

Proponente



IONIO FUEL S.R.L.
Riviera di Chiaia n°276
80121 Napoli (NA)

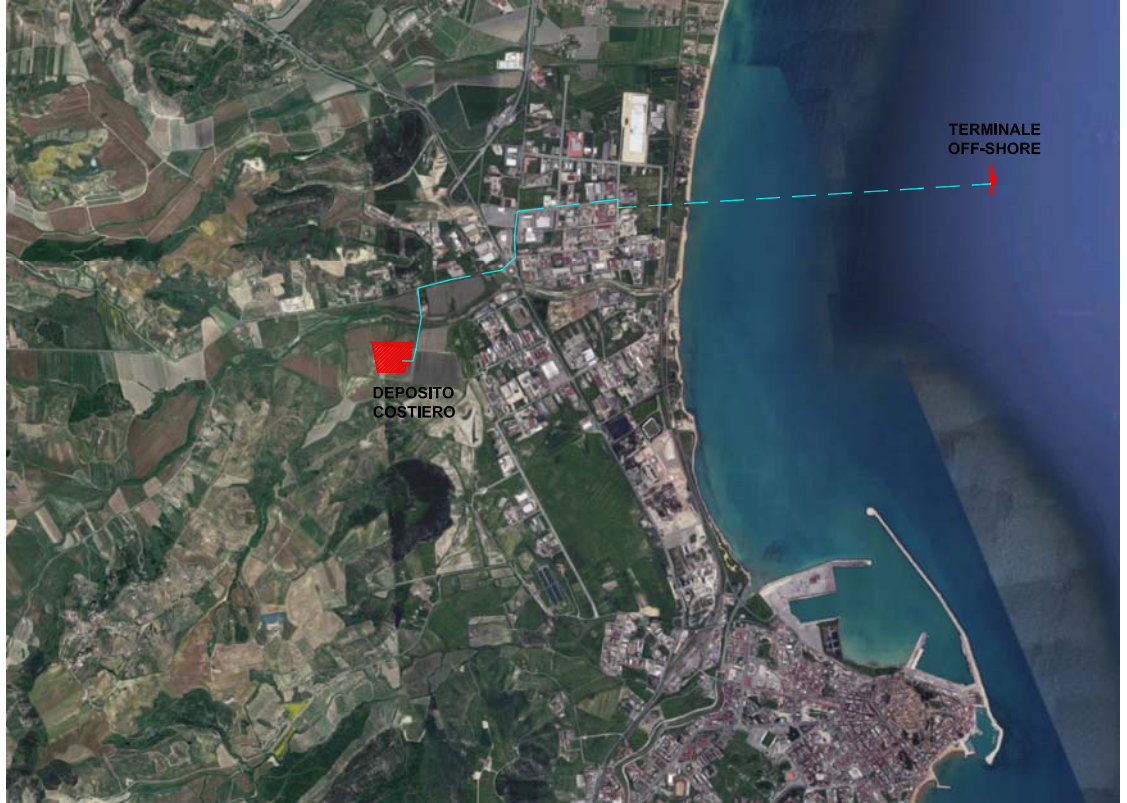
**DEPOSITO COSTIERO DI RIGASSIFICAZIONE PER IL GNL
(Gas Naturale Liquefatto) nel Comune di Crotona area
industriale CO.R.A.P.
"Ionio Fuel - Crotona LNG"**

Società di Ingegneria Incaricata per la progettazione



PROTO POWER S.R.L.
Sede legale ed uffici:
80121 Napoli (NA) - Riviera di Chiaia n°276
P.IVA:05805521217

**DEPOSITO COSTIERO DI RIGASSIFICAZIONE DI GNL DA 20.000 MC
NEL COMUNE DI CROTONE IN ZONA INDUSTRIALE CO.R.A.P.
PROVINCIA DI CROTONE**



Gruppo di lavoro

Studio di impatto ambientale
Arch. Maddalena Proto
Opere strutturali
Arch. Maddalena Proto
Arch. Luigi Vartuli
Ing. Valentina Vartuli
Sicurezza Cantieri
Arch. Maddalena Proto
Arch. Luigi Vartuli
Ing. Valentina Vartuli
Arch. Rosa Vartuli
Direzione Lavori
Arch. Maddalena Proto
Arch. Luigi Vartuli
Ing. Valentina Vartuli

Consulenze specialistiche

Studio di fattibilità
Dott. Luca Lamagna
Geologia e geotecnica
Geol. Alessandro Amato
Opere Idrauliche
Ing. Giovanni Bruno
Opere marittime
Ing. Roberto de Rosa
Studio di impatto acustico, Valutazione delle emissioni in atmosfera
Ing. Carmine Iandolo
Rapporto preliminare di sicurezza
ICARO S.r.l.

**STRUTTURE C.A. UFFICI
TABULATI DI CALCOLO**

01 - ELABORATI TECNICI E SPECIALISTICI

NOME FILE

P_01_ES_08_RSUR01

Progetto Definitivo

SCALA

CODICE ELAB.

P 01 ES 08 RSUR01

REV. **B**

REV.	DESCRIZIONE	DATA	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
B		Maggio 2023	V.V.	M.P.	L.V.

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Crotone
Provincia	Crotone
Oggetto	PROGETTO DENOMINATO "IONIO FUEL" PER LA REALIZZAZIONE DI UN DEPOSITO COSTIERO DI RIGASSIFICAZIONE DI GAS NATURALE LIQUEFATTO (GNL) DA 20.000 m3 NEL COMUNE DI CROTONE IN ZONA INDUSTRIALE CO.R.A.P.
Parte d'opera	STRUTTURE C.A. COPERTURE UFFICI
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicit� (� 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
Cls 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
Cls 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	Caratteristiche acciaio									
						f _{yk,1} / f _{yk,2} [N/mm ²]	f _{tk,1} / f _{tk,2} [N/mm ²]	f _{yd,1} / f _{yd,2} [N/mm ²]	f _{td} [N/mm ²]	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt Cnt
Acciaio B450C - (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).
f_{tk,1}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{tk,2}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
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 instabilit�.
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.
f_{yk,1}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yk,2}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{yd,1}	Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yd,2}	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	
			σ _{d,amm} [N/mm ²]
Cls C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00
Cls 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

Terreni

N _{TRN}	γ_T [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}
		K _{1X} [N/cm ²]	K _{1Y} [N/cm ²]	K _{1Z} [N/cm ²]						
STRATO B - RELAZIONE PRELIMINARE GEOLOGO AMATO PAG 12 di 27										
T001	18.500	10	10	10	30	0,000	0,000	8	0	0,000

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
 γ_T Peso specifico 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.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste

N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A [cm ²]	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta I_{pr}$ [°]
			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 _Y [cm ⁴]	I _{XY} [cm ⁴]		
001	▣	60x24	60	24	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.440	1.200	1.200	69.120	206.531	432.000	0	0,00
002	▣	40x24	40	24	-	-	-	-	-	-	-	-	4	960	800	800	46.080	114.389	128.000	0	0,00
003	▣	40x50	40	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.000	1.667	1.667	416.667	547.360	266.667	0	0,00
004	┴	TR-110/40x100/40	110	100	40	60	40	35	-	35	-	-	10	6.800	6.129	4.483	5.189.020	2.138.333	4.756.667	0	0,00
005	▣	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.600	1.333	1.333	213.333	359.936	213.333	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.
 $\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

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	LatCem Cop. acc. H24	Coperture praticabili (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 24 cm (20+4)	3.280	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.360	Coperture praticabili di locali di abitazione (Cat. I - Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	2.000	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

Tipologie di carico

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	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	Coperture praticabili (Cat. A)	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
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	-	-	-	-	-	-

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Tipologie di carico		
					ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
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	Coperture praticabili (Cat. A)	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00
03	1,00	0,80	0,00	0,75
04	1,00	0,80	1,05	0,00
05	1,00	0,80	1,05	0,75
06	1,00	1,50	0,00	0,00
07	1,00	1,50	0,00	0,75
08	1,00	1,50	1,05	0,00
09	1,00	1,50	1,05	0,75
10	1,00	0,80	1,50	0,00
11	1,00	0,80	1,50	0,75
12	1,00	1,50	1,50	0,00
13	1,00	1,50	1,50	0,75
14	1,00	0,80	0,00	1,50
15	1,00	0,80	1,05	1,50
16	1,00	1,50	0,00	1,50
17	1,00	1,50	1,05	1,50
18	1,30	0,00	0,00	0,00
19	1,30	0,80	0,00	0,00
20	1,30	0,80	0,00	0,75
21	1,30	0,80	1,05	0,00
22	1,30	0,80	1,05	0,75
23	1,30	1,50	0,00	0,00
24	1,30	1,50	0,00	0,75
25	1,30	1,50	1,05	0,00
26	1,30	1,50	1,05	0,75
27	1,30	0,80	1,50	0,00
28	1,30	0,80	1,50	0,75
29	1,30	1,50	1,50	0,00
30	1,30	1,50	1,50	0,75
31	1,30	0,80	0,00	1,50
32	1,30	0,80	1,05	1,50
33	1,30	1,50	0,00	1,50
34	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= Coperture praticabili (Cat. A)
 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	Coperture praticabili (Cat. A)	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	0,00

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= Coperture praticabili (Cat. A)
 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 dai 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:

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

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i , α_{ij} 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 α_x , α_y , α_z , α_{ex} , α_{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)

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

SERVIZIO(SLE): Frequente

IdComb	SERVIZIO(SLE): Frequente			
	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Coperture praticabili (Cat. A)	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	0,00
02	1,00	1,00	0,50	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,20

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= Coperture praticabili (Cat. A)
 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 Coperture praticabili (Cat. A)	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	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= Coperture praticabili (Cat. A) CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)

Combinazioni di carico per geotecnica (Cedimenti)		
n _{CMB}	Comb	λ
001	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
002	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5	1,00
003	SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1	1,00
004	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3	1,00
005	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.5	1,00
006	SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2	1,00
007	SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3	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).

COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento)

Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)		
n _{CMB}	Comb	λ
001	SLU:Carico Permanente * 1	1,00
002	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
003	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
004	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05	1,00
005	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
006	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
007	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
008	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05	1,00
009	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
010	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5	1,00
011	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
012	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5	1,00
013	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
014	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
015	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
016	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
017	SLU:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
018	SLU:Carico Permanente * 1.3	1,00
019	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8	1,00
020	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
021	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05	1,00
022	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
023	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5	1,00
024	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
025	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05	1,00
026	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
027	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5	1,00
028	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
029	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5	1,00
030	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.75	1,00
031	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
032	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 0.8 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
033	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
034	SLU:Carico Permanente * 1.3 + Permanenti NON Strutturali * 1.5 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1.05 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1.5	1,00
035	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
036	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy)	1,00
037	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
038	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy)	1,00
039	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
040	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy)	1,00
041	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy)	1,00
042	Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy)	1,00

Combinazioni di carico per geotecnica (Scorrimento)

n_{CMB}	Comb	λ
086	m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
087	m s.l.m. + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
088	m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
089	m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
090	m s.l.m. + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
091	m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
092	m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
093	m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
094	m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
095	m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
096	m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
097	m s.l.m. + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	1,00
098	m s.l.m. + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) Sisma allo SLU: +1,00*Carico Permanente +1,00*Permanenti NON Strutturali +0,30*Coperture praticabili (Cat. A) +0,00*Carico da Neve <= 1000	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	I_{rT}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X Y	[T + C] [T + C]	S	N	C	SI	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] = Bassa - [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;
 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.
I_{rT} 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 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	q₀	k_R	α_u/α₁	K_w	
X	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
Y	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
Z	1,500	-	-	-	-	

LEGENDA:

- 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.
α_u/α₁ Rapporto di sovraresistenza.
K_w Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T ⁺ _c	T _B	T _C	T _D
			S _s	C _c					
SLO	[t] 60	0,0586	1,500	1,537	2,377	[s] 0,315	[s] 0,161	[s] 0,484	[s] 1,835
SLD	101	0,0760	1,500	1,505	2,396	0,336	0,168	0,505	1,904
SLV	949	0,2002	1,406	1,439	2,448	0,385	0,185	0,554	2,401
SLC	1950	0,2598	1,311	1,429	2,497	0,393	0,187	0,562	2,639

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.
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	C _{Top}	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
4	50	100	39.0828	17.1319	8	T1	1,00

LEGENDA:

- Cl Ed** Classe dell'edificio
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
C_{Top} Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
 Categoria topografica.
 T1: Superficie piana, 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	654.251	264.170	264.160	264.170	264.160	100,00	540.980
Y	654.251	264.170	264.161	264.170	264.161	100,00	527.839
Z	654.251	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

- Dir** Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
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,0}	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	0,568	1,998	0,000	-0,215	-0,0018	0,00	0
SLU-Y	0,568	1,998	0,000	512,540	4,1846	99,44	262.697
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,568	2,385	0,000	-0,215	-0,0018	0,00	0
SLD-Y	0,568	2,385	0,000	512,540	4,1846	99,44	262.697
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,385	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,385	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,429	2,048	0,000	424,383	1,9829	68,18	180.101
SLU-Y	0,429	2,048	0,000	-4,371	-0,0204	0,01	19
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,429	2,679	0,000	424,383	1,9829	68,18	180.101
SLD-Y	0,429	2,679	0,000	-4,371	-0,0204	0,01	19
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,679	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,679	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,434	2,048	0,000	-287,557	-1,3696	31,30	82.689
SLU-Y	0,434	2,048	0,000	-6,846	-0,0326	0,02	47
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,434	2,679	0,000	-287,557	-1,3696	31,30	82.689
SLD-Y	0,434	2,679	0,000	-6,846	-0,0326	0,02	47

