,00	-3 255	42 817	0	39.71	SI
	QPR	0,691	11,21	-4 661	39 908	0	16.21	SI								
75,0%	RAR	0,157	14,94	-3 255	9 284	0	94.90	SI	RAR	2,024	360,00	-3 255	9 284	0	NS	SI
	QPR	0,138	11,21	-4 661	8 295	0	81.21	SI								
100,0%	RAR	1,423	14,94	-3 255	-90 059	0	10.49	SI	RAR	17,205	360,00	-3 255	-90 059	0	20.92	SI
	QPR	1,339	11,21	-4 661	-84 873	0	8.36	SI								
Trave: Trave 32-33																
0%	RAR	1,109	14,94	-70 938	-76 460	0	13.46	SI	RAR	16,092	360,00	-70 938	-76 460	0	22.37	SI
	QPR	1,041	11,21	-69 075	-71 961	0	10.76	SI								
25,0%	RAR	0,132	14,94	-70 938	13 751	0	NS	SI	RAR	4,519	360,00	-70 938	13 751	0	79.66	SI
	QPR	0,111	11,21	-69 075	12 403	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,553	14,94	-70 938	37 802	0	27.03	SI	RAR	9,568	360,00	-70 938	37 802	0	37.62	SI
	QPR	0,506	11,21	-69 075	34 992	0	22.13	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	2,356	360,00	-70 938	-3 447	0	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	1,662	14,94	-70 938	-111 308	0	8.99	SI	RAR	22,722	360,00	-70 938	-111 308	0	15.84	SI
	QPR	1,541	11,21	-69 075	-103 550	0	7.26	SI								
Trave: Trave 33-34																
0%	RAR	2,281	14,94	64 298	-137 973	0	6.55	SI	RAR	24,850	360,00	64 298	-137 973	0	14.48	SI
	QPR	2,136	11,21	58 744	-129 334	0	5.24	SI								
25,0%	RAR	0,300	14,94	64 298	11 519	0	49.77	SI	RAR	0,939	360,00	64 298	11 519	0	NS	SI
	QPR	0,253	11,21	58 744	9 337	0	44.21	SI								
50,0%	RAR	1,212	14,94	64 298	63 670	0	12.32	SI	RAR	11,887	360,00	64 298	63 670	0	30.28	SI
	QPR	1,108	11,21	58 744	58 184	0	10.11	SI								
75,0%	RAR	0,618	14,94	64 298	29 687	0	24.17	SI	RAR	4,753	360,00	64 298	29 687	0	75.74	SI
	QPR	0,586	11,21	58 744	28 318	0	19.13	SI								
100%	RAR	1,576	14,94	64 298	-90 135	0	9.47	SI	RAR	16,345	360,00	64 298	-90 135	0	22.02	SI
	QPR	1,387	11,21	58 744	-79 127	0	8.07	SI								
Trave: Trave 34-35																
0%	RAR	0,895	14,94	-88 010	-53 942	0	16.69	SI	RAR	14,982	360,00	-88 010	-53 942	0	24.02	SI
	QPR	0,794	11,21	-74 253	-47 491	0	14.11	SI								
25,0%	RAR	0,322	14,94	-88 010	22 217	0	46.46	SI	RAR	8,401	360,00	-88 010	22 217	0	42.85	SI
	QPR	0,307	11,21	-74 253	20 370	0	36.48	SI								
50,0%	RAR	0,617	14,94	-88 010	35 598	0	24.23	SI	RAR	11,941	360,00	-88 010	35 598	0	30.14	SI
	QPR	0,566	11,21	-74 253	32 130	0	19.78	SI								
75,0%	RAR	0,162	14,94	-88 010	-15 003	0	91.94	SI	RAR	6,493	360,00	-88 010	-15 003	0	55.44	SI
	QPR	0,149	11,21	-74 253	-13 209	0	75.07	SI								
100,0%	RAR	4,577	14,94	-88 010	-134 125	0	3.26	SI	RAR	240,212	360,00	-88 010	-134 125	0	1.49	SI
	QPR	4,092	11,21	-74 253	-119 673	0	2.73	SI								
Trave: Trave 35-36																
0%	RAR	5,242	14,94	-34 716	-150 245	0	2.84	SI	RAR	248,809	360,00	-34 716	-150 245	0	1.44	SI
	QPR	4,662	11,21	-29 139	-133 504	0	2.40	SI								
25,0%	RAR	0,828	14,94	-34 716	-40 585	0	18.03	SI	RAR	11,732	360,00	-34 716	-40 585	0	30.68	SI
	QPR	0,734	11,21	-29 139	-35 829	0	15.26	SI								
50,0%	RAR	0,415	14,94	-34 716	21 833	0	36.00	SI	RAR	6,771	360,00	-34 716	21 833	0	53.16	SI
	QPR	0,378	11,21	-29 139	19 680	0	29.63	SI								
75,0%	RAR	0,977	14,94	-34 716	47 324	0	15.29	SI	RAR	13,515	360,00	-34 716	47 324	0	26.63	SI
	QPR	0,874	11,21	-29 139	42 173	0	12.82	SI								
100,0%	RAR	0,923	14,94	-34 716	44 897	0	16.17	SI	RAR	12,873	360,00	-34 716	44 897	0	27.96	SI
	QPR	0,818	11,21	-29 139	39 621	0	13.70	SI								
Fondazione									Travata: Trave 39-43-40-44							
Trave: Trave 39-43																
0%	RAR	0,403	14,94	116 291	-19 141	0	37.10	SI	RAR	1,081	360,00	116 291	-19 141	0	NS	SI
	QPR	0,412	11,21	118 060	-19 648	0	27.21	SI								
25,0%	RAR	0,646	14,94	114 636	36 959	0	23.11	SI	RAR	4,056	360,00	114 636	36 959	0	88.75	SI
	QPR	0,621	11,21	118 060	34 835	0	18.04	SI								
50,0%	RAR	0,749	14,94	114 636	44 411	0	19.94	SI	RAR	5,288	360,00	114 636	44 411	0	68.07	SI
	QPR	0,735	11,21	118 060	43 106	0	15.24	SI								
75,0%	RAR	0,152	14,94	116 291	920	0	98.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,167	11,21	118 060	1 896	0	67.02	SI								
100,0%	RAR	1,450	14,94	114 636	-103 490	0	10.30	SI	RAR	13,855	360,00	114 636	-103 490	0	25.98	SI
	QPR	1,352	11,21	118 060	-95 535	0	8.28	SI								
Trave: Trave 43-40																
0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	8,879	360,00	-297 154	-24 715	0	40.54	SI
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
25,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	8,831	360,00	-297 154	-24 399	0	40.76	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
50,1%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	9,375	360,00	-297 154	-24 490	0	38.40	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
75,1%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	8,921	360,00	-297 154	-24 991	0	40.35	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
100%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	9,061	360,00	-297 154	-25 902	0	39.73	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
Trave: Trave 40-44																	
0%	RAR	1,594	14,94	132 410	-113 258	0	9.36	SI	RAR	15,043	360,00	132 410	-113 258	0	23.93	SI	
	QPR	1,477	11,21	149 005	-102 525	0	7.58	SI									
25,0%	RAR	0,188	14,94	140 426	1 499	0	79.28	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,229	11,21	149 005	3 729	0	48.84	SI									
50,0%	RAR	0,880	14,94	140 426	51 667	0	16.98	SI	RAR	6,149	360,00	132 410	51 540	0	58.55	SI	
	QPR	0,892	11,21	149 005	51 801	0	12.56	SI									
75,0%	RAR	0,755	14,94	132 410	43 282	0	19.79	SI	RAR	4,783	360,00	132 410	43 282	0	75.26	SI	
	QPR	0,745	11,21	149 005	41 177	0	15.03	SI									
100%	RAR	0,581	14,94	140 426	-29 985	0	25.71	SI	RAR	2,441	360,00	140 426	-29 985	0	NS	SI	
	QPR	0,616	11,21	149 005	-31 795	0	18.18	SI									
Fondazione									Travata: Trave 45-41-46-42								
Trave: Trave 45-41																	
0%	RAR	0,644	14,94	151 881	-31 247	0	23.20	SI	RAR	2,544	360,00	151 881	-31 247	0	NS	SI	
	QPR	0,680	11,21	160 026	-33 044	0	16.47	SI									
25,0%	RAR	0,789	14,94	144 270	41 987	0	18.92	SI	RAR	4,552	360,00	144 270	41 987	0	79.07	SI	
	QPR	0,779	11,21	160 026	39 869	0	14.38	SI									
50,0%	RAR	0,939	14,94	151 881	51 692	0	15.90	SI	RAR	6,220	360,00	144 270	51 595	0	57.88	SI	
	QPR	0,951	11,21	160 026	51 795	0	11.77	SI									
75,0%	RAR	0,253	14,94	151 881	4 251	0	58.96	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,295	11,21	160 026	6 418	0	37.98	SI									
100,0%	RAR	1,720	14,94	144 270	-106 301	0	8.68	SI	RAR	15,713	360,00	144 270	-106 301	0	22.91	SI	
	QPR	1,587	11,21	160 026	-95 771	0	7.05	SI									
Trave: Trave 41-46																	
0%	RAR	0,015	14,94	-258 341	-23 629	0	NS	SI	RAR	8,996	360,00	-258 341	-23 629	0	40.01	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	8,661	360,00	-258 341	-21 697	0	41.56	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
50,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	8,510	360,00	-258 341	-20 826	0	42.30	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
75,0%	RAR	0,000	14,94	0	0	0	-	SI	RAR	7,977	360,00	-258 341	-21 008	0	45.12	SI	
	QPR	0,000	11,21	0	0	0	-	SI									
99,9%	RAR	0,010	14,94	-241 437	-21 758	0	NS	SI	RAR	8,755	360,00	-258 341	-22 238	0	41.12	SI	
	QPR	0,025	11,21	-223 349	-21 244	0	NS	SI									
Trave: Trave 46-42																	
0%	RAR	1,502	14,94	114 574	-93 876	0	9.94	SI	RAR	14,120	360,00	114 574	-93 876	0	25.49	SI	
	QPR	1,406	11,21	115 710	-87 099	0	7.97	SI									
25,0%	RAR	0,162	14,94	115 124	1 137	0	92.29	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,173	11,21	115 710	1 849	0	64.79	SI									
50,0%	RAR	0,745	14,94	114 574	41 478	0	20.06	SI	RAR	5,027	360,00	114 574	41 478	0	71.61	SI	
	QPR	0,726	11,21	115 710	40 074	0	15.44	SI									
75,0%	RAR	0,650	14,94	114 574	34 933	0	22.98	SI	RAR	3,891	360,00	114 574	34 933	0	92.52	SI	
	QPR	0,623	11,21	115 710	32 984	0	17.98	SI									
100,0%	RAR	0,384	14,94	115 124	-16 473	0	38.94	SI	RAR	0,677	360,00	115 124	-16 473	0	NS	SI	
	QPR	0,388	11,21	115 710	-16 756	0	28.84	SI									
Fondazione									Travata: Trave 7-12								
Trave: Trave 7-12																	
0%	RAR	0,369	14,94	95 750	8 416	0	40.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,322	11,21	85 909	7 158	0	34.79	SI									
25,0%	RAR	0,647	14,94	95 750	21 056	0	23.08	SI	RAR	2,825	360,00	95 750	21 056	0	NS	SI	
	QPR	0,578	11,21	85 909	18 778	0	19.37	SI									
50,0%	RAR	0,614	14,94	95 750	19 542	0	24.33	SI	RAR	2,424	360,00	95 750	19 542	0	NS	SI	
	QPR	0,552	11,21	85 909	17 588	0	20.30	SI									
75,0%	RAR	0,200	14,94	95 750	754	0	74.82	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,182	11,21	85 909	818	0	61.47	SI									
100%	RAR	1,043	14,94	95 750	-39 014	0	14.32	SI	RAR	7,575	360,00	95 750	-39 014	0	47.52	SI	
	QPR	0,932	11,21	85 909	-34 830	0	12.02	SI									