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,679	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,679	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,166	2,120	0,000	1,088	0,0008	0,00	1
SLU-Y	0,166	2,120	0,000	35,628	0,0248	0,48	1.269
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,166	2,645	0,000	1,088	0,0008	0,00	1
SLD-Y	0,166	2,645	0,000	35,628	0,0248	0,48	1.269
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,645	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,645	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,150	2,181	0,000	-33,637	-0,0192	0,43	1.131
SLU-Y	0,150	2,181	0,000	2,166	0,0012	0,00	5
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,150	2,510	0,000	-33,637	-0,0192	0,43	1.131
SLD-Y	0,150	2,510	0,000	2,166	0,0012	0,00	5
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,510	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,510	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,163	2,132	0,000	-11,970	-0,0080	0,05	143
SLU-Y	0,163	2,132	0,000	3,441	0,0023	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,163	2,623	0,000	-11,970	-0,0080	0,05	143
SLD-Y	0,163	2,623	0,000	3,441	0,0023	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,623	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,623	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,148	2,190	0,000	-8,524	-0,0047	0,03	73
SLU-Y	0,148	2,190	0,000	-8,515	-0,0047	0,03	73
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,148	2,488	0,000	-8,524	-0,0047	0,03	73
SLD-Y	0,148	2,488	0,000	-8,515	-0,0047	0,03	73
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,488	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,488	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,112	2,330	0,000	-0,615	-0,0002	0,00	0
SLU-Y	0,112	2,330	0,000	4,381	0,0014	0,01	19
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,112	2,152	0,000	-0,615	-0,0002	0,00	0
SLD-Y	0,112	2,152	0,000	4,381	0,0014	0,01	19
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,152	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,152	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,107	2,346	0,000	-0,107	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,107	2,346	0,000	-4,293	-0,0013	0,01	18
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,107	2,114	0,000	-0,107	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,107	2,114	0,000	-4,293	-0,0013	0,01	18
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,114	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,114	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,079	2,455	0,000	-3,778	-0,0006	0,01	14
SLU-Y	0,079	2,455	0,000	-0,017	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,079	1,852	0,000	-3,778	-0,0006	0,01	14
SLD-Y	0,079	1,852	0,000	-0,017	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,852	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,852	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,087	2,424	0,000	-1,971	-0,0004	0,00	4
SLU-Y	0,087	2,424	0,000	0,008	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,087	1,927	0,000	-1,971	-0,0004	0,00	4
SLD-Y	0,087	1,927	0,000	0,008	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,927	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,927	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,105	2,355	0,000	1,888	0,0005	0,00	4
SLU-Y	0,105	2,355	0,000	0,910	0,0003	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{q,o}	a _{q,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-X	0,105	2,093	0,000	1,888	0,0005	0,00	4
SLD-Y	0,105	2,093	0,000	0,910	0,0003	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,093	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,093	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,131	2,254	0,000	0,229	0,0001	0,00	0
SLU-Y	0,131	2,254	0,000	-1,157	-0,0005	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,131	2,334	0,000	0,229	0,0001	0,00	0
SLD-Y	0,131	2,334	0,000	-1,157	-0,0005	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,334	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,334	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,026	2,660	0,000	-0,417	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,026	2,660	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,026	1,361	0,000	-0,417	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,026	1,361	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,361	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,361	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,036	2,622	0,000	-0,412	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,036	2,622	0,000	0,003	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,186	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,036	1,451	0,000	-0,412	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,036	1,451	0,000	0,003	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,277	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,451	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,451	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,186	-	-	-	-

LEGENDA:

Sptr	Spettro di risposta considerato.
T	Periodo del Modo di vibrazione.
a_{q,o}	Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
a_{q,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}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
							M _{L,Str}	M _{L,SLU}	M _{L,SLD}					
							[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]					
01	COPERTURA	-0,80	6,80	6,00	NO	NO	336.374	264.169	264.169	X	10,91	10,91	10,91	10,81
										Y	-3,03	-3,04	-3,04	-3,12
02	Fondazione	-0,80		-0,80	NO	NO	317.875	317.875	317.875	X	10,86	10,86	10,86	-
										Y	-3,07	-3,07	-3,07	-

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 rigidezze, valutate per SLU.

NODI

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno	Cedimenti Impressi	Nodi
					Clc Fnd

			V. ex	R_s	R_φ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	-2,24	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00002	X	-2,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00003	X	2,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00004	X	2,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00005	X	6,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00006	X	6,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00007	X	10,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00008	X	10,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00009	X	14,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00010	X	14,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00011	X	18,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00012	X	18,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00013	X	24,09	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,09		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00014	X	24,09	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,09		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00015	X	24,09	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00016	X	24,09	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00017	X	18,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00018	X	18,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00019	X	14,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00020	X	14,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00021	X	10,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00022	X	10,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00023	X	6,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00024	X	6,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00025	X	2,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00026	X	2,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00027	X	-2,24	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-3,62		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00028	X	-2,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-3,62		-	-	-	-	
	Z	6,00		-	-	-	-	
00029	X	-2,24	Winkler	infinita	-	-	-	SI

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _S	R _θ	S	θ	
				[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00030	X	-2,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00031	X	2,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00032	X	2,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00033	X	6,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00034	X	6,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00035	X	10,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00036	X	10,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00037	X	14,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00038	X	14,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00039	X	18,76	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00040	X	18,76	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	
00041	X	24,09	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	-10,04		infinita	-	-	-	
	Z	-0,80		-	infinita	-	-	
00042	X	24,09	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-10,04		-	-	-	-	
	Z	3,90		-	-	-	-	

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_θ 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_θ 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 r _l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis. j	Travi in elevazione			Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Q _{LLI} Iniz	Q _{LLI} Fin.			
																	[m]		
COPERTURA																			
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7																			
Trave 1-2	4,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 30	00 32	5,00	3,78	3,78	NO	-	
Trave 2-3	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 32	00 34	4,00	3,78	3,78	NO	-	
Trave 3-4	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 36	4,00	3,78	3,78	NO	-	
Trave 4-5	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 36	00 38	4,00	3,78	3,78	NO	-	
Trave 5-6	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 38	00 40	4,00	3,78	3,78	NO	-	
Trave 6-7	4,93	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 40	00 42	5,33	3,78	3,78	NO	-	
COPERTURA																			
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14																			
Trave 8-9	4,60	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 28	00 26	5,00	5,75	5,75	NO	-	
Trave 9-10	3,60	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 26	00 24	4,00	5,75	5,75	NO	-	
Trave 10-11	3,60	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 22	4,00	5,75	5,75	NO	-	
Trave 11-12	3,60	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 20	4,00	5,75	5,75	NO	-	
Trave 12-13	3,60	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 18	4,00	5,75	5,75	NO	-	

Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA / C / IS	Nd _i	Nd _f	Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr / Sc	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz.			Fin.
Trave 13-14	4,93	003	▣	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0018	0016	5,33	5,75	5,75	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21														
Trave 15-16	4,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0002	0004	5,00	3,78	3,78	NO	-
Trave 16-17	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0004	0006	4,00	3,78	3,78	NO	-
Trave 17-18	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0006	0008	4,00	3,78	3,78	NO	-
Trave 18-19	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0008	0010	4,00	3,78	3,78	NO	-
Trave 19-20	3,60	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0010	0012	4,00	3,78	3,78	NO	-
Trave 20-21	4,93	001	▣	60x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0012	0014	5,33	3,78	3,78	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 1-8-15														
Trave 1-8	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0030	0028	6,75	3,84	5,78	NO	-
Trave 8-15	7,57	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0028	0002	7,99	5,79	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 2-9-16														
Trave 2-9	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0032	0026	6,75	3,84	5,81	NO	-
Trave 9-16	7,58	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0000	0004	7,99	5,82	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 3-10-17														
Trave 3-10	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0034	0024	6,75	3,84	5,81	NO	-
Trave 10-17	7,58	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0024	0006	7,99	5,82	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 4-11-18														
Trave 4-11	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0036	0022	6,75	3,84	5,81	NO	-
Trave 11-18	7,58	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0022	0008	7,99	5,82	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 5-12-19														
Trave 5-12	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0038	0020	6,75	3,84	5,81	NO	-
Trave 12-19	7,58	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0020	0010	7,99	5,82	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 6-13-20														
Trave 6-13	6,33	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0040	0018	6,75	3,84	5,81	NO	-
Trave 13-20	7,58	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0018	0012	7,99	5,82	3,83	NO	-
COPERTURA				Travata: Trave 7-14-21														
Trave 7-14	6,32	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0042	0016	6,75	3,84	5,78	NO	-
Trave 14-21	7,57	002	▣	40x24	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC A	0016	0014	7,99	5,79	3,83	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.
- Mtrl** 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.
- Nd_i** Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_f** 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}	Mtrl	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	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]				

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{L1}	Sezione			Rtz	V. Int.		B _{beam}	Mtrl	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Di _{S_{i-j}}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		Id _{Sz}	TP	Label		Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	4,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0029	0031	5,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 2-3	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0031	0033	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 3-4	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0033	0035	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 4-5	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0035	0037	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 5-6	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0037	0039	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 6-7	4,93	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0039	0041	5,33	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14													
Trave 8-9	4,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0027	0025	5,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 9-10	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0025	0023	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 10-11	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0023	0021	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 11-12	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0021	0019	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 12-13	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0019	0017	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 13-14	4,93	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0017	0015	5,33	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21													
Trave 15-16	4,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0001	0003	5,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 16-17	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0003	0005	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 17-18	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0005	0007	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 18-19	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0007	0009	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 19-20	3,60	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0009	0011	4,00	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 20-21	4,93	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0011	0013	5,33	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 1-8-15													
Trave 1-8	6,02	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0029	0027	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 8-15	7,31	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0027	0001	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 2-9-16													
Trave 2-9	6,02	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0031	0025	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 9-16	7,31	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0025	0003	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 3-10-17													
Trave 3-10	6,02	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0033	0023	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 10-17	7,31	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0023	0005	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 4-11-18													
Trave 4-11	6,02	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0035	0021	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 11-18	7,31	004	⊥	TR-110/ 40x100/ 40	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	003	T001	PCA	0021	0007	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		B _{beam}	Mtrl	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	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 5-12-19													
Trave 5-12	6,02	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0037	0019	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 12-19	7,31	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0019	0009	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 6-13-20													
Trave 6-13	6,02	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0039	0017	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 13-20	7,31	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0017	0011	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000
Fondazione					Travata: Trave 7-14-21													
Trave 7-14	6,02	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0041	0015	6,42	-1,42	SI	0,369	1,000
Trave 14-21	7,31	004	⊥	TR-110/40x100/40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	003	T001	PCA	0015	0013	7,71	-1,42	SI	0,369	1,000

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.
- 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
- Mtrl** Identificativo del materiale.
- Id_{Ter}** Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente:
[PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Nd_i** Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_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'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).
- C_{rid,v}** Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
- C_{rid,h}** Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale

PILASTRI

Pilastri																		
N _{id}	Lv	L _{LI}	Id _{Sz}	Sezione		Rtz	V. Int.		Mtrl	AA/Cl S		Nod		Q _{LLI}			Clc Fnd	Pr/Sc
				Label	Tp		Inf.	Sup.		Inf.	Sup.	Inf.	Sup.	Inf.	Sup.	Inf.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]			
001	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0029	0030	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
002	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0031	0032	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
003	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0033	0034	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
004	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0035	0036	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
005	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0037	0038	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
006	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0039	0040	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
007	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0041	0042	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
008	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0027	0028	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
009	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0025	0026	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
010	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0024	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
011	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0022	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
12 (a)	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0019	0020	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
013	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0017	0018	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
014	01	6,30	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0015	0016	6,80	-0,80	5,50	NO	-	
015	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
016	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
017	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
18 (a)	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
019	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
020	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	4,70	-0,80	3,66	NO	-	
021	01	4,46	005	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	4,70	-0,80	3,66	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

N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CI S	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]			

carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.

Mtrl 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'infietersi (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]		
COPERTURA													
001	13-6-7-14	30,95	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
002	14-21-20-13	37,01	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
003	12-5-6-13	22,60	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
004	13-20-19-12	27,03	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
005	11-4-5-12	22,60	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
006	12-19-18-11	27,03	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
007	10-3-4-11	22,60	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
008	11-18-17-10	27,03	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
009	9-2-3-10	22,60	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
010	10-17-16-9	27,03	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
011	8-1-2-9	28,88	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
012	9-16-15-8	34,54	24,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	1	25	SI	I
Fondazione													
COPERTURA													
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.

I In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.

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
	[m]	[m]	[m]		[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	20,5 4	-10, 07	3,99	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	20,5 4	-3,6 4	6,06	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	20,5 4	-3,6 4	6,06	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	20,5 4	4,11	3,98	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}

S_X, S_Y, S_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 colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

θ_X, θ_Y, θ_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,f}
	[cm]									[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
COPERTURA										Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1				
										Braccetti Rigidi: NO				

Id _{Cmp}	L _{Cmp} [cm]	Id _{sol}	Mtrl	Id _{Nd,i}	Id _{Nd,f}	V. Int _i	V. Int _f	Tp	Label	B	H	t _w [cm]	L _{FP,i} [cm]	L _{FP,f} [cm]
Travetto 1-2	6,28	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x24/4	50	24	10	15	95
Travetto 2-3	7,51	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x24/4	50	24	10	55	15

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/f}	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,f}	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)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
----	---	----	----	-----------------------	-----------------------	-----------------------	-------------------------	-------------------------	-------------------------

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C	Descrizione del carico:
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 SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)

Carichi sui nodi in fondazione

C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
Nodo 00001							
CR001	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR002	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR003	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR004	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR005	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR006	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR007	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR008	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR009	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR010	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR011	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR012	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR013	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR014	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR015	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR016	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR017	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR018	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR019	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR020	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR021	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR022	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR023	-	-14.285	7.015	69.162	-32.797	-59.777	-140
CR024	-	-14.109	-12.374	75.386	33.786	-59.300	-228
CR025	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR026	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR027	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR028	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR029	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR030	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR031	-	41.067	5.266	96.578	-27.378	99.868	772
CR032	-	41.243	-14.123	102.802	39.205	100.345	684
CR033	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR034	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR035	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR036	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR037	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR038	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR039	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR040	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR041	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR042	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR043	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR044	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
CR045	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR046	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR047	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR048	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR049	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR050	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR051	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR052	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR053	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR054	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR055	-	22.076	-36.132	100.468	114.990	45.029	262
CR056	-	5.470	-35.608	92.244	113.365	-2.866	-12
CR057	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR058	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR059	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR060	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR061	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR062	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
CR063	-	21.488	28.500	79.720	-106.957	43.434	556
CR064	-	4.882	29.024	71.496	-108.582	-4.461	282
Nodo 0003							
CR001	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR002	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR003	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR004	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR005	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR006	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR007	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR008	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR009	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR010	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR011	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR012	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR013	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR014	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR015	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR016	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR017	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR018	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR019	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR020	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR021	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR022	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR023	-	-39.115	5.915	132.486	-29.850	-97.728	-376
CR024	-	-39.042	-14.471	137.426	38.819	-97.539	-456
CR025	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR026	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR027	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR028	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR029	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR030	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR031	-	30.178	5.341	140.592	-27.931	85.039	-10
CR032	-	30.251	-15.045	145.532	40.738	85.228	-90
CR033	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR034	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR035	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR036	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR037	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR038	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR039	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR040	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR041	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR042	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR043	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR044	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR045	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR046	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR047	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR048	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR049	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR050	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR051	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR052	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR053	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR054	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR055	-	6.082	-38.627	148.460	120.178	21.480	-311
CR056	-	-14.706	-38.455	146.028	119.602	-33.351	-421
CR057	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR058	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR059	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR060	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR061	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR062	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
CR063	-	5.842	29.325	131.990	-108.714	20.851	-45
CR064	-	-14.946	29.497	129.558	-109.290	-33.980	-155
Nodo 0005							

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR001	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR002	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR003	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR004	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR005	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR006	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR007	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR008	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR009	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR010	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR011	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR012	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR013	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR014	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR015	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR016	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR017	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR018	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR019	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR020	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR021	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR022	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR023	-	-36.061	5.818	114.558	-29.514	-93.930	-44
CR024	-	-35.942	-14.714	119.612	39.628	-93.622	-98
CR025	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR026	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR027	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR028	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR029	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR030	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR031	-	37.670	5.666	117.732	-28.984	96.760	258
CR032	-	37.789	-14.866	122.786	40.158	97.068	204
CR033	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR034	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR035	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR036	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR037	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR038	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR039	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR040	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR041	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR042	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR043	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR044	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR045	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR046	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR047	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR048	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR049	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR050	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR051	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR052	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR053	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR054	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR055	-	12.123	-38.767	127.570	120.638	30.685	34
CR056	-	-9.996	-38.721	126.618	120.480	-26.522	-56
CR057	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR058	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR059	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR060	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR061	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR062	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
CR063	-	11.724	29.673	110.726	-109.836	29.660	216
CR064	-	-10.395	29.719	109.774	-109.994	-27.547	126
Nodo 0007							
CR001	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR002	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR003	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR004	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR005	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR006	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR007	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR008	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR009	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR010	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR011	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR012	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR013	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR014	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR015	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR016	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR017	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR018	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR019	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR020	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR021	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR022	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR023	-	-37.247	5.791	119.875	-29.437	-96.156	-87
CR024	-	-37.043	-14.823	125.001	39.995	-95.628	-135
CR025	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR026	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR027	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR028	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR029	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR030	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR031	-	37.311	5.771	120.057	-29.371	96.260	143
CR032	-	37.515	-14.843	125.183	40.061	96.788	95
CR033	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR034	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR035	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR036	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR037	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR038	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR039	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR040	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR041	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR042	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR043	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR044	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR045	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR046	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR047	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR048	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR049	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR050	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR051	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR052	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR053	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR054	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR055	-	11.659	-38.888	131.101	121.041	30.059	-43
CR056	-	-10.709	-38.881	131.047	121.021	-27.667	-111
CR057	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR058	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR059	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR060	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR061	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR062	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
CR063	-	10.977	29.829	114.011	-110.397	28.299	119
CR064	-	-11.391	29.836	113.957	-110.417	-29.427	51
Nodo 00009							
CR001	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR002	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR003	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR004	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR005	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR006	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR007	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR008	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR009	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR010	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR011	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR012	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR013	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR014	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR015	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR016	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR017	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR018	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR019	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR020	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR021	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR022	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR023	-	-37.844	5.712	117.031	-29.138	-97.048	-241
CR024	-	-37.556	-14.955	122.143	40.459	-96.300	-285
CR025	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR026	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR027	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR028	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR029	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR030	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR031	-	35.882	5.897	113.593	-29.767	93.720	63
CR032	-	36.170	-14.770	118.705	39.830	94.468	19
CR033	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR034	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR035	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR036	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR037	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR038	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR039	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR040	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR041	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR042	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR043	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR044	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR045	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR046	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR047	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR048	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR049	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR050	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR051	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR052	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR053	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR054	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR055	-	10.703	-38.947	125.873	121.248	28.574	-137
CR056	-	-11.416	-39.002	126.905	121.437	-28.657	-229
CR057	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR058	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR059	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR060	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR061	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR062	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
CR063	-	9.742	29.944	108.831	-110.745	26.077	7
CR064	-	-12.377	29.889	109.863	-110.556	-31.154	-85
Nodo 00011							
CR001	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR002	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR003	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR004	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR005	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR006	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR007	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR008	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR009	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR010	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR011	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR012	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR013	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR014	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR015	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR016	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR017	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR018	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR019	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR020	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR021	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR022	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR023	-	-28.506	5.428	146.800	-28.238	-82.655	96
CR024	-	-28.121	-15.246	151.728	41.379	-81.636	74
CR025	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR026	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR027	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR028	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR029	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR030	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR031	-	40.411	6.002	135.340	-30.149	99.756	444
CR032	-	40.796	-14.672	140.268	39.468	100.775	422
CR033	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR034	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR035	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR036	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR037	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR038	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR039	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR040	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR041	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR042	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR043	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR044	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR045	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR046	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR047	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR048	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR049	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR050	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR051	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR052	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR053	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR054	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR055	-	17.124	-38.993	150.030	121.355	38.120	275
CR056	-	-3.552	-39.164	153.468	121.929	-16.603	171
CR057	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR058	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR059	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR060	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR061	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347
CR062	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
CR063	-	15.842	29.920	133.600	-110.699	34.723	347

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]
CR064	-	-4.834	29.749	137.038	-110.125	-20.000	243
Nodo 00013							
CR001	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR002	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR003	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR004	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR005	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR006	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR007	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR008	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR009	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR010	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR011	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR012	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR013	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR014	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR015	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR016	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR017	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR018	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR019	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR020	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR021	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR022	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR023	-	-42.709	5.531	99.189	-28.231	-102.486	-835
CR024	-	-42.247	-14.311	105.427	39.842	-101.168	-851
CR025	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR026	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR027	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR028	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR029	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR030	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR031	-	11.535	7.163	74.539	-33.306	55.678	105
CR032	-	11.997	-12.679	80.777	34.767	56.996	89
CR033	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR034	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR035	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR036	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR037	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR038	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR039	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR040	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR041	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR042	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR043	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR044	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR045	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR046	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR047	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR048	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR049	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR050	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR051	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR052	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR053	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR054	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR055	-	-6.450	-36.400	96.682	115.960	3.177	-259
CR056	-	-22.724	-36.891	104.076	117.482	-44.273	-541
CR057	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR058	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR059	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR060	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR061	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR062	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
CR063	-	-7.988	29.743	75.890	-110.946	-1.217	-205
CR064	-	-24.262	29.252	83.284	-109.424	-48.667	-487
Nodo 00015							
CR001	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR002	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR003	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR004	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR005	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR006	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR007	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR008	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR009	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR010	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR011	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR012	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR013	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR014	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR015	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR016	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR017	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR018	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR019	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR020	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR021	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR022	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR023	-	-25.432	4.752	149.236	-19.612	-74.537	138
CR024	-	-25.460	-3.170	154.092	16.310	-74.609	108
CR025	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR026	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR027	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR028	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR029	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR030	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR031	-	8.032	4.966	127.482	-20.518	36.477	214
CR032	-	8.004	-2.956	132.338	15.404	36.405	184
CR033	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR034	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR035	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR036	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR037	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR038	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR039	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR040	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR041	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR042	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR043	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR044	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR045	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR046	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR047	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR048	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR049	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR050	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR051	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR052	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR053	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR054	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR055	-	-3.742	-12.273	145.618	57.630	-2.535	121
CR056	-	-13.781	-12.337	152.144	57.903	-35.839	99
CR057	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR058	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR059	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR060	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR061	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR062	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
CR063	-	-3.647	14.133	129.430	-62.111	-2.293	223
CR064	-	-13.686	14.069	135.956	-61.838	-35.597	201
Nodo 00017							
CR001	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR002	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR003	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR004	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR005	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR006	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR007	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR008	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR009	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR010	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR011	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR012	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR013	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR014	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR015	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR016	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR017	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR018	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR019	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR020	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR021	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR022	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR023	-	-15.450	4.817	267.051	-19.870	-53.448	-43
CR024	-	-15.461	-3.013	271.611	15.970	-53.485	-93
CR025	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR026	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR027	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR028	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR029	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR030	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR031	-	21.363	4.933	234.895	-20.446	65.647	13
CR032	-	21.352	-2.897	239.455	15.394	65.610	-37
CR033	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR034	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR035	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR036	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR037	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR038	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR039	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR040	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR041	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR042	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR043	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR044	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR045	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR046	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR047	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR048	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR049	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR050	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR051	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR052	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR053	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR054	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR055	-	8.453	-12.072	256.031	57.411	23.881	-114
CR056	-	-2.591	-12.107	265.677	57.584	-11.847	-130
CR057	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR058	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR059	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR060	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR061	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR062	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
CR063	-	8.493	14.027	240.829	-62.060	24.009	50
CR064	-	-2.551	13.992	250.475	-61.887	-11.719	34
Nodo 00019							
CR001	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR002	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR003	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR004	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR005	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR006	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR007	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR008	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR009	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR010	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR011	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR012	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR013	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR014	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR015	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR016	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR017	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR018	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR019	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR020	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR021	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR022	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR023	-	-19.412	4.856	197.322	-20.043	-61.855	-12
CR024	-	-19.421	-2.930	201.622	15.698	-61.884	-46
CR025	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR026	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR027	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR028	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR029	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR030	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR031	-	18.151	4.906	176.272	-20.336	59.136	56
CR032	-	18.142	-2.880	180.572	15.405	59.107	22
CR033	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR034	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR035	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR036	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR037	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR038	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR039	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR040	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR041	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR042	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR043	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR044	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR045	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR046	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR047	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR048	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR049	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR050	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR051	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR052	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR053	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR054	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR055	-	4.986	-11.981	192.957	57.205	16.729	-42
CR056	-	-6.282	-11.996	199.271	57.293	-19.569	-62
CR057	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR058	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR059	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR060	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR061	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR062	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
CR063	-	5.012	13.972	178.623	-61.931	16.821	72
CR064	-	-6.256	13.957	184.937	-61.843	-19.477	52
Nodo 00021							
CR001	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR002	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR003	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR004	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR005	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR006	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR007	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR008	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR009	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR010	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR011	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR012	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR013	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR014	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR015	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR016	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR017	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR018	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR019	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR020	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR021	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR022	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR023	-	-18.704	4.870	204.339	-20.147	-60.258	-20
CR024	-	-18.710	-2.894	208.559	15.502	-60.280	-54
CR025	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR026	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR027	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR028	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR029	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR030	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR031	-	18.960	4.870	205.135	-20.140	61.030	48
CR032	-	18.954	-2.894	209.355	15.509	61.008	14
CR033	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR034	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR035	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR036	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR037	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR038	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR039	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR040	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR041	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR042	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR043	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR044	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR045	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR046	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR047	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR048	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR049	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR050	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR051	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR052	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR053	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR054	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR055	-	5.763	-11.951	213.998	57.098	18.531	-49
CR056	-	-5.537	-11.951	213.760	57.095	-17.855	-69
CR057	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR058	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR059	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR060	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR061	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR062	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
CR063	-	5.787	13.927	199.934	-61.733	18.605	63
CR064	-	-5.513	13.927	199.696	-61.736	-17.781	43
Nodo 00023							
CR001	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR002	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR003	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR004	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR005	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR006	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR007	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR008	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR009	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR010	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR011	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR012	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR013	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR014	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR015	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR016	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR017	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR018	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR019	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR020	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR021	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR022	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR023	-	-18.087	4.881	178.263	-20.223	-58.761	-25
CR024	-	-18.094	-2.854	182.587	15.285	-58.778	-59
CR025	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR026	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR027	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR028	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR029	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR030	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR031	-	19.476	4.830	200.981	-19.923	62.224	43
CR032	-	19.469	-2.905	205.305	15.585	62.207	9
CR033	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR034	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR035	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR036	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR037	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR038	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR039	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR040	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR041	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR042	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR043	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR044	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR045	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR046	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR047	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR048	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR049	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR050	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR051	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR052	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR053	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR054	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR055	-	6.315	-11.912	202.398	56.906	19.841	-54
CR056	-	-4.953	-11.896	195.582	56.816	-16.455	-74
CR057	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR058	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR059	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR060	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR061	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR062	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
CR063	-	6.335	13.872	187.986	-61.454	19.901	58
CR064	-	-4.933	13.888	181.170	-61.544	-16.395	38
Nodo 00025							
CR001	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR002	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR003	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR004	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR005	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR006	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR007	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR008	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR009	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR010	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR011	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR012	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR013	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR014	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR015	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR016	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR017	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR018	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR019	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR020	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR021	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR022	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR023	-	-20.453	4.879	224.927	-20.212	-63.427	4
CR024	-	-20.455	-2.839	229.527	15.135	-63.435	-16
CR025	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR026	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR027	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR028	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR029	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR030	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR031	-	16.435	4.763	257.961	-19.629	55.811	62
CR032	-	16.433	-2.955	262.561	15.718	55.803	42
CR033	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR034	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR035	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR036	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR037	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR038	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR039	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR040	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR041	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR042	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR043	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR044	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR045	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR046	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR047	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR048	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR049	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR050	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR051	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR052	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR053	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR054	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR055	-	3.519	-11.919	256.365	56.753	14.060	-2
CR056	-	-7.547	-11.884	246.455	56.579	-21.712	-20
CR057	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR058	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR059	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR060	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR061	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR062	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
CR063	-	3.527	13.808	241.033	-61.073	14.088	66
CR064	-	-7.539	13.843	231.123	-61.247	-21.684	48
Nodo 00027							
CR001	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR002	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR003	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR004	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR005	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR006	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR007	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR008	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR009	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR010	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR011	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR012	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR013	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR014	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR015	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR016	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR017	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR018	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR019	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR020	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR021	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR022	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR023	-	-9.310	4.855	123.240	-20.069	-38.962	-127
CR024	-	-9.295	-2.837	128.166	14.953	-38.934	-223
CR025	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR026	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR027	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR028	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR029	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR030	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR031	-	24.495	4.637	140.446	-19.167	72.818	-59
CR032	-	24.510	-3.055	145.372	15.855	72.846	-155
CR033	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR034	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR035	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR036	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR037	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR038	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR039	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR040	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR041	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR042	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR043	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR044	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR045	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR046	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR047	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR048	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR049	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR050	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR051	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR052	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR053	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR054	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR055	-	12.695	-11.951	145.096	56.399	33.758	-290
CR056	-	2.553	-11.885	139.934	56.128	223	-310
CR057	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR058	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR059	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR060	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR061	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR062	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
CR063	-	12.647	13.685	128.678	-60.342	33.661	28
CR064	-	2.505	13.751	123.516	-60.613	126	8
Nodo 00029							
CR001	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR002	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR003	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR004	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR005	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR006	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR007	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR008	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR009	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR010	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR011	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR012	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR013	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR014	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR015	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR016	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR017	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR018	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR019	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR020	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR021	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR022	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR023	-	-16.166	13.477	68.748	-38.571	-62.089	-855
CR024	-	-15.953	-7.212	60.566	29.479	-61.531	-953
CR025	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR026	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR027	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR028	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR029	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR030	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR031	-	38.957	12.674	93.226	-36.529	96.003	47
CR032	-	39.170	-8.015	85.044	31.521	96.561	-51
CR033	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR034	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR035	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR036	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR037	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR038	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR039	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR040	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR041	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR042	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR043	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR044	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR045	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR046	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR047	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR048	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR049	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR050	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR051	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR052	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR053	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR054	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR055	-	20.128	-31.870	66.930	110.197	41.880	-480
CR056	-	3.591	-31.630	59.586	109.586	-5.547	-750
CR057	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR058	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR059	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR060	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR061	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR062	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
CR063	-	19.413	37.092	94.206	-116.636	40.019	-156
CR064	-	2.876	37.332	86.862	-117.247	-7.408	-426
Nodo 00031							
CR001	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR002	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR003	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR004	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR005	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR006	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR007	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR008	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR009	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR010	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR011	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR012	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR013	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR014	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR015	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR016	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR017	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR018	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR019	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR020	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR021	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR022	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR023	-	-37.911	14.526	124.177	-41.021	-95.298	164
CR024	-	-37.988	-7.116	118.229	29.109	-95.500	80
CR025	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR026	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR027	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR028	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR029	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR030	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR031	-	30.372	14.238	128.021	-40.035	84.732	374
CR032	-	30.295	-7.404	122.073	30.095	84.530	290
CR033	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR034	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR035	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR036	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR037	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR038	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR039	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR040	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR041	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR042	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR043	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR044	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR045	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR046	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR047	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR048	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR049	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR050	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR051	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR052	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR053	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR054	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR055	-	6.305	-32.550	113.789	111.568	21.282	117
CR056	-	-14.179	-32.464	112.635	111.273	-32.728	55
CR057	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR058	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR059	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR060	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR061	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR062	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
CR063	-	6.563	39.586	133.615	-122.199	21.960	399
CR064	-	-13.921	39.672	132.461	-122.494	-32.050	337
Nodo 00033							
CR001	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR002	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR003	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR004	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR005	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR006	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR007	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR008	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR009	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR010	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR011	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR012	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR013	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR014	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR015	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR016	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR017	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR018	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR019	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR020	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR021	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR022	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR023	-	-35.546	14.591	110.798	-41.251	-92.470	-118
CR024	-	-35.653	-7.209	104.736	29.391	-92.749	-174
CR025	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR026	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR027	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR028	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR029	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR030	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR031	-	37.131	14.269	105.706	-40.195	95.437	14
CR032	-	37.024	-7.531	99.644	30.447	95.158	-42
CR033	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR034	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR035	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR036	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR037	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR038	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR039	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR040	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR041	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR042	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR043	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR044	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR045	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR046	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR047	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR048	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR049	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR050	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR051	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR052	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR053	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR054	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR055	-	11.460	-32.853	94.354	112.495	29.066	-153
CR056	-	-10.342	-32.756	95.882	112.178	-27.307	-193
CR057	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR058	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR059	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR060	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR061	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR062	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
CR063	-	11.820	39.816	114.560	-122.982	29.995	33
CR064	-	-9.982	39.913	116.088	-123.299	-26.378	-7
Nodo 00035							
CR001	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR002	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR003	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR004	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR005	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR006	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR007	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR008	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR009	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR010	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR011	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR012	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR013	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR014	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR015	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR016	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR017	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR018	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR019	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR020	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR021	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR022	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR023	-	-36.553	14.498	111.926	-40.933	-94.311	-20
CR024	-	-36.749	-7.394	105.702	30.017	-94.817	-68
CR025	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR026	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR027	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR028	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR029	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR030	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR031	-	36.977	14.470	111.764	-40.845	95.359	50
CR032	-	36.781	-7.422	105.540	30.105	94.853	2
CR033	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR034	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR035	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR036	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR037	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR038	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR039	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR040	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR041	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR042	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR043	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR044	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR045	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR046	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR047	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR048	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR049	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR050	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR051	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR052	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR053	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR054	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR055	-	10.817	-32.955	98.336	112.848	27.878	-80
CR056	-	-11.242	-32.946	98.384	112.822	-29.023	-100
CR057	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR058	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR059	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR060	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR061	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR062	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
CR063	-	11.470	40.022	119.082	-123.650	29.565	82
CR064	-	-10.589	40.031	119.130	-123.676	-27.336	62
Nodo 00037							
CR001	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR002	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR003	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR004	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR005	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR006	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR007	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR008	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR009	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR010	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR011	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR012	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR013	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR014	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR015	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR016	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR017	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR018	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR019	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR020	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR021	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR022	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR023	-	-36.900	14.370	104.911	-40.522	-94.703	51
CR024	-	-37.184	-7.575	98.761	30.590	-95.440	9
CR025	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR026	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR027	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR028	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR029	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR030	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR031	-	35.750	14.641	110.255	-41.424	93.228	189
CR032	-	35.466	-7.304	104.105	29.688	92.491	147
CR033	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR034	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR035	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR036	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR037	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR038	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR039	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR040	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR041	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR042	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR043	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR044	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR045	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR046	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR047	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR048	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR049	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR050	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR051	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR052	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR053	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR054	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR055	-	9.709	-33.002	95.061	112.971	25.856	50
CR056	-	-12.087	-33.084	93.457	113.241	-30.523	8
CR057	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR058	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR059	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR060	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR061	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR062	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
CR063	-	10.653	40.150	115.559	-124.075	28.311	190
CR064	-	-11.143	40.068	113.955	-123.805	-28.068	148
Nodo 00039							
CR001	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR002	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR003	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR004	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR005	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR006	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR007	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR008	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR009	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR010	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR011	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR012	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR013	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR014	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR015	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR016	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR017	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR018	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR019	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR020	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR021	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR022	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR023	-	-28.484	14.441	133.669	-40.680	-81.516	-360
CR024	-	-28.871	-7.502	127.619	30.420	-82.539	-378
CR025	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR026	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR027	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR028	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR029	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR030	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR031	-	39.415	14.716	126.517	-41.624	98.109	-168
CR032	-	39.028	-7.227	120.467	29.476	97.086	-186
CR033	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR034	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR035	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR036	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR037	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR038	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR039	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR040	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR041	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR042	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR043	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR044	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR045	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR046	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR047	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR048	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR049	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR050	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR051	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR052	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR053	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR054	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR055	-	14.812	-32.922	115.910	112.755	33.022	-274
CR056	-	-5.558	-33.005	118.056	113.039	-20.865	-332
CR057	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR058	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR059	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR060	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR061	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR062	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
CR063	-	16.102	40.219	136.080	-124.243	36.435	-214
CR064	-	-4.268	40.136	138.226	-123.959	-17.452	-272
Nodo 00041							
CR001	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR002	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR003	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR004	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR005	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR006	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR007	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR008	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR009	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR010	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR011	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR012	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR013	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR014	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR015	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR016	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR017	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR018	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR019	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR020	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR021	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR022	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR023	-	-39.878	12.916	95.507	-37.401	-96.938	109
CR024	-	-40.373	-8.090	87.237	31.922	-98.313	91
CR025	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR026	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR027	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR028	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR029	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR030	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR031	-	14.157	13.592	73.473	-39.106	59.653	1.059
CR032	-	13.662	-7.414	65.203	30.217	58.278	1.041
CR033	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR034	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR035	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR036	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR037	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR038	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR039	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR040	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR041	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR042	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR043	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR044	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR045	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR046	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR047	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR048	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR049	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR050	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR051	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR052	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR053	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR054	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR055	-	-5.827	-32.159	63.265	111.690	1.868	688
CR056	-	-22.037	-32.361	69.875	112.201	-45.109	404
CR057	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR058	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR059	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR060	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR061	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR062	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462
CR063	-	-4.179	37.863	90.835	-119.385	6.449	746
CR064	-	-20.389	37.661	97.445	-118.874	-40.528	462