%LLI Tp _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Travi - verifiche delle tensioni di esercizio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Fondazione								Travata: Trave 8-19								
Trave: Trave 8-19																
0%	RAR	0,369	14,94	87 570	9 127	0	40.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,322	11,21	78 519	7 806	0	34.77	SI								
25,0%	RAR	0,635	14,94	87 570	21 196	0	23.53	SI	RAR	3,096	360,00	87 570	21 196	0	NS	SI
	QPR	0,567	11,21	78 519	18 905	0	19.76	SI								
50,0%	RAR	0,586	14,94	87 570	18 973	0	25.50	SI	RAR	2,508	360,00	87 570	18 973	0	NS	SI
	QPR	0,526	11,21	78 519	17 071	0	21.28	SI								
75,0%	RAR	0,183	14,94	87 570	-696	0	81.75	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,161	11,21	78 519	-494	0	69.60	SI								
100%	RAR	1,083	14,94	87 570	-41 524	0	13.79	SI	RAR	8,474	360,00	87 570	-41 524	0	42.48	SI
	QPR	0,968	11,21	78 519	-37 093	0	11.57	SI								
Fondazione								Travata: Trave 9-22-24								
Trave: Trave 9-22																
0%	RAR	0,991	14,94	107 044	-35 672	0	15.07	SI	RAR	6,367	360,00	107 044	-35 672	0	56.53	SI
	QPR	0,895	11,21	97 031	-32 203	0	12.51	SI								
25,0%	RAR	0,512	14,94	107 044	13 951	0	29.16	SI	RAR	0,621	360,00	107 044	13 951	0	NS	SI
	QPR	0,468	11,21	97 031	12 826	0	23.92	SI								
50,0%	RAR	0,709	14,94	107 044	22 859	0	21.08	SI	RAR	2,978	360,00	107 044	22 859	0	NS	SI
	QPR	0,646	11,21	97 031	20 907	0	17.33	SI								
75,0%	RAR	0,481	14,94	107 044	12 522	0	31.08	SI	RAR	0,243	360,00	107 044	12 522	0	NS	SI
	QPR	0,434	11,21	97 031	11 276	0	25.81	SI								
100%	RAR	0,389	14,94	107 044	-9 460	0	38.42	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,371	11,21	97 031	-9 502	0	30.17	SI								
Trave: Trave 22-24																
0%	RAR	0,130	14,94	54 745	1 463	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,094	11,21	50 589	70	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,425	14,94	54 745	14 539	0	35.13	SI	RAR	2,276	360,00	54 745	14 539	0	NS	SI
	QPR	0,382	11,21	50 589	12 927	0	29.35	SI								
50,0%	RAR	0,473	14,94	54 745	16 690	0	31.61	SI	RAR	2,845	360,00	54 745	16 690	0	NS	SI
	QPR	0,436	11,21	50 589	15 394	0	25.69	SI								
75,0%	RAR	0,133	14,94	52 737	1 445	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,133	11,21	50 589	1 650	0	84.18	SI								
100,0%	RAR	1,062	14,94	54 745	-43 431	0	14.06	SI	RAR	9,920	360,00	54 745	-43 431	0	36.29	SI
	QPR	0,951	11,21	50 589	-38 734	0	11.78	SI								
Fondazione								Travata: Trave 21-23-36-42								
Trave: Trave 21-23																
0%	RAR	1,023	14,94	95 034	-38 165	0	14.60	SI	RAR	7,371	360,00	95 034	-38 165	0	48.83	SI
	QPR	0,925	11,21	86 325	-34 461	0	12.11	SI								
25,0%	RAR	0,451	14,94	95 034	12 208	0	33.14	SI	RAR	0,504	360,00	95 034	12 208	0	NS	SI
	QPR	0,413	11,21	86 325	11 250	0	27.12	SI								
50,0%	RAR	0,670	14,94	95 034	22 164	0	22.28	SI	RAR	3,138	360,00	95 034	22 164	0	NS	SI
	QPR	0,612	11,21	86 325	20 267	0	18.31	SI								
75,0%	RAR	0,454	14,94	95 034	12 353	0	32.90	SI	RAR	0,543	360,00	95 034	12 353	0	NS	SI
	QPR	0,411	11,21	86 325	11 136	0	27.29	SI								
100%	RAR	0,376	14,94	95 034	-9 894	0	39.76	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,357	11,21	86 325	-9 766	0	31.37	SI								
Trave: Trave 23-36																
0%	RAR	0,185	14,94	453	9 043	0	80.68	SI	RAR	2,200	360,00	453	9 043	0	NS	SI
	QPR	0,144	11,21	1 970	6 872	0	77.98	SI								
25,0%	RAR	0,406	14,94	453	18 378	0	36.79	SI	RAR	4,849	360,00	453	18 378	0	74.24	SI
	QPR	0,362	11,21	1 970	16 257	0	30.93	SI								
50,0%	RAR	0,329	14,94	453	14 900	0	45.36	SI	RAR	3,929	360,00	453	14 900	0	91.63	SI
	QPR	0,305	11,21	1 970	13 677	0	36.70	SI								
75,0%	RAR	0,229	14,94	453	-10 369	0	65.11	SI	RAR	2,730	360,00	453	-10 369	0	NS	SI
	QPR	0,196	11,21	1 970	-8 709	0	57.23	SI								
100,0%	RAR	1,438	14,94	453	-70 498	0	10.38	SI	RAR	17,233	360,00	453	-70 498	0	20.89	SI
	QPR	1,278	11,21	1 970	-62 514	0	8.76	SI								
Trave: Trave 36-42																
0%	RAR	1,948	14,94	144 114	-82 627	0	7.66	SI	RAR	16,254	360,00	144 114	-82 627	0	22.14	SI
	QPR	1,803	11,21	140 934	-75 791	0	6.21	SI								
25,0%	RAR	0,450	14,94	144 114	7 911	0	33.20	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,426	11,21	140 934	7 119	0	26.28	SI								
50,0%	RAR	1,087	14,94	144 114	36 803	0	13.74	SI	RAR	5,603	360,00	144 114	36 803	0	64.24	SI
	QPR	1,027	11,21	140 934	34 379	0	10.90	SI								
75,0%	RAR	1,070	14,94	144 114	36 031	0	13.96	SI	RAR	5,399	360,00	144 114	36 031	0	66.67	SI
	QPR	1,035	11,21	140 934	34 743	0	10.82	SI								
100%	RAR	0,830	14,94	144 114	-25 138	0	18.00	SI	RAR	2,517	360,00	144 114	-25 138	0	NS	SI
	QPR	0,752	11,21	140 934	-21 881	0	14.90	SI								
Fondazione								Travata: Trave 25-39								
Trave: Trave 25-39																
0%	RAR	2,196	14,94	248 416	-78 086	0	6.80	SI	RAR	13,534	360,00	248 416	-78 086	0	26.60	SI
	QPR	2,033	11,21	234 024	-71 927	0	5.51	SI								
25,0%	RAR	1,098	14,94	248 416	28 246	0	13.61	SI	RAR	0,349	360,00	248 416	28 246	0	NS	SI
	QPR	0,998	11,21	234 024	24 954	0	11.23	SI								
50,0%	RAR	1,522	14,94	248 416	47 498	0	9.81	SI	RAR	5,442	360,00	248 416	47 498	0	66.15	SI
	QPR	1,413	11,21	234 024	43 818	0	7.92	SI								
75,0%	RAR	1,280	14,94	248 416	36 525	0	11.67	SI	RAR	2,598	360,00	241 464	35 994	0	NS	SI

		Compressione calcestruzzo								Travi - verifiche delle tensioni di esercizio							
%LLI	Tp _{prnf}	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100%		QPR	1,228	11,21	234 024	35 425	0	9.12	SI	RAR	1,180	360,00	248 416	-31 388	0	NS	SI
		RAR	1,167	14,94	248 416	-31 388	0	12.80	SI								
		QPR	1,037	11,21	234 024	-26 759	0	10.80	SI								
Fondazione									Travata: Trave 27-37-44								
Trave: Trave 27-37																	
0%		RAR	1,325	14,94	482 572	-31 747	0	11.27	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,234	11,21	451 056	-29 410	0	9.07	SI								
25,0%		RAR	1,803	14,94	482 572	58 475	0	8.28	SI	RAR	1,186	360,00	482 572	58 475	0	NS	SI
		QPR	1,660	11,21	451 056	53 226	0	6.74	SI								
50,0%		RAR	2,124	14,94	482 572	76 404	0	7.03	SI	RAR	5,034	360,00	482 572	76 404	0	71.51	SI
		QPR	1,973	11,21	451 056	70 732	0	5.67	SI								
75,0%		RAR	1,522	14,94	482 572	42 745	0	9.81	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,442	11,21	451 056	41 021	0	7.77	SI								
100%		RAR	1,435	14,94	482 572	-44 429	0	10.41	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,300	11,21	451 056	-38 975	0	8.62	SI								
Trave: Trave 37-44									Travata: Trave 34-38-45								
0%		RAR	0,565	14,94	319 637	-5 632	0	26.42	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,563	11,21	315 414	-5 879	0	19.89	SI								
25,0%		RAR	1,051	14,94	319 637	30 682	0	14.22	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,032	11,21	315 414	29 988	0	10.86	SI								
50,0%		RAR	1,290	14,94	319 637	44 058	0	11.58	SI	RAR	1,929	360,00	319 637	44 058	0	NS	SI
		QPR	1,272	11,21	315 414	43 443	0	8.80	SI								
75,0%		RAR	1,064	14,94	319 637	31 431	0	14.04	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,055	11,21	315 414	31 287	0	10.62	SI								
100%		RAR	0,705	14,94	319 637	-11 351	0	21.19	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,687	11,21	315 414	-10 748	0	16.29	SI								
Fondazione									Travata: Trave 34-38-45								
Trave: Trave 34-38																	
0%		RAR	1,402	14,94	465 809	-37 518	0	10.65	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,299	11,21	436 008	-34 377	0	8.62	SI								
25,0%		RAR	1,729	14,94	465 809	55 778	0	8.64	SI	RAR	1,002	360,00	465 809	55 778	0	NS	SI
		QPR	1,595	11,21	436 008	50 931	0	7.02	SI								
50,0%		RAR	2,087	14,94	465 809	75 817	0	7.15	SI	RAR	5,303	360,00	465 809	75 817	0	67.89	SI
		QPR	1,941	11,21	436 008	70 238	0	5.77	SI								
75,0%		RAR	1,501	14,94	465 809	43 023	0	9.95	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,421	11,21	436 008	41 163	0	7.88	SI								
100%		RAR	1,412	14,94	465 809	-44 545	0	10.58	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	1,285	11,21	436 008	-39 426	0	8.72	SI								
Trave: Trave 38-45																	
0%		RAR	0,514	14,94	296 146	-4 595	0	29.07	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,509	11,21	291 741	-4 725	0	21.99	SI								
25,0%		RAR	1,011	14,94	296 146	30 554	0	14.77	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,993	11,21	291 741	29 902	0	11.28	SI								
50,0%		RAR	1,223	14,94	296 146	42 369	0	12.21	SI	RAR	2,119	360,00	296 146	42 369	0	NS	SI
		QPR	1,204	11,21	291 741	41 730	0	9.30	SI								
75,0%		RAR	0,962	14,94	296 146	27 772	0	15.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,951	11,21	291 741	27 552	0	11.78	SI								
100%		RAR	0,775	14,94	296 146	-17 351	0	19.27	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
		QPR	0,760	11,21	291 741	-16 861	0	14.75	SI								

LEGENDA:

- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

		Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%LLI	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato		
														[N]	[N-m]
Fondazione															
Travata: Trave 1-7															
AA= PCA															
0%		FRQ	165 570	-46 172	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	161 843	-45 146	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%		FRQ	161 843	-4 703	0	-0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	161 843	-4 703	0	-0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%		FRQ	165 570	18 805	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
		QPR	161 843	18 401	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	165 570	29 988	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	29 340	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	165 570	32 961	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	32 247	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	165 570	30 133	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	29 474	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	165 570	21 878	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	21 384	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	161 843	6 518	0	-0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	6 518	0	-0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	161 843	-17 868	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161 843	-17 868	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3-4-5-6					
Trave: Trave 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	28 522	-24 587	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	-24 048	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	28 522	-3 829	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	-3 751	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28 522	10 278	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	10 042	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28 522	17 923	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	17 520	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28 522	19 250	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	18 820	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28 522	14 310	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	13 996	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28 522	3 065	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	3 009	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28 522	-14 596	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	-14 248	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28 522	-38 793	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 934	-37 892	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	7 510	-34 284	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	-33 485	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7 510	-10 455	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	-10 204	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7 510	6 233	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	6 099	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 510	15 957	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	15 599	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7 510	18 864	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	18 437	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7 510	15 005	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	14 663	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7 510	4 317	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	4 218	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7 510	-13 348	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	-13 046	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	7 510	-38 162	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 389	-37 294	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
0%	FRQ	1 211	-36 790	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	-35 946	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1 211	-12 440	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	-12 154	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1 211	4 764	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	4 656	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1 211	14 988	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	14 646	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1 211	18 376	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	17 956	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1 211	14 981	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	14 639	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1 211	4 749	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	4 641	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1 211	-12 464	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	-12 177	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1 211	-36 824	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 200	-35 978	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5								AA= PCA					
0%	FRQ	7 366	-38 153	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 250	-37 285	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7 366	-13 341	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 250	-13 039	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7 366	4 322	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 250	4 222	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7 366	15 005	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 250	14 663	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7 366	18 857	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	7 250	18 430	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7 366	15 942	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	7 250	15 584	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7 366	6 207	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	7 250	6 074	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7 366	-10 493	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	7 250	-10 241	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7 366	-34 337	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7 250	-33 536	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-6								AA= PCA					
0%	FRQ	28 065	-38 772	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	-37 871	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	28 065	-14 590	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	-14 242	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28 065	3 055	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	3 000	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28 065	14 285	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	13 971	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28 065	19 208	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	18 780	0	0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28 065	17 868	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	17 466	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28 065	10 210	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	9 977	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28 065	-3 907	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	-3 827	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	28 065	-24 670	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27 495	-24 128	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 6-8					
Trave: Trave 6-8								AA= PCA					
0%	FRQ	164 230	-45 975	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	-44 952	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	160 541	-4 541	0	-0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	-4 541	0	-0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	164 230	18 954	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	18 546	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	164 230	30 115	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	29 465	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	164 230	33 035	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	32 320	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	164 230	30 086	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	29 430	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	164 230	21 604	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	21 116	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	160 541	5 887	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	5 887	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	164 230	-19 343	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 541	-19 018	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 9-10-11-12-13-14-15-16-17-18-19-20-21					
Trave: Trave 9-10								AA= PCA					
0%	FRQ	47 640	8 595	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	8 325	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	47 640	22 984	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	22 411	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	47 640	30 667	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	29 940	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	47 640	31 492	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	30 764	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	47 640	25 092	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	24 530	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	47 640	10 885	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	10 669	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	47 640	-11 887	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	-11 553	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47 640	-44 046	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	-42 941	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47 640	-86 321	0	1,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46 786	-84 203	0	1,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11								AA= PCA					
0%	FRQ	-37 498	-67 169	0	1,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36 422	-65 494	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-37 498	-28 566	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36 422	-27 832	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-37 498	-649	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36 422	-597	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-37 498	16 807	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36 422	16 429	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-37 498	24 045	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36 422	23 482	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-37 498	21 196	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	-36 422	20 691	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-37 498	8 232	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-36 422	8 027	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-37 498	-15 016	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-36 422	-14 674	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-37 498	-48 767	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	6 248	-58 656	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	-57 197	0	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6 248	-19 574	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	-19 062	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6 248	7 919	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	7 760	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6 248	24 206	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	23 643	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6 248	29 615	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	28 905	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6 248	24 276	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	23 670	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6 248	8 065	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	7 819	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6 248	-19 341	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	-18 965	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6 248	-58 319	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5 935	-57 052	0	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13								AA= PCA					
0%	FRQ	64 116	-39 059	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	-38 235	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	64 116	5 651	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	5 434	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	64 116	35 493	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	34 584	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	64 116	50 508	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	49 260	0	0,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	64 116	50 258	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	49 036	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	64 116	33 613	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	32 815	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	62 525	-1 171	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	-1 171	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	64 116	-56 568	0	1,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	62 525	-55 122	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	64 116	-134 553	0	2,63	2,13	5,5233 E-04	1250	339	0,187	0,400	2,13	SI
	QPR	62 525	-131 172	0	2,56	2,13	5,384 E-04	1250	339	0,183	0,300	1,64	SI
Trave: Trave 13-14								AA= PCA					
0%	FRQ	-80 925	-102 691	0	2,24	2,13	5,3787 E-04	1250	339	0,183	0,400	2,19	SI
	QPR	-78 840	-100 140	0	2,19	2,13	5,2444 E-04	1250	339	0,178	0,300	1,69	SI
12,5%	FRQ	-80 925	-46 652	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	-45 495	0	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-80 925	-5 583	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	-5 446	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-80 925	20 665	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	20 150	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-80 925	32 282	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	31 481	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-80 925	29 361	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	28 637	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-80 925	11 843	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	11 561	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-80 925	-20 474	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	-19 944	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-80 925	-67 840	0	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 840	-66 119	0	1,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-15								AA= PCA					
0%	FRQ	-4 638	-82 601	0	1,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	-80 513	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4 638	-28 943	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	-28 206	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4 638	9 127	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	8 905	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4 638	31 919	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	31 122	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4 638	39 703	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	38 709	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4 638	32 587	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	-4 470	31 770	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-4 638	10 471	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-4 470	10 208	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-4 638	-26 913	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-4 470	-26 237	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-4 638	-79 876	0	1,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 470	-77 869	0	1,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15-16								AA= PCA					
0%	FRQ	-1 082	-80 917	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	-78 879	0	1,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1 082	-27 619	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	-26 923	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1 082	10 095	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	9 842	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1 082	32 539	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	31 722	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1 082	39 985	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	38 981	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1 082	32 538	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	31 721	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1 082	10 092	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	9 840	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1 082	-27 624	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	-26 927	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1 082	-80 926	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1 032	-78 887	0	1,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16-17								AA= PCA					
0%	FRQ	-4 812	-79 859	0	1,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	-77 853	0	1,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4 812	-26 896	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	-26 220	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4 812	10 485	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	10 222	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4 812	32 595	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	31 778	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4 812	39 701	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	38 707	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4 812	31 902	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	31 106	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4 812	9 090	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	8 869	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4 812	-29 007	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	-28 268	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4 812	-82 697	0	1,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 640	-80 607	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-18								AA= PCA					
0%	FRQ	-80 960	-67 967	0	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	-66 244	0	1,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-80 960	-20 562	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	-20 030	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-80 960	11 789	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	11 508	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-80 960	29 337	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	28 613	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-80 960	32 284	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	31 482	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-80 960	20 692	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	20 176	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-80 960	-5 532	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	-5 397	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-80 960	-46 577	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-78 875	-45 421	0	1,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-80 960	-102 589	0	2,24	2,13	5,3742 E-04	1250	339	0,182	0,400	2,19	SI
	QPR	-78 875	-100 040	0	2,18	2,13	5,24 E-04	1250	339	0,178	0,300	1,69	SI
Trave: Trave 18-19								AA= PCA					
0%	FRQ	55 283	-132 775	0	2,61	2,13	5,5201 E-04	1250	339	0,187	0,400	2,13	SI
	QPR	53 931	-129 444	0	2,54	2,13	5,3814 E-04	1250	339	0,183	0,300	1,64	SI
12,5%	FRQ	55 283	-55 463	0	1,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	-54 049	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	53 931	-675	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	-675	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	55 283	33 571	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	32 772	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	55 283	49 649	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	48 442	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	55 283	49 275	0	0,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	48 059	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	55 283	33 546	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	32 692	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	55 283	2 893	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	2 755	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	55 283	-42 701	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53 931	-41 769	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19-20								AA= PCA					
0%	FRQ	-10 949	-62 758	0	1,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	-61 394	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10 949	-20 051	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	-19 662	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10 949	9 471	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	9 194	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10 949	26 408	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	25 759	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10 949	31 275	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	30 538	0	0,69	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10 949	24 295	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	23 749	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10 949	5 345	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	5 273	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10 949	-25 967	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	-25 270	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-10 949	-70 067	0	1,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10 690	-68 298	0	1,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20-21								AA= PCA					
0%	FRQ	19 624	-79 110	0	1,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	-77 179	0	1,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	19 624	-42 767	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	-41 700	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	19 624	-14 586	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	-14 190	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19 624	5 919	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	5 823	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	19 624	19 314	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	18 892	0	0,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	19 624	26 140	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	25 543	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	19 624	26 847	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	26 213	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19 624	21 751	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	21 209	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	19 624	11 034	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19 431	10 708	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30-31-32-33-34-35-36					
Trave: Trave 24-25								AA= PCA					
0%	FRQ	66 080	5 986	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	5 741	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	66 080	19 530	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	19 012	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	66 080	27 394	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	26 725	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	66 080	29 296	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	28 609	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	66 080	24 765	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	24 207	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	66 080	13 124	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	12 865	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	66 080	-6 471	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	-6 241	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	66 080	-34 954	0	0,64	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	-34 015	0	0,63	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	66 080	-73 197	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64 851	-71 309	0	1,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 25-26								AA= PCA					
0%	FRQ	-54 633	-38 660	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	-37 663	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-54 633	-4 673	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	-4 529	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-54 633	18 157	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	17 727	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-54 633	29 534	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	28 819	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-54 633	29 047	0	0,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	28 346	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-54 633	16 082	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	15 711	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-54 633	-10 165	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 858	-9 871	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-54 633	-50 603	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-52 858	-49 284	0	1,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-54 633	-106 046	0	2,26	2,13	5,2903 E-04	1250	339	0,180	0,400	2,23	SI
	QPR	-52 858	-103 324	0	2,20	2,13	5,1516 E-04	1250	339	0,175	0,300	1,72	SI
Trave: Trave 26-27								AA= PCA					
0%	FRQ	-55 072	-106 301	0	2,27	2,13	5,3062 E-04	1250	339	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	-52 815	-103 662	0	2,21	2,13	5,1661 E-04	1250	339	0,175	0,300	1,71	SI
12,5%	FRQ	-55 072	-51 197	0	1,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	-49 913	0	1,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-55 072	-10 383	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	-10 095	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-55 072	16 572	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	16 210	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-55 072	30 177	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	29 500	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-55 072	30 854	0	0,79	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	30 184	0	0,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-55 072	18 851	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	18 501	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-55 072	-5 759	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	-5 478	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-55 072	-43 009	0	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52 815	-41 789	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 27-28								AA= PCA					
0%	FRQ	76 935	-73 720	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	-71 586	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	76 935	-10 676	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	-10 033	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	76 935	32 263	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	31 878	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	76 935	55 764	0	0,86	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	54 780	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	76 935	60 098	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	58 915	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	76 935	44 809	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	43 812	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	76 935	8 663	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	8 233	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	76 935	-50 145	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	-49 615	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	76 935	-133 486	0	2,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	75 336	-131 585	0	1,98	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 28-29								AA= PCA					
0%	FRQ	-68 659	-104 087	0	1,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	-102 454	0	1,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-68 659	-45 524	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	-44 819	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-68 659	-2 853	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	-2 825	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-68 659	24 112	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	23 710	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-68 659	35 586	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	34 991	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-68 659	31 675	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	31 120	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-68 659	12 318	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	12 033	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-68 659	-22 692	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	-22 475	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-68 659	-73 612	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-68 287	-72 659	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 30-29								AA= PCA					
0%	FRQ	-5 153	-79 410	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	-78 173	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5 153	-26 029	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	-25 596	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5 153	11 573	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	11 433	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5 153	33 667	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	33 178	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-5 153	40 476	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	39 860	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5 153	32 069	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	31 545	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5 153	8 321	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	8 112	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-5 153	-31 038	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-5 452	-30 709	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-5 153	-86 310	0	1,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5 452	-85 214	0	1,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 30-31								AA= PCA					
0%	FRQ	3 723	-81 645	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	-80 455	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3 723	-27 648	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	-27 244	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3 723	10 593	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	10 439	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3 723	33 371	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	32 885	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3 723	40 939	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	40 343	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3 723	33 397	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	32 910	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3 723	10 648	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	10 493	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3 723	-27 559	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	-27 157	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3 723	-81 514	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3 672	-80 326	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 31-32								AA= PCA					
0%	FRQ	-4 363	-79 549	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	-78 312	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4 363	-26 132	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	-25 699	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4 363	11 513	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	11 373	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4 363	33 657	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	33 168	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4 363	40 524	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	39 908	0	0,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4 363	32 181	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	31 658	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4 363	8 505	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	8 295	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4 363	-30 779	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	-30 449	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-4 363	-85 972	0	1,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4 661	-84 873	0	1,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 32-33								AA= PCA					
0%	FRQ	-69 469	-72 914	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	-71 961	0	1,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-69 469	-22 156	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	-21 939	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-69 469	12 688	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	12 403	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-69 469	31 870	0	0,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	31 313	0	0,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-69 469	35 587	0	0,73	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	34 992	0	0,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-69 469	23 894	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	23 493	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-69 469	-3 325	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	-3 292	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-69 469	-46 290	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	-45 578	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-69 469	-105 194	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-69 075	-103 550	0	1,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 33-34								AA= PCA					
0%	FRQ	59 920	-131 164	0	1,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	-129 334	0	1,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	59 920	-48 342	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	-47 864	0	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	59 920	9 799	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	9 337	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	59 920	45 107	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	44 101	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	59 920	59 346	0	0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	58 184	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	59 920	53 708	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	52 778	0	0,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	59 920	28 608	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	28 318	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	59 920	-16 237	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	-15 451	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	59 920	-81 459	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	58 744	-79 127	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 34-35								AA= PCA					