LEGENDA:

C Descrizione del carico:
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
 CR001= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR002= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR003= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR004= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR005= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR006= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR007= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR008= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR009= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR010= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR011= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR012= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR013= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR014= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR015= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR016= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR017= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR018= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR019= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR020= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR021= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR022= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR023= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR024= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR025= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR026= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR027= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR028= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR029= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR030= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR031= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR032= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR033= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR034= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR035= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR036= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR037= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR038= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR039= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR040= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR041= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR042= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR043= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR044= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR045= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR046= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR047= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR048= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR049= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR050= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR051= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR052= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR053= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR054= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR055= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR056= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR057= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR058= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR059= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR060= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR061= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR062= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR063= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR064= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx)

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.
F_x, F_y, M_x, M_y Sono amplificati con γ_{Rd} pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi															
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]	Q _{z,f} [N/m]	M _{T,f} [N-m/m]
COPERTURA			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7							Trave: Trave 1-2		Peso proprio			-3.600
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-10.297	0	-	-	0,00	0	0	-10.297	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.270	0	-	-	0,00	0	0	-4.270	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.279	0	-	-	0,00	0	0	-6.279	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.356	0	-	-	0,00	0	0	-1.356	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-408	0	-	-	0,00	0	0	-408	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	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
COPERTURA			Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7							Trave: Trave 2-3		Peso proprio			-3.600
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-10.297	0	-	-	0,00	0	0	-10.297	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-4.270	0	-	-	0,00	0	0	-4.270	0
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-6.279	0	-	-	0,00	0	0	-6.279	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-1.356	0	-	-	0,00	0	0	-1.356	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-408	0	-	-	0,00	0	0	-408	0

														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]	[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]		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 4-5			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 5-6			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 9-10			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 10-11			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 11-12			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 12-13			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					Trave: Trave 13-14			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 15-16			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 16-17			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 17-18			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 18-19			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 19-20			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					Trave: Trave 20-21			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-8-15					Trave: Trave 1-8			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 1-8-15					Trave: Trave 8-15			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 2-9-16					Trave: Trave 2-9			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 2-9-16					Trave: Trave 9-16			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 3-10-17					Trave: Trave 3-10			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 3-10-17					Trave: Trave 10-17			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 4-11-18					Trave: Trave 4-11			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 4-11-18					Trave: Trave 11-18			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 5-12-19					Trave: Trave 5-12			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 5-12-19					Trave: Trave 12-19			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 6-13-20					Trave: Trave 6-13			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 6-13-20					Trave: Trave 13-20			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 7-14-21					Trave: Trave 7-14			Peso proprio			-17.000		
Fondazione				Travata: Trave 7-14-21					Trave: Trave 14-21			Peso proprio			-17.000		

LEGENDA:

- TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
 CR001= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H24 CR002= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H24 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H24 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H24 (carico neve) CR005= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 CR006= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (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,r} 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,r}
F_{Z,i}/Q_{Z,i}
M_{Y,i,r} 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 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.
ΔT₃

CARICHI SUI PILASTRI

														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}	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]		
COPERTURA				Pilastro 001								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 002								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 003								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 004								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 005								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 006								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 007								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
COPERTURA				Pilastro 008								Peso proprio			-4.000		
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-		
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-		

											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}	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]
COPERTURA				Pilastro 009							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 010							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 011							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 12 (a)							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 013							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 014							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	6,30	0	0	-2.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 015							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 016							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 017							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 18 (a)							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 019							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 020							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
COPERTURA				Pilastro 021							Peso proprio				-4.000
C	CR001	001	G	4,46	0	0	-960	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.000	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)
- 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

											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}	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]		
COPERTURA				Solaio: Travetto 1-2							Peso proprio				-1.640
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.640	0	0	-	0,00	0	0	-1.640		
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680		
L	CR003	003	0,00	0	0	-1.000	0	0	-	0,00	0	0	-1.000		
L	CR004	004	0,00	0	0	-216	0	0	-	0,00	0	0	-216		
COPERTURA				Solaio: Travetto 2-3							Peso proprio				-1.640
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.640	0	0	-	0,00	0	0	-1.640		
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680		
L	CR003	003	0,00	0	0	-1.000	0	0	-	0,00	0	0	-1.000		
L	CR004	004	0,00	0	0	-216	0	0	-	0,00	0	0	-216		

LEGENDA:

- TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
- C** Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H24 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H24 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H24 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop. acc. H24 (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.

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 _{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}													

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodo	CC	Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	001	0,0000	0,0000	-0,5799	-3,5765 E-05	-5,9345 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0578	-9,0395 E-06	5,4782 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0851	-1,3343 E-05	8,0713 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0184	-2,893 E-06	1,7429 E-06	0 E+00
00002	001	0,0059	-0,0127	-0,5845	2,1805 E-04	4,1901 E-04	-1,5833 E-05
	002	0,0023	-0,0004	-0,0589	2,5119 E-05	1,457 E-04	-6,2287 E-06
	003	0,0033	-0,0004	-0,0867	3,6546 E-05	2,1428 E-04	-9,1208 E-06
	004	0,0007	-0,0001	-0,0187	7,7642 E-06	4,6301 E-05	-1,9567 E-06
00003	001	0,0000	0,0000	-0,5831	-3,0949 E-05	5,3869 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0626	-7,9365 E-06	6,83 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0921	-1,1733 E-05	1,0057 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0199	-2,5441 E-06	2,1721 E-06	0 E+00
00004	001	-0,0017	-0,0070	-0,5906	2,0571 E-04	-1,4766 E-04	1,4647 E-05
	002	-0,0004	0,0010	-0,0649	3,8818 E-05	-4,8731 E-05	4,5366 E-06
	003	-0,0005	0,0017	-0,0954	5,6788 E-05	-7,1662 E-05	6,7063 E-06
	004	-0,0001	0,0004	-0,0206	1,2091 E-05	-1,5486 E-05	1,4605 E-06
00005	001	0,0000	0,0000	-0,5847	-3,1261 E-05	3,1393 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0647	-8,2622 E-06	3,6143 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0952	-1,2218 E-05	5,3214 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0206	-2,6482 E-06	1,1493 E-06	0 E+00
00006	001	-0,0001	-0,0072	-0,5911	2,0471 E-04	1,9728 E-05	-4,5574 E-06
	002	0,0002	0,0008	-0,0665	4,0207 E-05	7,9741 E-06	-1,8736 E-06
	003	0,0002	0,0013	-0,0978	5,8817 E-05	1,1732 E-05	-2,7438 E-06
	004	0,0001	0,0003	-0,0211	1,2517 E-05	2,5346 E-06	-5,8788 E-07
00007	001	0,0000	0,0000	-0,5857	-3,138 E-05	9,6502 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0656	-8,3868 E-06	6,5719 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0965	-1,2402 E-05	9,6451 E-07	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0208	-2,6878 E-06	2,0839 E-07	0 E+00
00008	001	-0,0007	-0,0072	-0,5923	2,0483 E-04	1,1686 E-07	-2,2573 E-07
	002	-0,0001	0,0007	-0,0675	4,0545 E-05	3,5703 E-07	-9,8731 E-08
	003	-0,0001	0,0012	-0,0993	5,9315 E-05	5,281 E-07	-1,567 E-07
	004	0,0000	0,0003	-0,0214	1,2622 E-05	1,1409 E-07	-3,372 E-08
00009	001	0,0000	0,0000	-0,5855	-3,1269 E-05	-1,0928 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0652	-8,2975 E-06	-2,2301 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0959	-1,2266 E-05	-3,29 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0207	-2,6587 E-06	-7,1039 E-07	0 E+00
00010	001	-0,0015	-0,0070	-0,5919	2,0408 E-04	-2,7057 E-05	6,4595 E-06
	002	-0,0004	0,0008	-0,0670	4,004 E-05	-9,8645 E-06	2,5151 E-06
	003	-0,0006	0,0014	-0,0986	5,8604 E-05	-1,4506 E-05	3,6556 E-06
	004	-0,0001	0,0004	-0,0213	1,2471 E-05	-3,1341 E-06	7,8506 E-07
00011	001	0,0000	0,0000	-0,5848	-3,0637 E-05	-3,6102 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0638	-7,8904 E-06	-5,5219 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0938	-1,1658 E-05	-8,1382 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0203	-2,5278 E-06	-1,7575 E-06	0 E+00
00012	001	0,0008	-0,0062	-0,5926	2,0383 E-04	1,9254 E-04	-1,6252 E-05
	002	0,0003	0,0013	-0,0661	3,8302 E-05	6,4981 E-05	-5,0876 E-06
	003	0,0005	0,0020	-0,0972	5,6113 E-05	9,557 E-05	-7,5722 E-06
	004	0,0001	0,0005	-0,0210	1,1944 E-05	2,0652 E-05	-1,6474 E-06
00013	001	0,0000	0,0000	-0,5827	-3,6039 E-05	1,0826 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0593	-9,1878 E-06	-3,4636 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0872	-1,3544 E-05	-5,1141 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0188	-2,9366 E-06	-1,104 E-06	0 E+00
00014	001	-0,0084	-0,0122	-0,5875	2,1695 E-04	-4,8845 E-04	2,1995 E-05
	002	-0,0028	-0,0002	-0,0605	2,4597 E-05	-1,6894 E-04	8,4151 E-06
	003	-0,0041	-0,0002	-0,0890	3,5962 E-05	-2,4844 E-04	1,2275 E-05
	004	-0,0009	0,0000	-0,0192	7,6393 E-06	-5,3683 E-05	2,638 E-06
00015	001	0,0000	0,0000	-0,5756	7,5357 E-06	-2,8457 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0574	-8,2314 E-07	-8,1487 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0844	-1,242 E-06	-1,1983 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0182	-2,7728 E-07	-2,5907 E-06	0 E+00
00016	001	-0,0152	-0,0080	-0,5866	-4,7278 E-05	-5,0563 E-04	-1,4116 E-05
	002	-0,0054	0,0003	-0,0603	-8,5881 E-06	-1,8632 E-04	-4,5258 E-06
	003	-0,0079	0,0005	-0,0886	-1,2699 E-05	-2,7401 E-04	-6,7219 E-06
	004	-0,0017	0,0002	-0,0191	-2,7722 E-06	-5,9174 E-05	-1,4587 E-06
00017	001	0,0000	0,0000	-0,5867	4,0731 E-06	-8,4774 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0651	-1,8571 E-06	-7,1373 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0957	-2,7795 E-06	-1,0496 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0207	-6,0861 E-07	-2,2687 E-06	0 E+00
00018	001	0,0027	-0,0055	-0,6064	-4,9954 E-05	1,8403 E-04	3,0512 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0010	0,0009	-0,0712	-1,3702 E-05	6,1597 E-05	1,425 E-06
	003	0,0015	0,0015	-0,1047	-2,0509 E-05	9,0586 E-05	2,0138 E-06
	004	0,0003	0,0004	-0,0226	-4,438 E-06	1,9559 E-05	4,257 E-07
00019	001	0,0000	0,0000	-0,5863	4,0286 E-06	-5,0586 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0660	-1,8048 E-06	-1,9251 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0971	-2,7108 E-06	-2,8304 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0210	-5,9353 E-07	-6,1227 E-07	0 E+00
00020	001	-0,0026	-0,0057	-0,6009	-4,9923 E-05	-3,8465 E-05	-6,0191 E-07
	002	-0,0008	0,0007	-0,0704	-1,416 E-05	-1,4964 E-05	-2,9315 E-08
	003	-0,0011	0,0012	-0,1035	-2,1249 E-05	-2,2005 E-05	-8,2894 E-08
	004	-0,0002	0,0003	-0,0223	-4,5972 E-06	-4,7527 E-06	-2,163 E-08
00021	001	0,0000	0,0000	-0,5864	4,0364 E-06	1,2109 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0663	-1,7877 E-06	7,2889 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0975	-2,6896 E-06	1,0726 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0211	-5,8886 E-07	2,3172 E-07	0 E+00
00022	001	-0,0013	-0,0057	-0,6024	-4,9884 E-05	2,4294 E-06	2,2397 E-07
	002	-0,0002	0,0007	-0,0712	-1,42 E-05	1,1528 E-06	6,9373 E-08
	003	-0,0003	0,0012	-0,1047	-2,1329 E-05	1,6962 E-06	9,081 E-08
	004	-0,0001	0,0003	-0,0226	-4,6148 E-06	3,6638 E-07	1,9722 E-08
00023	001	0,0000	0,0000	-0,5854	4,2355 E-06	3,5688 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0655	-1,761 E-06	3,6469 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0963	-2,6496 E-06	5,3643 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0208	-5,8032 E-07	1,1597 E-06	0 E+00
00024	001	-0,0002	-0,0059	-0,6001	-4,9659 E-05	3,1154 E-05	8,8641 E-07
	002	0,0002	0,0007	-0,0699	-1,4075 E-05	1,2984 E-05	1,2077 E-07
	003	0,0003	0,0011	-0,1028	-2,114 E-05	1,9096 E-05	1,8784 E-07
	004	0,0001	0,0003	-0,0222	-4,5736 E-06	4,1247 E-06	4,4516 E-08
00025	001	0,0000	0,0000	-0,5841	4,651 E-06	1,1525 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0636	-1,7096 E-06	8,8851 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0936	-2,5695 E-06	1,3068 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0202	-5,6329 E-07	2,8245 E-06	0 E+00
00026	001	-0,0042	-0,0059	-0,6031	-4,93 E-05	-1,393 E-04	-1,6494 E-06
	002	-0,0011	0,0008	-0,0695	-1,3454 E-05	-4,4913 E-05	-9,3151 E-07
	003	-0,0017	0,0013	-0,1022	-2,0181 E-05	-6,6047 E-05	-1,3395 E-06
	004	-0,0004	0,0003	-0,0221	-4,3672 E-06	-1,426 E-05	-2,7993 E-07
00027	001	0,0000	0,0000	-0,5726	8,0397 E-06	7,9299 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0559	-7,111 E-07	1,0241 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0822	-1,0917 E-06	1,5063 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0177	-2,448 E-07	3,256 E-06	0 E+00
00028	001	0,0105	-0,0083	-0,5830	-4,6655 E-05	4,2768 E-04	1,2319 E-05
	002	0,0041	0,0002	-0,0585	-8,4123 E-06	1,5895 E-04	3,9385 E-06
	003	0,0061	0,0004	-0,0861	-1,2529 E-05	2,3375 E-04	5,8144 E-06
	004	0,0013	0,0001	-0,0186	-2,7355 E-06	5,0482 E-05	1,263 E-06
00029	001	0,0000	0,0000	-0,5832	3,2507 E-05	-8,3695 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0555	3,3607 E-06	5,0233 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0816	4,8908 E-06	7,3788 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0176	1,0473 E-06	1,5968 E-06	0 E+00
00030	001	0,0049	-0,0060	-0,5873	-1,0719 E-04	3,6225 E-04	2,7936 E-05
	002	0,0019	-0,0005	-0,0565	-1,3837 E-05	1,2241 E-04	9,2959 E-06
	003	0,0028	-0,0006	-0,0830	-2,0684 E-05	1,8001 E-04	1,3708 E-05
	004	0,0006	-0,0001	-0,0179	-4,5537 E-06	3,8887 E-05	2,9707 E-06
00031	001	0,0000	0,0000	-0,5847	2,203 E-05	3,2957 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0599	2,9953 E-07	6,2972 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0880	3,7734 E-07	9,2528 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0190	7,2898 E-08	2,0006 E-06	0 E+00
00032	001	-0,0016	-0,0081	-0,5914	-1,0286 E-04	-1,2824 E-04	-1,3586 E-05
	002	-0,0003	-0,0013	-0,0618	-2,329 E-05	-4,0764 E-05	-4,9501 E-06
	003	-0,0004	-0,0018	-0,0908	-3,4542 E-05	-5,9947 E-05	-7,2454 E-06
	004	-0,0001	-0,0004	-0,0196	-7,5699 E-06	-1,2948 E-05	-1,5553 E-06
00033	001	0,0000	0,0000	-0,5858	2,1392 E-05	2,1597 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0618	3,5807 E-07	3,3894 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0908	4,5827 E-07	4,9813 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0196	9,0385 E-08	1,077 E-06	0 E+00
00034	001	-0,0001	-0,0078	-0,5914	-1,0231 E-04	1,6714 E-05	4,9333 E-06
	002	0,0001	-0,0013	-0,0633	-2,3653 E-05	6,8001 E-06	1,6243 E-06
	003	0,0002	-0,0017	-0,0931	-3,5091 E-05	9,9968 E-06	2,3997 E-06
	004	0,0000	-0,0003	-0,0201	-7,6978 E-06	2,1602 E-06	5,2301 E-07
00035	001	0,0000	0,0000	-0,5865	2,107 E-05	7,2235 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0626	3,6925 E-07	6,05 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0921	4,74 E-07	8,9271 E-07	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0199	9,3817 E-08	1,9291 E-07	0 E+00
00036	001	-0,0007	-0,0076	-0,5924	-1,0286 E-04	-1,8632 E-08	5,1702 E-07
	002	-0,0001	-0,0013	-0,0642	-2,3851 E-05	3,3353 E-07	1,8817 E-07
	003	-0,0001	-0,0017	-0,0944	-3,5381 E-05	4,8819 E-07	2,6506 E-07
	004	0,0000	-0,0003	-0,0204	-7,7633 E-06	1,0555 E-07	5,737 E-08
00037	001	0,0000	0,0000	-0,5864	2,0964 E-05	-6,4027 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0623	2,7666 E-07	-2,1248 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0916	3,4214 E-07	-3,1151 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0198	6,5352 E-08	-6,7372 E-07	0 E+00
00038	001	-0,0013	-0,0077	-0,5920	-1,0229 E-04	-2,3272 E-05	-6,0753 E-06
	002	-0,0003	-0,0013	-0,0638	-2,3675 E-05	-8,315 E-06	-2,0129 E-06
	003	-0,0005	-0,0017	-0,0938	-3,5094 E-05	-1,2229 E-05	-3,0028 E-06
	004	-0,0001	-0,0003	-0,0203	-7,6986 E-06	-2,6423 E-06	-6,5297 E-07
00039	001	0,0000	0,0000	-0,5859	2,0596 E-05	-2,0591 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0609	-7,2674 E-08	-5,1134 E-06	0 E+00

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	003	0,0000	0,0000	-0,0895	-1,6231 E-07	-7,5043 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0193	-4,354 E-08	-1,6228 E-06	0 E+00
00040	001	0,0007	-0,0082	-0,5929	-1,0254 E-04	1,6679 E-04	1,6395 E-05
	002	0,0003	-0,0014	-0,0629	-2,3286 E-05	5,4498 E-05	5,9535 E-06
	003	0,0005	-0,0019	-0,0924	-3,4455 E-05	8,0135 E-05	8,6641 E-06
	004	0,0001	-0,0004	-0,0200	-7,5518 E-06	1,7309 E-05	1,8618 E-06
00041	001	0,0000	0,0000	-0,5854	3,1665 E-05	1,2666 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0569	3,2072 E-06	-3,1949 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0836	4,6811 E-06	-4,6811 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0180	1,0022 E-06	-1,014 E-06	0 E+00
00042	001	-0,0072	-0,0061	-0,5897	-1,0679 E-04	-4,2263 E-04	-3,5453 E-05
	002	-0,0023	-0,0004	-0,0579	-1,3902 E-05	-1,4189 E-04	-1,18 E-05
	003	-0,0034	-0,0006	-0,0851	-2,0599 E-05	-2,0867 E-04	-1,7455 E-05
	004	-0,0007	-0,0001	-0,0184	-4,5344 E-06	-4,5077 E-05	-3,7803 E-06

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
 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.