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	-77 168	-48 857	0	1,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	-47 491	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-77 168	-6 794	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	-6 483	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-77 168	20 761	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	20 370	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-77 168	33 976	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	33 235	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-77 168	32 865	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	32 130	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-77 168	17 178	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	16 812	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-77 168	-13 589	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	-13 209	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-77 168	-60 063	0	1,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-74 253	-58 544	0	1,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-77 168	-122 735	0	2,64	2,13	6,2495 E-04	1250	339	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	-74 253	-119 673	0	2,58	2,13	6,0845 E-04	1250	339	0,207	0,300	1,45	SI
Trave: Trave 35-36								AA= PCA					
0%	FRQ	-30 321	-137 051	0	2,85	2,13	6,5085 E-04	1250	339	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	-29 139	-133 504	0	2,77	2,13	6,3022 E-04	1250	339	0,214	0,300	1,40	SI
12,5%	FRQ	-30 321	-81 015	0	1,74	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	-78 885	0	1,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-30 321	-36 837	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	-35 829	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-30 321	-3 519	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	-3 363	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-30 321	20 136	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	19 680	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-30 321	35 355	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	34 493	0	0,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-30 321	43 264	0	1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	42 173	0	0,99	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-30 321	44 815	0	1,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	43 645	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-30 321	40 739	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29 139	39 621	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 39-43-40-44					
Trave: Trave 39-43								AA= PCA					
0%	FRQ	118 060	-19 648	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	-19 648	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	117 334	13 689	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	13 312	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	117 334	35 285	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	34 835	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	117 334	45 275	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	44 856	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	117 334	43 382	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	43 106	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	117 334	29 058	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	29 050	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	118 060	1 896	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	1 896	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	117 334	-40 274	0	0,41	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	-39 313	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	117 334	-97 220	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	118 060	-95 535	0	1,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 43-40								AA= PCA					
0%	FRQ	-266 633	-23 144	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-22 722	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-266 633	-22 700	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-22 215	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-266 633	-22 354	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 804	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-266 633	-22 106	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 491	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	-266 633	-21 957	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 276	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	-266 633	-21 906	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 157	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	-266 633	-21 953	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 137	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	-266 633	-22 100	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 214	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-266 633	-22 346	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-258 429	-21 390	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 40-44													AA= PCA
0%	FRQ	145 489	-104 799	0	1,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	-102 525	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	145 489	-43 627	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	-42 103	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	149 005	3 729	0	-0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	3 729	0	-0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	149 005	35 017	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	35 017	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	145 489	51 746	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	51 801	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	145 489	54 199	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	53 969	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	145 489	41 623	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	41 177	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	145 489	13 454	0	0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	12 844	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	149 005	-31 795	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	149 005	-31 795	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione													Travata: Trave 45-41-46-42
Trave: Trave 45-41													AA= PCA
0%	FRQ	160 026	-33 044	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	-33 044	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	156 688	12 005	0	-0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	11 395	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	156 688	40 318	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	39 869	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	156 688	53 378	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	53 140	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	156 688	51 753	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	51 795	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	160 026	36 183	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	36 183	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	160 026	6 418	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	6 418	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	156 688	-39 036	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	-37 545	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	156 688	-98 002	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160 026	-95 771	0	1,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 41-46													AA= PCA
0%	FRQ	-230 762	-19 710	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-18 656	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-230 762	-19 038	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-18 099	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-230 762	-18 622	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-17 795	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-230 762	-18 461	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-17 743	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-230 762	-18 554	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-17 943	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-230 762	-18 901	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-18 394	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-230 762	-19 501	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-19 095	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	-230 762	-20 352	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-20 046	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	-230 762	-21 455	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-223 349	-21 244	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 46-42													AA= PCA
0%	FRQ	115 469	-88 535	0	1,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	-87 099	0	1,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	115 469	-36 692	0	0,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	-35 902	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	115 710	1 849	0	-0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	1 849	0	-0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	115 469	26 986	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	26 919	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	115 469	40 372	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	40 074	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	115 469	42 361	0	0,47	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	41 951	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	115 469	33 397	0	0,34	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	32 984	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	115 469	13 708	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	13 395	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	115 710	-16 756	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115 710	-16 756	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione													Travata: Trave 7-12
Trave: Trave 7-12													AA= PCA
0%	FRQ	87 994	7 425	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	85 909	7 158	0	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	14 828	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
25,0%	QPR	85 909	14 421	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	19 260	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	85 909	18 778	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	20 430	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	85 909	19 942	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	18 002	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	85 909	17 588	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	11 599	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	85 909	11 349	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	85 909	818	0	-0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	85 909	818	0	-0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	-14 821	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	85 909	-14 432	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	87 994	-35 716	0	0,62	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	85 909	-34 830	0	0,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 8-19					
Trave: Trave 8-19								AA= PCA					
0%	FRQ	80 436	8 086	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	7 806	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	80 436	15 237	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	14 822	0	0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	80 436	19 390	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	18 905	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	80 436	20 248	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	19 764	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	80 436	17 474	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	17 071	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	80 436	10 685	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	10 454	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	78 519	-494	0	-0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	-494	0	-0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	80 436	-16 630	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	-16 201	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	80 436	-38 032	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	78 519	-37 093	0	0,67	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 9-22-24					
Trave: Trave 9-22								AA= PCA					
0%	FRQ	99 152	-32 938	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	-32 203	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	97 031	-3 448	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	-3 448	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	99 152	13 064	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	12 826	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	99 152	20 378	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	19 987	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	99 152	21 320	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	20 907	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	99 152	17 981	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	17 621	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	99 152	11 540	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	11 276	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	97 031	2 264	0	-0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	2 264	0	-0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	97 031	-9 502	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97 031	-9 502	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 22-24								AA= PCA					
0%	FRQ	51 469	365	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	70	0	-0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	51 469	7 955	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	7 629	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	51 469	13 269	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	12 927	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	51 469	16 029	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	15 698	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	51 469	15 668	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	15 394	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	51 469	11 267	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	11 120	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	50 589	1 650	0	-0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	1 650	0	-0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	51 469	-14 931	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	-14 477	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	51 469	-39 729	0	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50 589	-38 734	0	0,76	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 21-23-36-42					
Trave: Trave 21-23								AA= PCA					
0%	FRQ	88 170	-35 246	0	0,61	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	-34 461	0	0,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	86 325	-5 475	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	-5 475	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	88 170	11 453	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	11 250	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	88 170	19 277	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	18 909	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	88 170	20 669	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	20 267	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	88 170	17 658	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	17 304	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	88 170	11 394	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	11 136	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	86 325	2 143	0	-0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	2 143	0	-0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	86 325	-9 766	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	86 325	-9 766	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23-36								AA= PCA					
0%	FRQ	1 649	7 332	0	0,15	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	6 872	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1 649	13 260	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	12 792	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1 649	16 707	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	16 257	0	0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1 649	17 209	0	0,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	16 821	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1 649	13 936	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	13 677	0	0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1 649	5 681	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	5 655	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1 649	-9 061	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	-8 709	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1 649	-31 899	0	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	-30 986	0	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1 649	-64 206	0	1,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1 970	-62 514	0	1,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 36-42								AA= PCA					
0%	FRQ	141 608	-77 239	0	1,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	-75 791	0	1,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	141 608	-24 839	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	-24 421	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	141 608	7 286	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	7 119	0	-0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	141 608	25 333	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	24 894	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	141 608	34 892	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	34 379	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	141 608	38 621	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	38 165	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	141 608	35 016	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	34 743	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	140 934	18 072	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	18 072	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	141 608	-22 571	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	140 934	-21 881	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 25-39					
Trave: Trave 25-39								AA= PCA					
0%	FRQ	237 074	-73 232	0	1,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	-71 927	0	1,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	234 024	-8 242	0	-0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	-8 242	0	-0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	237 074	25 652	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	24 954	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	237 074	40 177	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	39 314	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	237 074	44 597	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	43 818	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	237 074	43 385	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	42 822	0	0,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	234 024	35 425	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	35 425	0	0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	234 024	15 603	0	-0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	15 603	0	-0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	237 074	-27 740	0	0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	234 024	-26 759	0	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 27-37-44					
Trave: Trave 27-37								AA= PCA					
0%	FRQ	451 056	-29 410	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	-29 410	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	451 056	21 934	0	-0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	21 934	0	-0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	457 733	54 338	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	53 226	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	457 733	69 800	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	68 500	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	457 733	71 934	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	70 732	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	457 733	62 397	0	0,40	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	61 519	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	451 056	41 021	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	41 021	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	451 056	8 155	0	-0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	8 155	0	-0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	457 733	-40 130	0	-0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	451 056	-38 975	0	-0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 37-44								AA= PCA					
0%	FRQ	315 414	-5 879	0	-0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	-5 879	0	-0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	316 309	14 809	0	-0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	14 693	0	-0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	316 309	30 135	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	29 988	0	0,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	316 309	39 844	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	39 693	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	316 309	43 573	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	43 443	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	316 309	40 898	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	40 808	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	315 414	31 287	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	31 287	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	315 414	14 309	0	-0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	14 309	0	-0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	316 309	-10 876	0	-0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	315 414	-10 748	0	-0,30	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 34-38-45					
Trave: Trave 34-38								AA= PCA					
0%	FRQ	442 322	-35 043	0	-0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	-34 377	0	-0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	436 008	18 370	0	-0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	18 370	0	-0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	442 322	51 958	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	50 931	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	442 322	68 493	0	0,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	67 242	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	442 322	71 420	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	70 238	0	0,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	442 322	62 377	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	61 493	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	436 008	41 163	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	41 163	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	436 008	8 157	0	-0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	8 157	0	-0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	442 322	-40 510	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	436 008	-39 426	0	-0,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 38-45								AA= PCA					
0%	FRQ	291 741	-4 725	0	-0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	-4 725	0	-0,36	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	292 675	15 373	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	15 274	0	-0,18	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	292 675	30 040	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	29 902	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	292 675	38 992	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	38 843	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	292 675	41 865	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	41 730	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	292 675	38 233	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	38 133	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	291 741	27 552	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	27 552	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	291 741	9 423	0	-0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	9 423	0	-0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	292 675	-16 965	0	-0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	291 741	-16 861	0	-0,16	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LL	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.												
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.												
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].												
A _e	Deformazione unitaria media delle barre di armatura.												
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo teso.												
W _d	Distanza media tra le fessure.												
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0). [SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}												

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

IdFnd	CS	L _x	L _y	Rtz	Z _{p,cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave 7-12	2,77	2,68	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,74	0,00	0,70	18,40	30,14	22,40	0,110	0,304	NO
Trave 1-7	7,80	5,79	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,034	0,267	NO
Trave 5-6	4,12	3,20	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,43	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,065	0,270	NO
Trave 6-8	7,82	5,79	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,034	0,267	NO
Trave 8-19	2,70	2,68	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,75	0,00	0,69	18,40	30,14	22,40	0,113	0,305	NO
Trave 11-12	3,55	3,73	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,078	0,277	NO
Trave 18-19	2,31	4,20	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,47	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,121	0,278	NO
Trave 24-25	3,45	3,55	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,54	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,083	0,286	NO
Trave 23-36	5,96	4,52	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,046	0,277	NO
Trave 20-21	2,96	3,30	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,60	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,098	0,291	NO
Trave 35-36	1,89	3,30	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,67	0,00	0,72	18,40	30,14	22,40	0,157	0,297	NO
Trave 33-34	2,72	4,35	1,53	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,72	18,40	30,14	22,40	0,098	0,266	NO
Trave 22-24	7,20	4,52	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,040	0,286	NO
Trave 26-27	1,67	3,58	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,119	0,199	NO
Trave 27-28	2,01	4,34	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,72	18,40	30,14	22,40	0,098	0,197	NO
Trave 28-29	1,60	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,28	0,00	0,67	18,40	30,14	22,40	0,120	0,193	NO
Trave 25-26	1,64	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,123	0,201	NO
Trave 10-11	2,36	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,088	0,208	NO
Trave 21-23	5,85	5,28	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,035	0,205	NO
Trave 30-29	1,75	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,23	0,00	0,65	18,40	30,14	22,40	0,106	0,185	NO
Trave 30-31	1,74	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,22	0,00	0,64	18,40	30,14	22,40	0,106	0,183	NO
Trave 31-32	1,76	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,23	0,00	0,65	18,40	30,14	22,40	0,105	0,185	NO
Trave 32-33	1,60	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,28	0,00	0,67	18,40	30,14	22,40	0,120	0,193	NO
Trave 34-35	1,68	3,82	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,119	0,201	NO
Trave 19-20	2,55	3,97	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,080	0,203	NO
Trave 17-18	1,45	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,81	18,40	30,14	22,40	0,141	0,205	NO
Trave 15-16	1,59	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,128	0,205	NO
Trave 16-17	1,60	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,128	0,204	NO
Trave 14-15	1,60	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,128	0,204	NO
Trave 13-14	1,45	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,81	18,40	30,14	22,40	0,142	0,205	NO
Trave 12-13	1,66	4,20	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,122	0,202	NO

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	Rtz	Z _{p.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU								
								C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		[N/mm ²]	[N/mm ²]									
Trave 1-2	2,98	3,20	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,065	0,195	NO
Trave 2-3	3,12	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,063	0,197	NO
Trave 3-4	3,14	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,063	0,198	NO
Trave 4-5	3,12	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,063	0,197	NO
Trave 9-10	2,18	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,094	0,206	NO
Trave 9-22	5,53	5,28	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,037	0,206	NO
Trave 27-37	3,08	4,48	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,071	0,220	NO
Trave 43-40	1,02	0,65	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,29	0,00	0,87	18,40	30,14	22,40	0,239	0,244	NO
Trave 45-41	3,11	3,29	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,66	18,40	30,14	22,40	0,071	0,222	NO
Trave 34-38	2,99	4,48	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,38	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,074	0,220	NO
Trave 40-44	3,36	3,30	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,64	18,40	30,14	22,40	0,067	0,226	NO
Trave 39-43	4,74	3,52	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,72	18,40	30,14	22,40	0,048	0,227	NO
Trave 41-46	1,08	0,78	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,220	0,236	NO
Trave 38-45	3,11	2,57	1,50	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,65	0,00	0,70	18,40	30,14	22,40	0,098	0,303	NO
Trave 37-44	2,28	2,57	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,55	0,00	0,71	18,40	30,14	22,40	0,096	0,219	NO
Trave 25-39	4,06	6,67	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,27	0,00	0,89	18,40	30,14	22,40	0,050	0,202	NO
Trave 46-42	4,34	3,37	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,70	18,40	30,14	22,40	0,051	0,221	NO
Trave 36-42	5,18	6,67	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,88	18,40	30,14	22,40	0,039	0,200	NO

LEGENDA:

- Id_{Fnd}** Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- L_{x/y}** Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- Rtz** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z_{p.cmp}** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z_{Fid}** Profondità della falda dal piano campagna.
- Cmp T** Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- C.** Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
- Terzaghi**
- Q_{Ed}** Carico di progetto sul terreno.
- Q_{Rd}** Resistenza di progetto del terreno.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	Rtz	Z _{p.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD								
								C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		[N/mm ²]	[N/mm ²]									
Trave 7-12	5,34	2,68	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,70	0,00	0,69	18,40	30,14	22,40	0,071	0,379	NO
Trave 1-7	14,18	5,79	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,024	0,334	NO
Trave 5-6	7,78	3,20	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,75	18,40	30,14	22,40	0,043	0,338	NO
Trave 6-8	14,19	5,79	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,024	0,335	NO
Trave 8-19	5,22	2,68	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,71	0,00	0,68	18,40	30,14	22,40	0,073	0,380	NO
Trave 11-12	6,78	3,73	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,81	18,40	30,14	22,40	0,051	0,346	NO
Trave 18-19	4,49	4,20	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,077	0,348	NO
Trave 24-25	6,63	3,55	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,51	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,054	0,358	NO
Trave 23-36	11,25	4,52	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,031	0,347	NO
Trave 20-21	5,72	3,30	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,56	0,00	0,74	18,40	30,14	22,40	0,063	0,363	NO
Trave 35-36	3,74	3,30	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,63	0,00	0,71	18,40	30,14	22,40	0,099	0,371	NO

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD									Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f			
								C. Terzaghi						per N _q	per N _c	per N _r				N _q	N _c	N _r
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r									
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]							
Trave 33-34	4,97	4,35	1,53	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,71	18,40	30,14	22,40	0,067	0,334	NO						
Trave 22-24	13,35	4,52	1,30	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,027	0,357	NO						
Trave 26-27	3,24	3,58	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,077	0,249	NO						
Trave 27-28	3,66	4,34	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,70	18,40	30,14	22,40	0,067	0,247	NO						
Trave 28-29	2,94	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,66	18,40	30,14	22,40	0,082	0,242	NO						
Trave 25-26	3,19	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,079	0,252	NO						
Trave 10-11	4,52	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,058	0,260	NO						
Trave 21-23	10,79	5,28	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,024	0,257	NO						
Trave 30-29	3,19	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,21	0,00	0,64	18,40	30,14	22,40	0,073	0,233	NO						
Trave 30-31	3,16	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,20	0,00	0,63	18,40	30,14	22,40	0,073	0,231	NO						
Trave 31-32	3,19	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,21	0,00	0,64	18,40	30,14	22,40	0,073	0,233	NO						
Trave 32-33	2,94	3,35	1,53	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,66	18,40	30,14	22,40	0,082	0,242	NO						
Trave 34-35	3,26	3,82	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,077	0,251	NO						
Trave 19-20	4,88	3,97	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,052	0,255	NO						
Trave 17-18	2,82	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,091	0,256	NO						
Trave 15-16	3,10	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,082	0,256	NO						
Trave 16-17	3,11	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,082	0,256	NO						
Trave 14-15	3,11	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,082	0,256	NO						
Trave 13-14	2,82	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,091	0,256	NO						
Trave 12-13	3,23	4,20	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,078	0,253	NO						
Trave 1-2	5,64	3,20	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,75	18,40	30,14	22,40	0,043	0,245	NO						
Trave 2-3	5,89	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,042	0,247	NO						
Trave 3-4	5,91	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,042	0,248	NO						
Trave 4-5	5,89	3,35	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,042	0,247	NO						
Trave 9-10	4,22	3,55	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,42	0,00	0,75	18,40	30,14	22,40	0,061	0,257	NO						
Trave 9-22	10,20	5,28	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,32	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,025	0,257	NO						
Trave 27-37	5,86	4,48	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,047	0,275	NO						
Trave 43-40	1,91	0,65	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,28	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,159	0,304	NO						
Trave 45-41	5,28	3,29	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,68	18,40	30,14	22,40	0,053	0,280	NO						
Trave 34-38	5,67	4,48	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,048	0,274	NO						
Trave 40-44	5,70	3,30	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,67	18,40	30,14	22,40	0,050	0,285	NO						
Trave 39-43	7,81	3,52	1,90	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,69	18,40	30,14	22,40	0,036	0,283	NO						
Trave 41-46	2,05	0,78	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,144	0,295	NO						
Trave 38-45	5,11	2,57	1,50	0,00	1,00	-	NON Coesivo	1,60	0,00	0,71	18,40	30,14	22,40	0,074	0,379	NO						
Trave 37-44	3,77	2,57	1,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,71	18,40	30,14	22,40	0,073	0,275	NO						
Trave 25-39	7,66	6,67	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,24	0,00	0,88	18,40	30,14	22,40	0,033	0,253	NO						
Trave 46-42	7,11	3,37	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,69	18,40	30,14	22,40	0,039	0,277	NO						
Trave 36-42	8,90	6,67	1,30	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,24	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,028	0,252	NO						

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

IdFnd	CS	Lx	Ly	Rtz	Zp.cmp	Zfid	Cmp T	C. Terzaghi					QEd	QRd	Rf
								per Nq	per Nc	per Ny	Nq	Nc			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]						[N/mm ²]	[N/mm ²]		

Lx/ly Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Zp.cmp Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Zfid Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi
QEd Carico di progetto sul terreno.
QRd Resistenza di progetto del terreno.
Rf [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)