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodo	Di r	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	0,000 0	0,000 0	0,337 3	1,2032 E-04	5,2319 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,112 0	3,9789 E-05	1,7332 E-04	0 E+00
00001	Y	0,000 0	0,000 0	0,382 1	8,3097 E-04	1,1952 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,137 9	3,0036 E-04	4,3145 E-05	0 E+00
00001	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00002	X	3,779 0	0,074 3	0,344 3	1,7582 E-04	7,5021 E-03	2,748 E-04	1,246 3	0,024 6	0,114 3	5,8188 E-05	2,4744 E-03	9,07 E-05
00002	Y	0,032 0	5,230 7	0,386 5	1,331 E-02	7,9496 E-05	7,4012 E-05	0,010 5	1,894 3	0,139 5	4,8204 E-03	2,6472 E-05	2,5226 E-05
00002	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00003	X	0,000 0	0,000 0	0,151 1	3,8569 E-05	3,8454 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,050 2	1,2726 E-05	1,2746 E-04	0 E+00
00003	Y	0,000 0	0,000 0	0,324 8	7,5754 E-04	7,1817 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,117 2	2,7376 E-04	2,5943 E-05	0 E+00
00003	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00004	X	3,790 2	0,032 1	0,153 0	8,6634 E-05	5,8275 E-03	1,1064 E-04	1,250 0	0,010 6	0,050 8	2,8741 E-05	1,9222 E-03	3,6518 E-05
00004	Y	0,031 2	5,268 4	0,328 0	1,3163 E-02	6,7539 E-05	6,669 E-05	0,010 2	1,907 1	0,118 4	4,7649 E-03	2,2646 E-05	2,2576 E-05
00004	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00005	X	0,000 0	0,000 0	0,055 4	5,9887 E-06	2,8291 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,018 4	1,9713 E-06	9,3798 E-05	0 E+00
00005	Y	0,000 0	0,000 0	0,305 2	7,3242 E-04	3,3769 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,110 1	2,6462 E-04	1,2207 E-05	0 E+00
00005	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00006	X	3,793 6	0,011 5	0,054 6	3,1236 E-05	5,3455 E-03	9,1167 E-05	1,251 1	0,003 9	0,018 1	1,0473 E-05	1,7632 E-03	3,0056 E-05
00006	Y	0,030 7	5,289 5	0,308 7	1,3217 E-02	5,3537 E-05	4,5502 E-05	0,010 0	1,914 0	0,111 4	4,7827 E-03	1,7777 E-05	1,5035 E-05
00006	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00007	X	0,000 0	0,000 0	0,002 1	2,1557 E-06	2,3863 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 7	7,3507 E-07	7,9113 E-05	0 E+00
00007	Y	0,000 0	0,000 0	0,298 7	7,2394 E-04	4,6391 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,107 8	2,6149 E-04	1,6839 E-06	0 E+00
00007	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00008	X	3,794 2	0,000 7	0,002 0	1,908 E-06	5,2782 E-03	6,9224 E-05	1,251 3	0,000 2	0,000 7	4,5011 E-07	1,741 E-03	2,28 E-05
00008	Y	0,030 1	5,306 7	0,302 2	1,3264 E-02	4,3082 E-05	4,0427 E-05	0,009 8	1,919 5	0,109 0	4,7979 E-03	1,4088 E-05	1,3241 E-05
00008	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00009	X	0,000 0	0,000 0	0,058 3	9,0037 E-06	2,7436 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,019 4	2,9838 E-06	9,0932 E-05	0 E+00
00009	Y	0,000 0	0,000 0	0,302 1	7,2995 E-04	2,3274 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,109 0	2,636 E-04	8,4212 E-06	0 E+00
00009	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00010	X	3,793 6	0,012 5	0,057 4	3,3285 E-05	5,3538 E-03	9,176 E-05	1,251 2	0,004 1	0,019 1	1,0791 E-05	1,7659 E-03	3,0237 E-05
00010	Y	0,029 6	5,321 0	0,305 6	1,3298 E-02	3,4272 E-05	3,6048 E-05	0,009 6	1,924 0	0,110 2	4,8083 E-03	1,1005 E-05	1,1698 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]
00010	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00011	X	0,000 0	0,000 0	0,149 1	3,7135 E-05	3,6123 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,049 5	1,2268 E-05	1,197 E-04	0 E+00
00011	Y	0,000 0	0,000 0	0,317 3	7,5098 E-04	5,9595 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,114 5	2,7116 E-04	2,1577 E-05	0 E+00
00011	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00012	X	3,790 0	0,032 4	0,151 9	8,6657 E-05	5,8972 E-03	1,0471 E-04	1,250 0	0,010 6	0,050 5	2,837 E-05	1,9451 E-03	3,4544 E-05
00012	Y	0,029 0	5,331 8	0,320 5	1,332 E-02	2,9407 E-05	1,8287 E-05	0,009 4	1,927 2	0,115 6	4,8146 E-03	9,3437 E-06	5,9869 E-06
00012	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00013	X	0,000 0	0,000 0	0,325 2	1,0916 E-04	4,9816 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,108 0	3,61 E-05	1,65 E-04	0 E+00
00013	Y	0,000 0	0,000 0	0,375 1	8,2842 E-04	1,1294 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,135 4	2,9911 E-04	4,088 E-05	0 E+00
00013	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00014	X	3,778 1	0,071 9	0,331 5	1,7124 E-04	7,6678 E-03	2,8376 E-04	1,246 1	0,023 6	0,110 1	5,628 E-05	2,529 E-03	9,3643 E-05
00014	Y	0,028 0	5,333 7	0,379 5	1,3563 E-02	4,4552 E-05	1,3463 E-05	0,009 1	1,926 9	0,137 0	4,9001 E-03	1,423 E-05	5,2794 E-06
00014	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00015	X	0,000 0	0,000 0	0,250 4	2,3619 E-05	3,4468 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,083 3	8,0172 E-06	1,143 E-04	0 E+00
00015	Y	0,000 0	0,000 0	0,018 6	6,8077 E-04	2,2009 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 7	2,4588 E-04	8,0794 E-07	0 E+00
00015	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00016	X	3,838 9	0,056 5	0,258 0	8,4335 E-05	1,8682 E-03	3,2181 E-05	1,266 2	0,018 6	0,085 8	2,7667 E-05	6,1672 E-04	1,0734 E-05
00016	Y	0,001 2	5,486 7	0,023 9	8,9615 E-03	1,4556 E-05	3,6477 E-05	0,000 4	1,982 1	0,008 6	3,2377 E-03	5,2827 E-06	1,4992 E-05
00016	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00017	X	0,000 0	0,000 0	0,136 6	3,6719 E-06	2,5936 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,045 4	1,3513 E-06	8,608 E-05	0 E+00
00017	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 1	6,0013 E-04	2,5347 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 3	2,1677 E-04	9,2613 E-07	0 E+00
00017	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00018	X	3,840 9	0,033 8	0,148 8	6,2 E-05	1,1122 E-03	2,4248 E-05	1,266 9	0,011 1	0,049 5	2,0294 E-05	3,6734 E-04	7,989 E-06
00018	Y	0,001 4	5,466 7	0,025 1	9,0402 E-03	2,325 E-06	5,797 E-05	0,000 5	1,975 8	0,009 1	3,2676 E-03	8,5747 E-07	1,9439 E-05
00018	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00019	X	0,000 0	0,000 0	0,064 1	1,8721 E-06	2,2692 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,021 3	6,0381 E-07	7,5351 E-05	0 E+00
00019	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	5,7878 E-04	1,2788 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 5	2,0908 E-04	4,7101 E-07	0 E+00
00019	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00020	X	3,841 0	0,016 9	0,072 2	3,5716 E-05	9,5329 E-04	2,8755 E-05	1,266 9	0,005 5	0,024 0	1,164 E-05	3,1493 E-04	9,4879 E-06
00020	Y	0,001 7	5,451 4	0,025 6	9,0471 E-03	1,7573 E-07	4,0284 E-05	0,000 6	1,971 0	0,009 2	3,2712 E-03	7,6582 E-08	1,3174 E-05
00020	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00021	X	0,000 0	0,000 0	0,000 5	4,9057 E-07	2,1687 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 2	1,5148 E-07	7,203 E-05	0 E+00
00021	Y	0,000 0	0,000 0	0,021 1	5,7314 E-04	7,5649 E-08	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 6	2,0708 E-04	2,6972 E-08	0 E+00
00021	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00022	X	3,840 8	0,003 3	0,008 8	8,4134 E-07	9,3602 E-04	2,9325 E-05	1,266 8	0,000 1	0,000 3	3,8124 E-07	3,0923 E-04	9,6779 E-06
00022	Y	0,001 9	5,436 1	0,025 7	9,0254 E-03	3,089 E-07	3,9883 E-05	0,000 7	1,966 2	0,009 3	3,2645 E-03	1,0306 E-07	1,3033 E-05
00022	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00023	X	0,000 0	0,000 0	0,065 3	2,8515 E-06	2,2837 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,021 7	8,9939 E-07	7,5836 E-05	0 E+00
00023	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 9	5,8175 E-04	1,2939 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 6	2,1025 E-04	4,6146 E-07	0 E+00
00023	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00024	X	3,841 0	0,017 0	0,074 1	3,6796 E-05	9,518 E-04	2,8899 E-05	1,266 9	0,005 7	0,024 7	1,2257 E-05	3,1444 E-04	9,5359 E-06
00024	Y	0,002 1	5,420 3	0,025 6	8,9942 E-03	6,2897 E-07	3,9688 E-05	0,000 7	1,961 2	0,009 3	3,2544 E-03	2,1593 E-07	1,2964 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]
00024	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00025	X	0,000 0	0,000 0	0,138 5	3,0348 E-06	2,6343 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,046 1	1,1741 E-06	8,7433 E-05	0 E+00
00025	Y	0,000 0	0,000 0	0,020 2	6,0776 E-04	2,4321 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 3	2,1969 E-04	8,7398 E-07	0 E+00
00025	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00026	X	3,841 1	0,033 9	0,151 1	6,277 E-05	1,0903 E-03	2,5125 E-05	1,266 9	0,011 3	0,050 3	2,0806 E-05	3,6013 E-04	8,2818 E-06
00026	Y	0,002 4	5,404 4	0,025 2	8,9402 E-03	2,8712 E-06	2,409 E-05	0,000 8	1,956 2	0,009 1	3,2361 E-03	1,0254 E-06	7,6924 E-06
00026	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00027	X	0,000 0	0,000 0	0,249 9	2,3807 E-05	3,4398 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,083 1	8,0934 E-06	1,1407 E-04	0 E+00
00027	Y	0,000 0	0,000 0	0,018 8	6,8534 E-04	2,255 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 8	2,4778 E-04	8,1053 E-07	0 E+00
00027	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00028	X	3,839 3	0,055 2	0,255 6	7,9352 E-05	1,7854 E-03	2,9005 E-05	1,266 4	0,018 3	0,085 0	2,6273 E-05	5,8942 E-04	9,6886 E-06
00028	Y	0,002 6	5,384 0	0,024 2	8,8367 E-03	1,498 E-05	1,1304 E-04	0,000 9	1,949 7	0,008 8	3,1999 E-03	5,4036 E-06	3,9195 E-05
00028	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00029	X	0,000 0	0,000 0	0,330 0	1,2377 E-04	5,1691 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,109 8	4,126 E-05	1,7142 E-04	0 E+00
00029	Y	0,000 0	0,000 0	0,393 5	8,8962 E-04	1,247 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,142 3	3,2182 E-04	4,5065 E-05	0 E+00
00029	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00030	X	3,719 0	0,035 5	0,336 3	1,1037 E-04	7,295 E-03	2,7211 E-04	1,226 5	0,011 8	0,111 9	3,6554 E-05	2,4061 E-03	8,9839 E-05
00030	Y	0,031 3	5,187 1	0,399 4	1,2604 E-02	8,719 E-05	8,1414 E-05	0,010 3	1,878 5	0,144 4	4,5643 E-03	2,9491 E-05	2,7881 E-05
00030	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00031	X	0,000 0	0,000 0	0,145 4	2,7954 E-05	3,7757 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,048 4	9,4098 E-06	1,2532 E-04	0 E+00
00031	Y	0,000 0	0,000 0	0,332 9	8,0606 E-04	7,5162 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,120 4	2,9153 E-04	2,7181 E-05	0 E+00
00031	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00032	X	3,731 0	0,037 6	0,146 0	9,1394 E-05	5,7275 E-03	6,3415 E-05	1,230 5	0,012 5	0,048 6	3,0325 E-05	1,8892 E-03	2,1 E-05
00032	Y	0,030 2	5,228 5	0,337 0	1,2497 E-02	6,6871 E-05	7,0889 E-05	0,009 9	1,892 6	0,121 9	4,5237 E-03	2,2601 E-05	2,4086 E-05
00032	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00033	X	0,000 0	0,000 0	0,052 6	4,1387 E-06	2,7465 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,017 6	1,2832 E-06	9,1231 E-05	0 E+00
00033	Y	0,000 0	0,000 0	0,312 5	7,7823 E-04	3,4738 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,113 0	2,8141 E-04	1,2581 E-05	0 E+00
00033	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00034	X	3,734 7	0,024 8	0,051 1	6,1365 E-05	5,2536 E-03	4,0096 E-05	1,231 7	0,008 3	0,017 1	2,0434 E-05	1,7329 E-03	1,3218 E-05
00034	Y	0,029 4	5,250 7	0,316 8	1,2553 E-02	5,1523 E-05	4,678 E-05	0,009 7	1,899 9	0,114 6	4,5422 E-03	1,7227 E-05	1,549 E-05
00034	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00035	X	0,000 0	0,000 0	0,001 8	2,6187 E-06	2,3068 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 6	8,6013 E-07	7,6654 E-05	0 E+00
00035	Y	0,000 0	0,000 0	0,306 0	7,6916 E-04	3,819 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,110 6	2,7806 E-04	1,4057 E-06	0 E+00
00035	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00036	X	3,735 3	0,001 0	0,001 8	2,6233 E-06	5,1831 E-03	2,0836 E-05	1,231 9	0,000 4	0,000 6	1,0367 E-06	1,7096 E-03	6,8189 E-06
00036	Y	0,028 6	5,268 1	0,310 5	1,2598 E-02	4,0498 E-05	4,0478 E-05	0,009 4	1,905 5	0,112 2	4,5568 E-03	1,3328 E-05	1,3262 E-05
00036	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00037	X	0,000 0	0,000 0	0,055 4	7,9565 E-07	2,6801 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,018 5	2,3307 E-07	8,901 E-05	0 E+00
00037	Y	0,000 0	0,000 0	0,310 1	7,7583 E-04	2,5866 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,112 1	2,804 E-04	9,3425 E-06	0 E+00
00037	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00038	X	3,734 7	0,023 3	0,053 9	5,8194 E-05	5,2633 E-03	4,138 E-05	1,231 7	0,007 6	0,018 0	1,9018 E-05	1,7361 E-03	1,3617 E-05
00038	Y	0,027 8	5,282 2	0,314 4	1,263 E-02	3,1156 E-05	3,5281 E-05	0,009 1	1,909 9	0,113 6	4,5666 E-03	1,0059 E-05	1,1432 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]
00038	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00039	X	0,000 0	0,000 0	0,144 4	2,8303 E-05	3,5789 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,048 1	9,4921 E-06	1,1878 E-04	0 E+00
00039	Y	0,000 0	0,000 0	0,326 7	7,9927 E-04	6,4433 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,118 1	2,8882 E-04	2,3306 E-05	0 E+00
00039	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00040	X	3,730 7	0,036 7	0,146 1	8,9728 E-05	5,7948 E-03	5,789 E-05	1,230 4	0,012 0	0,048 6	2,9415 E-05	1,9114 E-03	1,9157 E-05
00040	Y	0,026 9	5,291 9	0,330 9	1,2649 E-02	2,4914 E-05	1,5153 E-05	0,008 8	1,912 7	0,119 6	4,572 E-03	7,9812 E-06	5,3161 E-06
00040	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00041	X	0,000 0	0,000 0	0,321 8	1,1492 E-04	4,9674 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,107 1	3,8305 E-05	1,6473 E-04	0 E+00
00041	Y	0,000 0	0,000 0	0,388 8	8,8661 E-04	1,1986 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,140 5	3,2033 E-04	4,3372 E-05	0 E+00
00041	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00042	X	3,718 0	0,039 4	0,327 4	1,1781 E-04	7,4533 E-03	2,8667 E-04	1,226 2	0,012 9	0,108 9	3,8643 E-05	2,4582 E-03	9,4629 E-05
00042	Y	0,025 5	5,289 0	0,394 8	1,2902 E-02	3,0199 E-05	1,4418 E-05	0,008 3	1,910 7	0,142 7	4,6613 E-03	9,7038 E-06	6,5006 E-06
00042	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00

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.

NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	
00001	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0109	4,8464 E-05	-8,4617 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0109	-4,8464 E-05	8,4617 E-06	0 E+00	
00002	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	-0,3241	-0,5825	0,0111	1,4438 E-03	-7,1288 E-04	1,9004 E-04	
00003	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0087	3,2037 E-05	-2,3982 E-06	0 E+00	
00004	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	-0,3251	-0,3593	0,0086	8,9063 E-04	-5,2223 E-04	4,4834 E-04	
	Y	-	0,3251	0,3593	-0,0086	-8,9063 E-04	5,2223 E-04	-4,4834 E-04	
00005	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0059	1,7866 E-05	2,3673 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0059	-1,7866 E-05	-2,3673 E-06	0 E+00	
00006	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	-0,3255	-0,1800	0,0062	4,5762 E-04	-4,7777 E-04	3,9139 E-04	
	Y	-	0,3255	0,1800	-0,0062	-4,5762 E-04	4,7777 E-04	-3,9139 E-04	
00007	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0005	8,0071 E-07	5,0583 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0005	-8,0071 E-07	-5,0583 E-06	0 E+00	
00008	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	-0,3255	-0,0018	0,0005	4,4646 E-06	-4,6996 E-04	4,0626 E-04	
	Y	-	0,3255	0,0018	-0,0005	-4,4646 E-06	4,6996 E-04	-4,0626 E-04	
00009	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0049	-1,6351 E-05	2,9282 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0049	1,6351 E-05	-2,9282 E-06	0 E+00	
00010	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	-0,3255	0,1763	-0,0052	-4,4856 E-04	-4,7872 E-04	3,9173 E-04	
	Y	-	0,3255	-0,1763	0,0052	4,4856 E-04	4,7872 E-04	-3,9173 E-04	
00011	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0080	-3,0957 E-05	-5,2723 E-07	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0080	3,0957 E-05	5,2723 E-07	0 E+00	
00012	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	Y	+	-0,3250	0,3556	-0,0078	-8,7994 E-04	-5,3 E-04	4,4768 E-04
	Y	-	0,3250	-0,3556	0,0078	8,7994 E-04	5,3 E-04	-4,4768 E-04
00013	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0127	-5,1242 E-05	-5,4818 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0127	5,1242 E-05	5,4818 E-06	0 E+00
00014	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	-0,3240	0,5927	-0,0129	-1,4717 E-03	-7,3273 E-04	1,6222 E-04
	Y	-	0,3240	-0,5927	0,0129	1,4717 E-03	7,3273 E-04	-1,6222 E-04
00015	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0038	-3,8983 E-05	3,6929 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0038	3,8983 E-05	-3,6929 E-06	0 E+00
00016	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0254	0,6027	-0,0043	-6,6682 E-04	6,2626 E-06	3,8624 E-03
	Y	-	-0,0254	-0,6027	0,0043	6,6682 E-04	-6,2626 E-06	-3,8624 E-03
00017	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0023	-2,2644 E-05	3,0854 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0023	2,2644 E-05	-3,0854 E-06	0 E+00
00018	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0259	0,3608	-0,0026	-5,4348 E-04	3,1322 E-05	1,8674 E-03
	Y	-	-0,0259	-0,3608	0,0026	5,4348 E-04	-3,1322 E-05	-1,8674 E-03
00019	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,2187 E-05	3,0511 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0011	1,2187 E-05	-3,0511 E-06	0 E+00
00020	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0260	0,1793	-0,0013	-3,0025 E-04	1,5999 E-05	1,7952 E-03
	Y	-	-0,0260	-0,1793	0,0013	3,0025 E-04	-1,5999 E-05	-1,7952 E-03
00021	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	7,235 E-07	3,0543 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-7,235 E-07	-3,0543 E-06	0 E+00
00022	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0260	-0,0020	0,0000	3,5319 E-06	1,4062 E-05	1,8016 E-03
	Y	-	-0,0260	0,0020	0,0000	-3,5319 E-06	-1,4062 E-05	-1,8016 E-03
00023	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0012	1,3587 E-05	3,0737 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0012	-1,3587 E-05	-3,0737 E-06	0 E+00
00024	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0260	-0,1832	0,0014	3,0602 E-04	1,5403 E-05	1,8004 E-03
	Y	-	-0,0260	0,1832	-0,0014	-3,0602 E-04	-1,5403 E-05	-1,8004 E-03
00025	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0023	2,3595 E-05	3,0992 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0023	-2,3595 E-05	-3,0992 E-06	0 E+00
00026	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0259	-0,3646	0,0027	5,7391 E-04	3,0702 E-05	1,8179 E-03
	Y	-	-0,0259	0,3646	-0,0027	-5,7391 E-04	-3,0702 E-05	-1,8179 E-03
00027	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0038	3,6629 E-05	3,6171 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0038	-3,6629 E-05	-3,6171 E-06	0 E+00
00028	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0255	-0,5920	0,0042	6,3232 E-04	5,3669 E-06	3,6925 E-03
	Y	-	-0,0255	0,5920	-0,0042	-6,3232 E-04	-5,3669 E-06	-3,6925 E-03
00029	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0138	5,5343 E-05	4,9086 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0138	-5,5343 E-05	-4,9086 E-06	0 E+00
00030	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3164	-0,5776	-0,0141	1,3602 E-03	7,131 E-04	1,5672 E-04
	Y	-	-0,3164	0,5776	0,0141	-1,3602 E-03	-7,131 E-04	-1,5672 E-04
00031	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0098	3,5864 E-05	-8,2397 E-08	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0098	-3,5864 E-05	8,2397 E-08	0 E+00
00032	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3174	-0,3566	-0,0097	8,4075 E-04	5,1851 E-04	4,4908 E-04
	Y	-	-0,3174	0,3566	0,0097	-8,4075 E-04	-5,1851 E-04	-4,4908 E-04
00033	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0063	1,9876 E-05	-3,9653 E-06	0 E+00

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0063	-1,9876 E-05	3,9653 E-06	0 E+00
00034	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3179	-0,1785	-0,0067	4,3452 E-04	4,7546 E-04	3,8504 E-04
	Y	-	-0,3179	0,1785	0,0067	-4,3452 E-04	-4,7546 E-04	-3,8504 E-04
00035	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0005	8,346 E-07	-6,3737 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0005	-8,346 E-07	6,3737 E-06	0 E+00
00036	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3179	-0,0018	-0,0005	4,2354 E-06	4,6653 E-04	4,0103 E-04
	Y	-	-0,3179	0,0018	0,0005	-4,2354 E-06	-4,6653 E-04	-4,0103 E-04
00037	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0054	-1,8245 E-05	-4,3319 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0054	1,8245 E-05	4,3319 E-06	0 E+00
00038	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3179	0,1749	0,0058	-4,2591 E-04	4,7662 E-04	3,856 E-04
	Y	-	-0,3179	-0,1749	-0,0058	4,2591 E-04	-4,7662 E-04	-3,856 E-04
00039	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0090	-3,4549 E-05	-1,5855 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0090	3,4549 E-05	1,5855 E-06	0 E+00
00040	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3173	0,3530	0,0088	-8,3051 E-04	5,2652 E-04	4,482 E-04
	Y	-	-0,3173	-0,3530	-0,0088	8,3051 E-04	-5,2652 E-04	-4,482 E-04
00041	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0153	-5,8107 E-05	2,3101 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0153	5,8107 E-05	-2,3101 E-06	0 E+00
00042	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
	Y	+	0,3163	0,5877	0,0157	-1,3948 E-03	7,3431 E-04	1,2543 E-04
	Y	-	-0,3163	-0,5877	-0,0157	1,3948 E-03	-7,3431 E-04	-1,2543 E-04

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

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]	
COPERTURA														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7														
Trave 1-2	001	-26	3.434	18.652	6.319	30.463	-940	-26	-892	25.555	6.319	-33.464	-940	
	002	58	1.229	6.492	2.249	10.343	-345	58	-357	8.408	2.249	-11.176	-345	
	003	84	1.805	9.546	3.308	15.209	-506	84	-523	12.364	3.308	-16.434	-506	
	004	18	390	2.062	715	3.285	-109	18	-113	2.671	715	-3.550	-109	
Trave 2-3	001	-4	-1.996	18.219	4.022	26.294	707	-4	548	13.612	4.022	-23.735	707	
	002	3	-689	6.212	1.603	8.899	240	3	174	4.488	1.603	-7.942	240	
	003	4	-1.012	9.134	2.358	13.086	353	4	258	6.600	2.358	-11.678	353	
	004	1	-219	1.973	510	2.827	76	1	56	1.426	510	-2.523	76	
Trave 3-4	001	4	744	14.659	4.391	24.878	-317	4	-399	15.150	4.391	-25.151	-317	
	002	2	262	4.958	1.783	8.390	-114	2	-150	5.066	1.783	-8.450	-114	
	003	2	386	7.291	2.623	12.338	-168	2	-219	7.449	2.623	-12.426	-168	
	004	1	84	1.575	567	2.665	-36	1	-47	1.609	567	-2.684	-36	
Trave 4-5	001	-4	-364	15.301	4.455	25.258	345	-4	879	14.426	4.455	-24.771	345	
	002	-1	-136	5.118	1.804	8.487	123	-1	308	4.878	1.804	-8.354	123	
	003	-2	-198	7.527	2.655	12.480	181	-2	454	7.173	2.655	-12.284	181	
	004	-1	-43	1.626	574	2.696	39	-1	98	1.550	574	-2.654	39	
Trave 5-6	001	2	691	13.334	4.095	23.423	-872	2	-2.449	19.062	4.095	-26.606	-872	
	002	-3	227	4.398	1.628	7.839	-299	-3	-850	6.492	1.628	-9.002	-299	
	003	-5	337	6.468	2.395	11.527	-440	-5	-1.249	9.546	2.395	-13.237	-440	
	004	-1	73	1.397	518	2.490	-95	-1	-270	2.062	518	-2.860	-95	
Trave 6-7	001	24	-912	29.046	7.216	35.713	970	24	3.873	21.862	7.216	-32.799	970	
	002	-53	-366	9.587	2.552	11.941	354	-53	1.380	7.568	2.552	-11.122	354	
	003	-79	-533	14.099	3.753	17.559	519	-79	2.025	11.128	3.753	-16.354	519	
	004	-17	-115	3.046	811	3.793	112	-17	437	2.404	811	-3.533	112	
COPERTURA														
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14														
Trave 8-9	001	43	350	12.576	7.117	55.080	-37	43	178	51.323	7.117	-71.926	-37	
	002	81	154	4.948	2.680	19.977	-27	81	30	17.997	2.680	-25.650	-27	
	003	124	225	7.277	3.942	29.378	-39	124	46	26.467	3.942	-37.722	-39	
	004	26	48	1.572	851	6.344	-8	26	10	5.715	851	-8.146	-8	
Trave 9-10	001	7	-122	47.393	5.039	55.890	34	7	0	25.103	5.039	-43.506	34	
	002	13	-32	16.914	2.060	20.086	4	13	-19	8.879	2.060	-15.622	4	
	003	20	-47	24.873	3.029	29.539	6	20	-26	13.057	3.029	-22.974	6	
	004	4	-10	5.371	654	6.379	1	4	-5	2.820	654	-4.961	1	
Trave 10-11	001	5	31	26.075	5.574	48.220	-8	5	1	31.395	5.574	-51.176	-8	