Elm	Dir	Geotecnica - Verifiche a scorrimento								
		NEd	MEd	VED	FRD1	FRD2	FRD3	FRD	CS	
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]
Trave 7-12	B	142 756	12 177	9 313	74927	0	16847	91774	9,85	
	L	149 606	31 375	-12 275	78523	0	6034	84557	6,89	
Trave 1-7	B	367 777	5 073	-69 933	193033	0	43864	236897	3,39	
	L	350 842	-20 520	-73 526	184144	0	7577	191721	2,61	
Trave 5-6	B	208 397	570	13 573	109380	0	24330	133710	9,85	
	L	193 814	6 875	-11 271	101726	0	7598	109324	9,70	
Trave 6-8	B	368 148	-4 790	70 188	193228	0	43864	237092	3,38	
	L	349 299	-20 154	-73 809	183334	0	7577	190911	2,59	
Trave 8-19	B	142 804	-12 594	-9 508	74953	0	16847	91800	9,65	
	L	150 142	31 915	-12 142	78804	0	6025	84829	6,99	
Trave 11-12	B	260 539	-4 467	16 573	136748	0	28911	165659	10,00	
	L	250 051	451	12 317	131243	0	7761	139004	11,29	
Trave 18-19	B	266 427	-5 701	18 085	139838	0	30146	169984	9,40	
	L	256 170	32 584	-14 136	134454	0	7178	141632	10,02	
Trave 24-25	B	244 737	-2 202	16 435	128454	0	24971	153425	9,34	
	L	241 972	-9 174	11 753	127002	0	7034	134036	11,40	
Trave 23-36	B	313 349	-6 640	-14 948	164466	0	34267	198732	13,29	
	L	318 910	-4 313	-20 284	167384	0	7562	174946	8,62	
Trave 20-21	B	217 338	3 376	14 670	114073	0	24065	138137	9,42	
	L	206 962	21 974	-11 107	108627	0	7292	115919	10,44	
Trave 35-36	B	217 933	-1 666	14 662	114385	0	22276	136661	9,32	
	L	215 810	51 973	-11 053	113271	0	6750	120021	10,86	
Trave 33-34	B	337 667	-38 817	26 245	177229	0	31622	208852	7,96	
	L	337 111	61 690	-20 422	176937	0	8842	185779	9,10	
Trave 22-24	B	304 909	5 709	14 786	160036	0	33530	193566	13,09	
	L	310 794	8 632	-21 190	163125	0	7399	170524	8,05	
Trave 26-27	B	245 449	414	15 924	128827	0	12512	141340	8,88	
	L	244 429	35 091	11 834	128292	0	3499	131791	11,14	
Trave 27-28	B	371 777	-37 927	26 514	195132	0	16167	211299	7,97	
	L	371 831	-17 197	20 183	195161	0	4525	199685	9,89	
Trave 28-29	B	281 394	-32 897	20 116	147694	0	12542	160235	7,97	
	L	282 544	1 553	15 670	148297	0	4517	152814	9,75	
Trave 25-26	B	247 444	834	16 118	129874	0	12970	142845	8,86	
	L	245 540	-6 370	11 752	128875	0	3654	132529	11,28	
Trave 10-11	B	231 471	-1 962	16 119	121491	0	13282	134773	8,36	
	L	221 198	1 188	11 736	116099	0	3741	119840	10,21	
Trave 21-23	B	331 332	-7 750	-17 470	173904	0	18976	192880	11,04	
	L	343 725	-18 665	-23 677	180409	0	3588	183997	7,77	
Trave 30-29	B	281 932	32 823	-19 732	147976	0	12541	160517	8,13	
	L	286 115	1 834	15 865	150171	0	4518	154690	9,75	
Trave 30-31	B	282 411	-32 645	19 512	148227	0	12541	160768	8,24	
	L	284 788	-888	-15 847	149475	0	4519	153994	9,72	
Trave 31-32	B	281 890	-32 395	19 766	147954	0	12541	160495	8,12	
	L	283 498	-866	-15 849	148798	0	4519	153317	9,67	
Trave 32-33	B	281 536	-32 382	20 052	147768	0	12541	160309	7,99	
	L	282 162	-869	-15 849	148097	0	4519	152616	9,63	
Trave 34-35	B	263 422	3 007	16 731	138261	0	14488	152749	9,13	
	L	261 771	-9 002	-12 783	137394	0	3795	141189	11,05	
Trave 19-20	B	269 749	-4 416	17 379	141582	0	15232	156814	9,02	
	L	258 038	8 114	-13 353	135435	0	3839	139274	10,43	
Trave 17-18	B	221 683	-1 746	14 210	116353	0	12541	128895	9,07	
	L	214 066	3 427	-11 283	112356	0	3741	116097	10,29	
Trave 15-16	B	221 536	-1 568	13 831	116276	0	12541	128817	9,31	
	L	215 424	-575	-11 282	113068	0	3741	116810	10,35	
Trave 16-17	B	221 012	-1 730	14 012	116001	0	12541	128542	9,17	
	L	214 275	-580	-11 283	112465	0	3741	116207	10,30	
Trave 14-15	B	221 130	-1 720	13 972	116063	0	12541	128604	9,20	
	L	216 574	-574	-11 283	113672	0	3741	117413	10,41	
Trave 13-14	B	221 855	-1 610	14 254	116444	0	12541	128985	9,05	
	L	218 844	-4 672	-11 282	114863	0	3741	118605	10,51	
Trave 12-13	B	262 377	-5 732	18 232	137712	0	14903	152615	8,37	
	L	253 006	-11 902	13 866	132794	0	3552	136346	9,83	

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	V _{Ed} [N]	FRD1 [N]	FRD2 [N]	FRD3 [N]	FRD [N]	CS
Trave 1-2	B	196 076	-264	13 606	102913	0	11714	114627	8,42
	L	186 604	-6 290	-11 270	97942	0	3659	101600	9,02
Trave 2-3	B	207 296	-1 717	13 972	108802	0	12541	121343	8,68
	L	195 799	-655	-11 799	102768	0	3741	106509	9,03
Trave 3-4	B	207 704	-1 705	13 831	109016	0	12541	121557	8,79
	L	194 651	-657	-11 799	102165	0	3741	105907	8,98
Trave 4-5	B	207 145	-1 587	14 012	108723	0	12541	121264	8,65
	L	193 498	-656	-11 799	101560	0	3741	105302	8,92
Trave 9-10	B	220 295	1 341	16 432	115625	0	12522	128147	7,80
	L	209 640	-14 610	11 736	110032	0	3527	113560	9,68
Trave 9-22	B	328 770	7 271	17 199	172559	0	18976	191535	11,14
	L	341 345	-18 890	-24 727	179160	0	3588	182748	7,39
Trave 27-37	B	340 295	12 427	20 341	178609	0	14743	193352	9,51
	L	339 234	-54 825	-26 672	178052	0	3892	181943	6,82
Trave 43-40	B	59 591	9 983	7 128	31277	0	2049	33327	4,68
	L	60 122	-5 022	5 471	31556	0	4412	35968	6,57
Trave 45-41	B	293 066	5 021	28 884	153820	0	10885	164705	5,70
	L	295 785	-54 136	-23 075	155247	0	4745	159992	6,93
Trave 34-38	B	322 238	-12 855	-20 605	169131	0	14796	183927	8,93
	L	321 843	-49 861	-26 327	168924	0	3905	172829	6,56
Trave 40-44	B	288 436	15 934	32 992	151390	0	10900	162290	4,92
	L	291 566	62 807	25 573	153032	0	5021	158054	6,18
Trave 39-43	B	325 567	25 279	35 839	170878	0	12400	183278	5,11
	L	327 924	3 700	27 207	172115	0	5369	177484	6,52
Trave 41-46	B	80 162	7 895	7 392	42074	0	2620	44694	6,05
	L	80 745	4 472	-5 857	42380	0	4497	46877	8,00
Trave 38-45	B	186 730	-6 795	-12 516	98008	0	16152	114160	9,12
	L	185 235	45 479	-15 683	97223	0	7156	104379	6,66
Trave 37-44	B	165 675	7 176	12 341	86957	0	7701	94658	7,67
	L	164 054	35 005	-15 883	86106	0	3412	89518	5,64
Trave 25-39	B	413 199	-16 546	22 569	216873	0	22581	239454	10,61
	L	413 940	-36 464	-30 634	217262	0	3381	220644	7,20
Trave 46-42	B	316 000	9 980	30 031	165857	0	11730	177587	5,91
	L	317 741	9 029	-23 629	166771	0	4994	171764	7,27
Trave 36-42	B	459 995	-2 775	-22 842	241435	0	23994	265429	11,62
	L	461 800	-3 781	-29 890	242382	0	3594	245976	8,23

LEGENDA:

- Elm** Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.
Dir Direzione di verifica: per Plinti [B]= asse locale 2; [L]= asse locale 3. Per Winkler [B]= asse locale 3; [L]= asse locale 1. Per Platee [B]= asse globale Y; [L]= asse globale X.
FRD1 Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.
FRD2 Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.
FRD3 Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.
FRD Resistenza allo scorrimento.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed}, V_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Id _w	N _{PS}	N _{id}	W _{ed} [cm]	W _o [cm]	W _c [cm]	W _f [cm]	
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5							
C0001	00013	7	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0002	00005	12	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0003	00007	1	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0005	00068	5	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0006	00009	6	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0008	00011	8	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0010	00003	19	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0011	00084	11	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0013	00076	18	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0015	00033	24	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0016	00020	25	0,47	0,47	0,00	0,47	
C0017	00083	23	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0018	00031	36	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0019	00077	20	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0020	00030	21	0,30	0,30	0,00	0,30	
C0021	00078	35	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0023	00080	33	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0024	00027	34	0,48	0,48	0,00	0,48	
C0025	00065	22	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0027	00085	26	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0028	00058	27	0,49	0,49	0,00	0,49	
C0030	00060	28	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0032	00059	29	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0035	00066	10	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0039	00082	30	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0042	00081	31	0,40	0,40	0,00	0,40	

Tabulati di calcolo

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Idw	Nps	Nid	Wed	Wo	Wc	Wf	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
C0044	00079	32	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0051	00075	17	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0053	00073	15	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0054	00074	16	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0057	00072	14	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0059	00071	13	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0064	00070	2	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0066	00069	3	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0068	00067	4	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0071	00023	9	0,27	0,27	0,00	0,27	
C0076	00064	37	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0077	00087	43	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0078	00063	40	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0079	00032	45	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0080	00061	41	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0082	00062	38	0,47	0,47	0,00	0,47	
C0084	00086	44	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0085	00094	39	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0088	00091	46	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0096	00093	42	0,34	0,34	0,00	0,34	
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1							
C0001	00013	7	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0002	00005	12	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0003	00007	1	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0005	00068	5	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0006	00009	6	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0008	00011	8	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0010	00003	19	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0011	00084	11	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0013	00076	18	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0015	00033	24	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0016	00020	25	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0017	00083	23	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0018	00031	36	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0019	00077	20	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0020	00030	21	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0021	00078	35	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0023	00080	33	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0024	00027	34	0,47	0,47	0,00	0,47	
C0025	00065	22	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0027	00085	26	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0028	00058	27	0,47	0,47	0,00	0,47	
C0030	00060	28	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0032	00059	29	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0035	00066	10	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0039	00082	30	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0042	00081	31	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0044	00079	32	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0051	00075	17	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0053	00073	15	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0054	00074	16	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0057	00072	14	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0059	00071	13	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0064	00070	2	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0066	00069	3	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0068	00067	4	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0071	00023	9	0,26	0,26	0,00	0,26	
C0076	00064	37	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0077	00087	43	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0078	00063	40	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0079	00032	45	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0080	00061	41	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0082	00062	38	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0084	00086	44	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0085	00094	39	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0088	00091	46	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0096	00093	42	0,33	0,33	0,00	0,33	
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7							
C0001	00013	7	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0002	00005	12	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0003	00007	1	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0005	00068	5	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0006	00009	6	0,30	0,30	0,00	0,30	
C0008	00011	8	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0010	00003	19	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0011	00084	11	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0013	00076	18	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0015	00033	24	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0016	00020	25	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0017	00083	23	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0018	00031	36	0,41	0,41	0,00	0,41	

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Idw	Nps	Nid	Wed [cm]	Wo [cm]	Wc [cm]	Wf [cm]	
C0019	00077	20	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0020	00030	21	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0021	00078	35	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0023	00080	33	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0024	00027	34	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0025	00065	22	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0027	00085	26	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0028	00058	27	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0030	00060	28	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0032	00059	29	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0035	00066	10	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0039	00082	30	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0042	00081	31	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0044	00079	32	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0051	00075	17	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0053	00073	15	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0054	00074	16	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0057	00072	14	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0059	00071	13	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0064	00070	2	0,30	0,30	0,00	0,30	
C0066	00069	3	0,30	0,30	0,00	0,30	
C0068	00067	4	0,30	0,30	0,00	0,30	
C0071	00023	9	0,25	0,25	0,00	0,25	
C0076	00064	37	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0077	00087	43	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0078	00063	40	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0079	00032	45	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0080	00061	41	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0082	00062	38	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0084	00086	44	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0085	00094	39	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0088	00091	46	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0096	00093	42	0,32	0,32	0,00	0,32	
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2							
C0001	00013	7	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0002	00005	12	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0003	00007	1	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0005	00068	5	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0006	00009	6	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0008	00011	8	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0010	00003	19	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0011	00084	11	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0013	00076	18	0,37	0,37	0,00	0,37	
C0015	00033	24	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0016	00020	25	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0017	00083	23	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0018	00031	36	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0019	00077	20	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0020	00030	21	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0021	00078	35	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0023	00080	33	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0024	00027	34	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0025	00065	22	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0027	00085	26	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0028	00058	27	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0030	00060	28	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0032	00059	29	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0035	00066	10	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0039	00082	30	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0042	00081	31	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0044	00079	32	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0051	00075	17	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0053	00073	15	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0054	00074	16	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0057	00072	14	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0059	00071	13	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0064	00070	2	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0066	00069	3	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0068	00067	4	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0071	00023	9	0,25	0,25	0,00	0,25	
C0076	00064	37	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0077	00087	43	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0078	00063	40	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0079	00032	45	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0080	00061	41	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0082	00062	38	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0084	00086	44	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0085	00094	39	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0088	00091	46	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0096	00093	42	0,32	0,32	0,00	0,32	
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6							

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Idw	Nps	Nid	Wed [cm]	Wo [cm]	Wc [cm]	Wf [cm]	
C0001	00013	7	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0002	00005	12	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0003	00007	1	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0005	00068	5	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0006	00009	6	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0008	00011	8	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0010	00003	19	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0011	00084	11	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0013	00076	18	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0015	00033	24	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0016	00020	25	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0017	00083	23	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0018	00031	36	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0019	00077	20	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0020	00030	21	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0021	00078	35	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0023	00080	33	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0024	00027	34	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0025	00065	22	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0027	00085	26	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0028	00058	27	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0030	00060	28	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0032	00059	29	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0035	00066	10	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0039	00082	30	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0042	00081	31	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0044	00079	32	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0051	00075	17	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0053	00073	15	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0054	00074	16	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0057	00072	14	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0059	00071	13	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0064	00070	2	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0066	00069	3	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0068	00067	4	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0071	00023	9	0,25	0,25	0,00	0,25	
C0076	00064	37	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0077	00087	43	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0078	00063	40	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0079	00032	45	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0080	00061	41	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0082	00062	38	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0084	00086	44	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0085	00094	39	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0088	00091	46	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0096	00093	42	0,32	0,32	0,00	0,32	
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6							
C0001	00013	7	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0002	00005	12	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0003	00007	1	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0005	00068	5	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0006	00009	6	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0008	00011	8	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0010	00003	19	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0011	00084	11	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0013	00076	18	0,36	0,36	0,00	0,36	
C0015	00033	24	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0016	00020	25	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0017	00083	23	0,33	0,33	0,00	0,33	
C0018	00031	36	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0019	00077	20	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0020	00030	21	0,28	0,28	0,00	0,28	
C0021	00078	35	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0023	00080	33	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0024	00027	34	0,45	0,45	0,00	0,45	
C0025	00065	22	0,32	0,32	0,00	0,32	
C0027	00085	26	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0028	00058	27	0,46	0,46	0,00	0,46	
C0030	00060	28	0,40	0,40	0,00	0,40	
C0032	00059	29	0,39	0,39	0,00	0,39	
C0035	00066	10	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0039	00082	30	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0042	00081	31	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0044	00079	32	0,38	0,38	0,00	0,38	
C0051	00075	17	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0053	00073	15	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0054	00074	16	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0057	00072	14	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0059	00071	13	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0064	00070	2	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0066	00069	3	0,29	0,29	0,00	0,29	

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Id _w	N _{ps}	N _{id}	W _{ed}	W ₀	W _c	W _f	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
C0068	00067	4	0,29	0,29	0,00	0,29	
C0071	00023	9	0,25	0,25	0,00	0,25	
C0076	00064	37	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0077	00087	43	0,41	0,41	0,00	0,41	
C0078	00063	40	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0079	00032	45	0,35	0,35	0,00	0,35	
C0080	00061	41	0,43	0,43	0,00	0,43	
C0082	00062	38	0,44	0,44	0,00	0,44	
C0084	00086	44	0,34	0,34	0,00	0,34	
C0085	00094	39	0,31	0,31	0,00	0,31	
C0088	00091	46	0,42	0,42	0,00	0,42	
C0096	00093	42	0,32	0,32	0,00	0,32	

LEGENDA:

- Id_w** Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
N_{ps} Numero identificativo del Punto Significativo.
N_{id} Numero identificativo dell'elemento verticale (pilastro, estremo parete, setto).
 [*]= indica la presenza di un nodo intermedio calcolato sulla base della parete/setto/muro.
W_{ed} Cedimento edometrico.
W₀ Cedimento istantaneo.
W_c Cedimento di consolidazione.
W_f Cedimento finale.

GEOTECNICA - CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f}	ΔW _{i-f}	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
				[cm]	[cm]			
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 418,12	200	42,09
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,02	20 126,89	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	18 178,20	200	90,89
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	17 455,67	200	87,28
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	10 705,96	200	53,53
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	5 773,45	200	28,87
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	8 384,67	200	41,92
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,06	6 455,68	200	32,28
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	7 811,57	200	39,06
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,01	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	16 086,84	200	80,43
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,03	15 967,99	200	79,84
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,05	8 605,17	200	43,03
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,08	4 261,09	200	21,31
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,11	3 315,24	200	16,58
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	11 550,03	200	57,75
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,05	7 474,86	200	37,37
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 279,24	200	36,40
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,02	21 616,73	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	43 477,32	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	45 130,02	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 001,10	200	75,01
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,05	9 212,51	200	46,06
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	18 699,76	200	93,50
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	10 724,66	200	53,62
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	27 725,19	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	19 419,35	200	97,10
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,10	3 670,17	200	18,35
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 711,99	200	18,56
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 632,50	200	18,16
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 616,09	200	18,08
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,02	5 101,48	200	25,51
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,11	3 135,99	200	15,68
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,06	4 726,17	200	23,63
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,05	5 944,02	200	29,72
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 398,21	200	36,99
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	22 433,31	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,05	18 103,82	200	90,52
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	16 777,74	200	83,89
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 683,72	200	43,42
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 456,29	200	32,28
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 109,21	200	35,55
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,14	4 872,29	200	24,36
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,04	12 206,56	200	61,03
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 716,17	200	13,58
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	31 187,76	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,10	2 603,96	200	13,02

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Idw	Id _{AW}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 632,42	200	43,16
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,02	21 252,59	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	19 024,53	200	95,12
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	18 460,28	200	92,30
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	10 886,76	200	54,43
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	6 017,65	200	30,09
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	8 745,57	200	43,73
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,06	6 741,31	200	33,71
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	8 135,20	200	40,68
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,00	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	16 699,87	200	83,50
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,03	16 559,67	200	82,80
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,04	9 005,90	200	45,03
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,07	4 441,29	200	22,21
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,10	3 412,05	200	17,06
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	11 924,21	200	59,62
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,05	7 699,90	200	38,50
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 485,23	200	37,43
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,02	22 213,56	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	44 815,01	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	46 063,40	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 372,92	200	76,86
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,05	9 445,69	200	47,23
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	19 288,59	200	96,44
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	11 049,78	200	55,25
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	26 901,33	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	19 065,38	200	95,33
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,09	3 758,89	200	18,79
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 822,39	200	19,11
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 723,77	200	18,62
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 701,66	200	18,51
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,01	5 257,53	200	26,29
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,10	3 211,23	200	16,06
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,06	4 857,46	200	24,29
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,04	6 081,91	200	30,41
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 540,28	200	37,70
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	21 851,35	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,06	17 332,32	200	86,66
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	16 171,99	200	80,86
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 788,84	200	43,94
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 526,41	200	32,63
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 439,18	200	37,20
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,13	5 074,46	200	25,37
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,03	13 040,85	200	65,20
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 804,93	200	14,02
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	35 588,79	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,10	2 686,72	200	13,43
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.7								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 773,48	200	43,87
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,01	22 030,62	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	19 600,87	200	98,00
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	19 156,68	200	95,78
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	11 004,17	200	55,02
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	6 182,79	200	30,91
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	8 989,96	200	44,95
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,05	6 935,05	200	34,68
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	8 353,75	200	41,77
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,00	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	17 111,68	200	85,56
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,02	16 956,27	200	84,78
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,04	9 278,77	200	46,39
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,07	4 563,15	200	22,82
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,10	3 476,17	200	17,38
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	12 173,32	200	60,87
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,05	7 849,10	200	39,25
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 621,44	200	38,11
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,01	22 607,73	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	45 704,20	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Idw	Id _{AW}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	46 673,44	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 617,33	200	78,09
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,05	9 599,10	200	48,00
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	19 679,91	200	98,40
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	11 265,55	200	56,33
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	26 406,04	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	18 848,53	200	94,24
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,09	3 817,16	200	19,09
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 895,56	200	19,48
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 783,81	200	18,92
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 757,80	200	18,79
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,01	5 361,07	200	26,81
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,10	3 260,64	200	16,30
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,05	4 944,18	200	24,72
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,04	6 172,29	200	30,86
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 632,85	200	38,16
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	21 499,26	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,06	16 878,16	200	84,39
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	15 811,55	200	79,06
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 856,55	200	44,28
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 571,45	200	32,86
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 663,79	200	38,32
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,13	5 211,01	200	26,06
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,03	13 629,05	200	68,15
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 864,03	200	14,32
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	39 069,56	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,09	2 741,75	200	13,71
SLF Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 844,96	200	44,22
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,01	22 436,63	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	19 898,96	200	99,49
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	19 520,81	200	97,60
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	11 063,14	200	55,32
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	6 267,85	200	31,34
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	9 115,90	200	45,58
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,05	7 035,03	200	35,18
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	8 466,22	200	42,33
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,00	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	17 322,87	200	86,61
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,02	17 159,53	200	85,80
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,04	9 419,89	200	47,10
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,07	4 625,92	200	23,13
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,10	3 508,77	200	17,54
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	12 300,32	200	61,50
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,05	7 925,06	200	39,63
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 690,65	200	38,45
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,01	22 807,87	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	46 157,72	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	46 980,03	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 741,21	200	78,71
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,04	9 676,81	200	48,38
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	19 879,44	200	99,40
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	11 375,30	200	56,88
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	26 167,85	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	18 743,06	200	93,72
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,09	3 846,65	200	19,23
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 932,79	200	19,66
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 814,22	200	19,07
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 786,20	200	18,93
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,01	5 413,78	200	27,07
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,10	3 285,64	200	16,43
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,05	4 988,22	200	24,94
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,04	6 218,01	200	31,09
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 679,48	200	38,40
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	21 329,28	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,06	16 662,31	200	83,31
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	15 639,20	200	78,20
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 890,44	200	44,45
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 593,97	200	32,97
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 779,96	200	38,90
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,13	5 281,29	200	26,41
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,03	13 939,96	200	69,70
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 894,19	200	14,47
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	41 055,33	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,09	2 769,81	200	13,85

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Idw	Id _{AW}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Paramenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 874,19	200	44,37
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,01	22 605,31	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	20 022,19	200	NS
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	19 672,10	200	98,36
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	11 087,19	200	55,44
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	6 302,92	200	31,51
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	9 167,86	200	45,84
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,05	7 076,31	200	35,38
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	8 512,58	200	42,56
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,00	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	17 409,76	200	87,05
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,02	17 243,16	200	86,22
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,04	9 478,19	200	47,39
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,07	4 651,79	200	23,26
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,10	3 522,13	200	17,61
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	12 352,43	200	61,76
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,04	7 956,16	200	39,78
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 719,00	200	38,59
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,01	22 889,75	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	46 341,96	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	47 105,92	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 791,75	200	78,96
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,04	9 708,62	200	48,54
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	19 961,30	200	99,81
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	11 420,34	200	57,10
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	26 072,90	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	18 700,81	200	93,50
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,09	3 858,70	200	19,29
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 948,06	200	19,74
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 826,67	200	19,13
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 797,81	200	18,99
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,01	5 435,37	200	27,18
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,10	3 295,87	200	16,48
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,05	5 006,26	200	25,03
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,04	6 236,69	200	31,18
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 698,50	200	38,49
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	21 261,17	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,06	16 576,46	200	82,88
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	15 570,53	200	77,85
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 904,20	200	44,52
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 603,12	200	33,02
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 827,95	200	39,14
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,13	5 310,25	200	26,55
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,03	14 069,71	200	70,35
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 906,58	200	14,53
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	41 916,95	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,09	2 781,32	200	13,91
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Paramenti NON Strutturali * 1 + Locali Pubblici * 0.6								
001	C0003-C0001	00007	00013	579	0,07	8 874,19	200	44,37
002	C0003-C0064	00007	00070	320	0,01	22 605,31	200	NS
003	C0064-C0066	00070	00069	335	0,00	NS	200	NS
004	C0066-C0068	00069	00067	335	0,00	NS	200	NS
005	C0068-C0005	00067	00068	335	0,02	20 022,19	200	NS
006	C0005-C0006	00068	00009	320	0,02	19 672,10	200	98,36
007	C0006-C0008	00009	00011	579	0,05	11 087,19	200	55,44
008	C0071-C0035	00023	00066	355	0,06	6 302,92	200	31,51
009	C0035-C0011	00066	00084	355	0,04	9 167,86	200	45,84
010	C0011-C0002	00084	00005	373	0,05	7 076,31	200	35,38
011	C0002-C0059	00005	00071	420	0,05	8 512,58	200	42,56
012	C0059-C0057	00071	00072	335	0,00	NS	200	NS
013	C0057-C0053	00072	00073	335	0,00	NS	200	NS
014	C0053-C0054	00073	00074	335	0,00	NS	200	NS
015	C0054-C0051	00074	00075	335	0,00	NS	200	NS
016	C0051-C0013	00075	00076	335	0,02	17 409,76	200	87,05
017	C0013-C0010	00076	00003	420	0,02	17 243,16	200	86,22
018	C0010-C0019	00003	00077	397	0,04	9 478,19	200	47,39
019	C0019-C0020	00077	00030	330	0,07	4 651,79	200	23,26
020	C0015-C0016	00033	00020	355	0,10	3 522,13	200	17,61
021	C0016-C0027	00020	00085	355	0,03	12 352,43	200	61,76
022	C0027-C0028	00085	00058	358	0,04	7 956,16	200	39,78
023	C0028-C0030	00058	00060	434	0,06	7 719,00	200	38,59
024	C0030-C0032	00060	00059	335	0,01	22 889,75	200	NS
025	C0032-C0039	00059	00082	335	0,01	46 341,96	200	NS
026	C0039-C0042	00082	00081	335	0,00	NS	200	NS

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Idw	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
027	C0042-C0044	00081	00079	335	0,01	47 105,92	200	NS
028	C0044-C0023	00079	00080	335	0,02	15 791,75	200	78,96
029	C0023-C0024	00080	00027	435	0,04	9 708,62	200	48,54
030	C0024-C0021	00027	00078	382	0,02	19 961,30	200	99,81
031	C0021-C0018	00078	00031	330	0,03	11 420,34	200	57,10
032	C0030-C0076	00060	00064	638	0,02	26 072,90	200	NS
033	C0023-C0082	00080	00062	638	0,03	18 700,81	200	93,50
034	C0085-C0077	00094	00087	352	0,09	3 858,70	200	19,29
035	C0077-C0078	00087	00063	65	0,02	3 948,06	200	19,74
036	C0078-C0084	00063	00086	330	0,09	3 826,67	200	19,13
037	C0079-C0080	00032	00061	329	0,09	3 797,81	200	18,99
038	C0080-C0088	00061	00091	78	0,01	5 435,37	200	27,18
039	C0088-C0096	00091	00093	337	0,10	3 295,87	200	16,48
040	C0001-C0002	00013	00005	268	0,05	5 006,26	200	25,03
041	C0008-C0010	00011	00003	268	0,04	6 236,69	200	31,18
042	C0071-C0025	00023	00065	528	0,07	7 698,50	200	38,49
043	C0025-C0015	00065	00033	452	0,02	21 261,17	200	NS
044	C0002-C0028	00005	00058	979	0,06	16 576,46	200	82,88
045	C0010-C0024	00003	00027	979	0,06	15 570,53	200	77,85
046	C0020-C0017	00030	00083	528	0,06	8 904,20	200	44,52
047	C0017-C0018	00083	00031	452	0,07	6 603,12	200	33,02
048	C0018-C0096	00031	00093	667	0,09	7 827,95	200	39,14
049	C0016-C0085	00020	00094	667	0,13	5 310,25	200	26,55
050	C0028-C0076	00058	00064	448	0,03	14 069,71	200	70,35
051	C0076-C0084	00064	00086	257	0,09	2 906,58	200	14,53
052	C0024-C0082	00027	00062	448	0,01	41 916,95	200	NS
053	C0082-C0079	00062	00032	257	0,09	2 781,32	200	13,91

LEGENDA:

- Idw** Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
Id_{Δw} Identificativo del cedimento differenziale.
L_{i-f} Lunghezza del tratto ai cui estremi si valuta il cedimento differenziale.
ΔW_{i-f} Cedimento differenziale.
(L/ΔW)_{i-f} Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di (L/ΔW)_{i-f} maggiori o uguali di 50.000).
(L/ΔW)_{lim} Distorsione angolare limite.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Nodo i, f Identificativo dei nodi di estremità su cui si valuta il cedimento differenziale: [i] = Iniziale - [f] = Finale.

GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali				
Idw	Id _{Δw}	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
001	C0003-C0001	8 418,12	200	42,09
002	C0003-C0064	20 126,89	200	NS
003	C0064-C0066	NS	200	NS
004	C0066-C0068	NS	200	NS
005	C0068-C0005	18 178,20	200	90,89
006	C0005-C0006	17 455,67	200	87,28
007	C0006-C0008	10 705,96	200	53,53
008	C0071-C0035	5 773,45	200	28,87
009	C0035-C0011	8 384,67	200	41,92
010	C0011-C0002	6 455,68	200	32,28
011	C0002-C0059	7 811,57	200	39,06
012	C0059-C0057	NS	200	NS
013	C0057-C0053	NS	200	NS
014	C0053-C0054	NS	200	NS
015	C0054-C0051	NS	200	NS
016	C0051-C0013	16 086,84	200	80,43
017	C0013-C0010	15 967,99	200	79,84
018	C0010-C0019	8 605,17	200	43,03
019	C0019-C0020	4 261,09	200	21,31
020	C0015-C0016	3 315,24	200	16,58
021	C0016-C0027	11 550,03	200	57,75
022	C0027-C0028	7 474,86	200	37,37
023	C0028-C0030	7 279,24	200	36,40
024	C0030-C0032	21 616,73	200	NS
025	C0032-C0039	43 477,32	200	NS
026	C0039-C0042	NS	200	NS
027	C0042-C0044	45 130,02	200	NS
028	C0044-C0023	15 001,10	200	75,01
029	C0023-C0024	9 212,51	200	46,06
030	C0024-C0021	18 699,76	200	93,50
031	C0021-C0018	10 724,66	200	53,62
032	C0030-C0076	26 072,90	200	NS
033	C0023-C0082	18 700,81	200	93,50
034	C0085-C0077	3 670,17	200	18,35
035	C0077-C0078	3 711,99	200	18,56
036	C0078-C0084	3 632,50	200	18,16
037	C0079-C0080	3 616,09	200	18,08

Id _w	Id _{Δw}	Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali		
		(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
038	C0080-C0088	5 101,48	200	25,51
039	C0088-C0096	3 135,99	200	15,68
040	C0001-C0002	4 726,17	200	23,63
041	C0008-C0010	5 944,02	200	29,72
042	C0071-C0025	7 398,21	200	36,99
043	C0025-C0015	21 261,17	200	NS
044	C0002-C0028	16 576,46	200	82,88
045	C0010-C0024	15 570,53	200	77,85
046	C0020-C0017	8 683,72	200	43,42
047	C0017-C0018	6 456,29	200	32,28
048	C0018-C0096	7 109,21	200	35,55
049	C0016-C0085	4 872,29	200	24,36
050	C0028-C0076	12 206,56	200	61,03
051	C0076-C0084	2 716,17	200	13,58
052	C0024-C0082	31 187,76	200	NS
053	C0082-C0079	2 603,96	200	13,02

LEGENDA:

- Id_w** Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
Id_{Δw} Identificativo del cedimento differenziale.
(L/ΔW)_{i-f} Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di (L/ΔW)_{i-f} maggiori o uguali di 50.000).
(L/ΔW)_{lim} Distorsione angolare limite.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO	pag.	2
MATERIALI ACCIAIO	pag.	2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	3
SEZIONI ASTE	pag.	3
ANALISI CARICHI	pag.	3
TIPOLOGIE DI CARICO	pag.	3
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	4
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	4
COMBINAZIONI SISMICHE	pag.	4
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)	pag.	5
SERVIZIO(SLE): Frequente	pag.	5
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente	pag.	5
COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)	pag.	6
COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento)	pag.	6
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	8
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO	pag.	8
.....	pag.	8
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	pag.	8
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE	pag.	9
LIVELLI O PIANI	pag.	11
GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA	pag.	12
NODI	pag.	12
TRAVI IN ELEVAZIONE	pag.	15
TRAVI DI FONDAZIONE	pag.	17
PILASTRI	pag.	19
SOLAI E BALCONI	pag.	20
NODI - CALCOLO DEI SOLAI	pag.	21
SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO	pag.	22
CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)	pag.	22
CARICHI SULLE TRAVI	pag.	27
CARICHI SUI PILASTRI	pag.	34
CARICHI SUI SOLAI	pag.	36
NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	37
NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	41
NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	48
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	53
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	58
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	62
TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD	pag.	67
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	72
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	74
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	77
PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD	pag.	80

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	82
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE	pag.	83
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	85
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	87
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)	pag.	89
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)	pag.	90
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	92
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	98
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)	pag.	109
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)	pag.	113
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	124
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	130
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)	pag.	142
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)	pag.	145
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	156
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	163
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	178
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	180
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	182
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	184
PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	186
PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	188
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)	pag.	191
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)	pag.	192
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)	pag.	192
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)	pag.	192
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)	pag.	193
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)	pag.	198
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)	pag.	198
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	198
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	204
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)	pag.	215
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)	pag.	219
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	229
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	236
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Fondazione)	pag.	247
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Fondazione)	pag.	251
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	261
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)	pag.	268
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)	pag.	280
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)	pag.	281
GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)	pag.	283
GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)	pag.	284
GEOTECNICA - CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)	pag.	288
GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)	pag.	292