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{Tr}	CC	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]
	003	-11	-154	-7.752	-15.758	-9.206	192	-11	-37	-6.840	-15.758	8.684	-126
	004	-2	-33	-1.674	-3.403	-1.989	42	-2	-8	-1.477	-3.403	1.876	-27
Trave 19-20	001	-49	-513	-13.676	-9.324	-22.805	553	-49	35	-17.097	-9.324	24.688	-245
	002	-32	-239	-4.238	-12.192	-5.543	203	-32	114	-5.945	-12.192	6.453	-5
	003	-47	-356	-6.241	-17.957	-8.157	302	-47	171	-8.745	-17.957	9.491	-6
	004	-10	-77	-1.348	-3.878	-1.762	65	-10	37	-1.889	-3.878	2.050	-2
Trave 20-21	001	307	774	-37.863	39.044	-38.826	58	307	-1.734	-5.390	39.044	25.523	-1.113
	002	74	178	-14.179	5.567	-11.327	23	74	-424	2.747	5.567	4.260	-277
	003	107	256	-20.866	8.179	-16.665	37	107	-619	4.047	8.179	6.264	-406
	004	23	56	-4.507	1.767	-3.600	8	23	-134	874	1.767	1.353	-88
Fondazione													
Trave 1-8	001	-759	-2.567	-25.236	54.191	-36.298	926	-759	2.558	-37.859	54.191	40.008	917
	002	-243	-658	-4.190	9.019	-7.459	133	-243	983	-10.750	9.019	9.672	457
	003	-358	-969	-6.167	13.250	-10.968	196	-358	1.447	-15.800	13.250	14.219	673
	004	-77	-209	-1.336	2.862	-2.369	42	-77	312	-3.407	2.862	3.068	145
Trave 8-15	001	531	1.539	-51.275	79.901	-46.873	-511	531	-1.478	-39.178	79.901	43.946	-460
	002	183	760	-14.147	15.191	-11.343	-367	183	-277	-7.538	15.191	9.621	33
	003	268	1.116	-20.816	22.347	-16.684	-539	268	-405	-11.078	22.347	14.149	50
	004	58	241	-4.494	4.830	-3.603	-117	58	-88	-2.393	4.830	3.056	11
Fondazione													
Trave 2-9	001	-383	-1.136	-12.870	38.491	-31.977	308	-383	1.451	-56.226	38.491	46.463	623
	002	-120	-245	-10	4.450	-6.423	-15	-120	568	-17.964	4.450	12.615	308
	003	-178	-362	-20	6.527	-9.444	-22	-178	837	-26.410	6.527	18.546	453
	004	-38	-78	-9	1.409	-2.040	-5	-38	181	-5.699	1.409	4.003	98
Trave 9-16	001	235	928	-69.480	64.935	-52.642	-430	235	-408	-28.261	64.935	41.126	0
	002	79	465	-21.465	11.358	-14.125	-272	79	18	-4.076	11.358	9.233	128
	003	115	683	-31.579	16.715	-20.776	-400	115	28	-5.986	16.715	13.579	189
	004	25	148	-6.821	3.613	-4.487	-86	25	6	-1.292	3.613	2.933	41
Fondazione													
Trave 3-10	001	-66	-161	-13.637	38.000	-32.332	19	-66	282	-55.946	38.000	46.474	141
	002	-12	34	-512	4.693	-6.795	-60	-12	115	-17.982	4.693	12.820	89
	003	-18	50	-758	6.884	-9.991	-88	-18	170	-26.436	6.884	18.849	132
	004	-4	11	-168	1.486	-2.159	-19	-4	37	-5.705	1.486	4.069	28
Trave 10-17	001	16	150	-69.605	64.745	-52.838	-100	16	56	-28.839	64.745	41.470	70
	002	1	115	-21.705	11.858	-14.439	-94	1	108	-11.858	11.858	9.634	91
	003	2	169	-31.932	17.453	-21.239	-137	2	160	-6.729	17.453	14.170	134
	004	0	37	-6.898	3.772	-4.587	-30	0	34	-1.452	3.772	3.060	29
Fondazione													
Trave 4-11	001	-23	-56	-13.472	37.727	-32.351	7	-23	97	-56.459	37.727	46.734	48
	002	-6	-5	-555	4.777	-6.899	-7	-6	34	-18.181	4.777	12.978	21
	003	-8	-7	-821	7.007	-10.144	-11	-8	49	-26.729	7.007	19.081	31
	004	-2	-2	-181	1.512	-2.192	-2	-2	11	-5.768	1.512	4.119	7
Trave 11-18	001	9	60	-70.200	64.600	-53.126	-36	9	7	-28.741	64.600	41.562	19
	002	3	29	-21.958	12.037	-14.622	-20	3	13	-4.677	12.037	9.775	15
	003	4	43	-32.304	17.715	-21.509	-30	4	20	-6.869	17.715	14.376	22
	004	1	9	-6.978	3.829	-4.646	-6	1	4	-1.482	3.829	3.105	5
Fondazione													
Trave 5-12	001	-6	-33	-13.444	37.509	-32.318	20	-6	9	-56.499	37.509	46.726	-5
	002	-9	-74	-496	4.610	-6.839	54	-9	-12	-18.181	4.610	12.940	-32
	003	-13	-108	-734	6.762	-10.055	79	-13	-18	-26.730	6.762	19.025	-47
	004	-3	-23	-163	1.459	-2.173	17	-3	-4	-5.768	1.459	4.107	-10
Trave 12-19	001	22	39	-70.267	64.384	-53.121	0	22	-88	-28.661	64.384	41.512	-41
	002	12	-31	-21.956	11.843	-14.577	42	12	-97	-4.581	11.843	9.700	-64
	003	18	-44	-32.300	17.429	-21.442	62	18	-144	-6.730	17.429	14.267	-94
	004	4	-10	-6.977	3.767	-4.631	13	4	-31	-1.452	3.767	3.081	-20
Fondazione													
Trave 6-13	001	299	897	-11.541	36.596	-31.626	-251	299	-1.121	-58.637	36.596	47.428	-475
	002	94	188	366	3.952	-6.395	16	94	-448	-18.850	3.952	13.028	-245
	003	139	279	534	5.797	-9.403	22	139	-662	-27.715	5.797	19.156	-361
	004	30	60	111	1.252	-2.032	5	30	-143	-5.980	1.252	4.135	-78
Trave 13-20	001	-187	-715	-72.028	63.311	-53.595	324	-187	344	-27.120	63.311	41.000	17
	002	-62	-370	-22.427	11.005	-14.549	218	-62	-19	-3.790	11.005	9.293	-105
	003	-90	-543	-32.992	16.194	-21.400	320	-90	-30	-5.566	16.194	13.668	-155
	004	-20	-117	-7.126	3.501	-4.622	69	-20	-6	-1.202	3.501	2.952	-33
Fondazione													
Trave 7-14	001	722	2.543	-24.605	53.444	-36.306	-981	722	-2.334	-39.489	53.444	40.814	-772
	002	231	658	-4.078	8.927	-7.560	-159	231	-899	-11.330	8.927	10.015	-401
	003	340	971	-5.999	13.119	-11.117	-235	340	-1.325	-16.658	13.119	14.726	-590
	004	73	210	-1.300	2.834	-2.402	-51	73	-286	-3.592	2.834	3.178	-128
Trave 14-21	001	-524	-1.365	-53.047	79.481	-47.720	377	-524	1.610	-38.830	79.481	44.187	580
	002	-180	-688	-14.810	15.257	-11.717	312	-180	331	-7.538	15.257	9.807	16
	003	-263	-1.010	-21.787	22.439	-17.233	458	-263	485	-11.082	22.439	14.422	23
	004	-57	-219	-4.704	4.851	-3.721	99	-57	105	-2.394	4.851	3.115	5

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

Id _{Tr}	Di	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

	r	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]
COPERTURA													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	X	23	5.273	30.556	47.529	12.781	1.868	23	3.324	28.233	47.529	12.781	1.868
	Y	120	322	285	1.824	130	169	120	441	314	1.824	130	169
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	37	2.859	33.192	18.462	18.190	1.507	37	2.560	32.294	18.462	18.190	1.507
	Y	86	315	120	1.506	60	78	86	40	101	1.506	60	78
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	68	2.970	31.764	2.984	17.611	1.564	68	2.653	31.632	2.984	17.611	1.564
	Y	70	4	241	1.681	133	31	70	88	220	1.681	133	31
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	73	2.685	31.670	3.153	17.633	1.584	73	3.017	31.817	3.153	17.633	1.584
	Y	46	89	348	1.740	191	29	46	10	332	1.740	191	29
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	40	2.566	32.518	20.500	18.340	1.489	40	2.785	33.525	20.500	18.340	1.489
	Y	32	20	509	1.865	281	91	32	341	492	1.865	281	91
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	25	3.435	26.843	46.925	11.354	1.800	25	5.433	29.139	46.925	11.354	1.800
	Y	262	457	762	2.649	310	160	262	321	771	2.649	310	160
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14													
Trave 8-9	X	45	859	37.750	41.128	15.063	325	45	629	31.540	41.128	15.063	325
	Y	306	981	302	204	103	290	306	348	171	204	103	290
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	81	426	30.691	9.261	16.614	225	81	385	29.107	9.261	16.614	225
	Y	203	300	42	610	12	127	203	154	10	610	12	127
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	116	315	27.544	520	15.251	173	116	313	27.366	520	15.251	173
	Y	120	10	11	778	6	4	120	8	4	778	6	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	113	310	27.407	771	15.282	175	113	316	27.603	771	15.282	175
	Y	90	8	20	782	12	4	90	16	18	782	12	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	81	396	29.455	11.027	16.869	235	81	448	31.267	11.027	16.869	235
	Y	41	152	20	619	5	131	41	312	15	619	5	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	51	617	30.620	41.935	13.701	296	51	845	36.925	41.935	13.701	296
	Y	219	332	133	161	74	257	219	920	256	161	74	257
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21													
Trave 15-16	X	85	3.946	31.358	48.345	13.094	1.380	85	2.418	28.880	48.345	13.094	1.380
	Y	167	309	272	1.239	125	157	167	397	286	1.239	125	157
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	66	2.022	33.742	17.988	18.491	1.060	66	1.790	32.828	17.988	18.491	1.060
	Y	79	280	139	891	71	72	79	34	118	891	71	72
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	41	2.145	32.285	2.729	17.904	1.117	41	1.882	32.162	2.729	17.904	1.117
	Y	72	16	258	1.108	135	34	72	90	236	1.108	135	34
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	39	1.908	32.203	2.838	17.928	1.136	39	2.180	32.345	2.838	17.928	1.136
	Y	50	69	365	1.167	194	24	50	10	339	1.167	194	24
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	64	1.797	33.071	20.058	18.657	1.042	64	1.953	34.099	20.058	18.657	1.042
	Y	34	5	508	1.263	279	85	34	300	499	1.263	279	85
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	75	2.521	27.490	47.652	11.646	1.341	75	4.080	29.938	47.652	11.646	1.341
	Y	252	367	765	2.107	319	131	252	269	785	2.107	319	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 1-8-15													
Trave 1-8	X	1.975	7.639	145	1.870	45	1.958	1.975	4.735	145	1.870	45	1.958
	Y	24	222	29.195	72.285	8.710	87	24	343	25.939	72.285	8.710	87
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-15	X	1.738	3.839	422	2.569	120	1.274	1.738	5.823	482	2.569	120	1.274
	Y	31	327	22.478	57.796	6.366	71	31	204	25.701	57.796	6.366	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 2-9-16													
Trave 2-9	X	1.645	6.334	206	1.407	60	1.571	1.645	3.608	187	1.407	60	1.571
	Y	37	24	29.302	87.569	8.767	14	37	79	26.233	87.569	8.767	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-16	X	1.425	2.755	137	1.726	38	985	1.425	4.680	154	1.726	38	985
	Y	30	62	22.640	77.068	6.383	13	30	19	25.682	77.068	6.383	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 3-10-17													
Trave 3-10	X	1.523	5.814	200	398	63	1.433	1.523	3.262	185	398	63	1.433
	Y	23	57	29.538	87.800	8.838	16	23	42	26.467	87.800	8.838	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-17	X	1.322	2.468	29	542	9	893	1.322	4.281	33	542	9	893
	Y	24	31	22.824	77.223	6.424	13	24	46	25.871	77.223	6.424	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 4-11-18													
Trave 4-11	X	1.502	5.835	13	42	5	1.437	1.502	3.263	11	42	5	1.437
	Y	16	64	29.670	88.261	8.889	16	16	41	26.597	88.261	8.889	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-18	X	1.306	2.468	8	40	2	893	1.306	4.301	7	40	2	893
	Y	17	30	22.924	77.589	6.457	13	17	54	25.983	77.589	6.457	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

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]
COPERTURA													
Travata: Trave 5-12-19													
Trave 5-12	X	1.527	5.823	181	458	54	1.438	1.527	3.270	162	458	54	1.438
	Y	16	72	29.730	88.419	8.904	16	16	33	26.644	88.419	8.904	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-19	X	1.324	2.472	37	591	9	895	1.324	4.293	36	591	9	895
	Y	17	23	22.970	77.753	6.464	13	17	54	26.033	77.753	6.464	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 6-13-20													
Trave 6-13	X	1.657	6.454	197	1.317	55	1.600	1.657	3.682	175	1.317	55	1.600
	Y	8	126	29.696	88.945	8.888	22	8	15	26.581	88.945	8.888	22
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-20	X	1.439	2.816	140	1.657	39	1.001	1.439	4.773	155	1.657	39	1.001
	Y	7	13	22.936	78.185	6.458	13	7	82	26.018	78.185	6.458	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 7-14-21													
Trave 7-14	X	2.004	7.833	122	1.673	38	2.017	2.004	4.905	115	1.673	38	2.017
	Y	24	389	29.878	71.134	8.914	131	24	430	26.477	71.134	8.914	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-21	X	1.766	3.973	385	2.377	105	1.315	1.766	5.979	437	2.377	105	1.315
	Y	16	382	22.874	59.682	6.488	91	16	326	26.197	59.682	6.488	91
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	X	882	4.111	29.343	61.136	4.310	2.074	882	3.634	24.803	61.136	17.821	1.452
	Y	929	7.270	15.774	26.114	17.223	6.053	929	843	2.421	26.114	8.650	2.352
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	379	2.127	48.819	57.711	21.458	1.225	379	2.077	37.327	57.711	25.847	1.147
	Y	389	4.045	406	27.228	7.918	4.328	389	349	4.242	27.228	10.145	1.848
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	19	112	56.279	24.661	29.091	68	19	103	50.895	24.661	30.184	53
	Y	128	2.527	978	20.824	7.752	3.416	128	1.098	4.326	20.824	9.573	2.609
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	25	158	50.794	20.945	29.933	95	25	154	55.172	20.945	28.676	84
	Y	96	1.283	3.282	19.985	8.920	2.717	96	2.332	2.188	19.985	8.341	3.310
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	329	1.806	36.530	50.398	24.947	991	329	1.860	46.187	50.398	20.474	1.083
	Y	333	106	4.105	25.982	9.913	2.025	333	3.688	583	25.982	7.914	4.111
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	742	2.799	29.377	56.835	18.737	1.004	742	3.317	31.593	56.835	4.575	1.634
	Y	905	81	1.898	27.259	9.304	2.870	905	7.366	17.515	27.259	17.948	6.068
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14													
Trave 8-9	X	192	888	28.303	35.370	6.262	442	192	807	28.239	35.370	17.483	328
	Y	861	6.220	391	98	638	4.920	861	1.319	653	98	761	1.489
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	66	372	29.819	19.685	13.454	207	66	373	27.794	19.685	18.111	211
	Y	366	3.440	438	766	571	3.480	366	660	440	766	583	1.159
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	30	161	28.198	6.459	14.524	94	30	153	27.519	6.459	16.033	82
	Y	119	2.031	525	856	628	2.635	119	676	398	856	554	1.875
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	31	155	27.512	5.643	15.955	84	31	156	28.019	5.643	14.501	88
	Y	78	901	418	877	568	1.997	78	1.794	510	877	616	2.496
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	61	351	27.524	18.220	17.837	196	61	353	29.230	18.220	13.251	201
	Y	300	316	483	848	596	1.348	300	3.060	420	848	559	3.251
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	171	661	29.247	34.954	17.126	246	171	758	28.007	34.954	5.204	364
	Y	830	637	812	166	838	1.920	830	6.204	363	166	634	4.864
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21													
Trave 15-16	X	755	3.556	30.376	60.848	4.642	1.831	755	3.056	26.199	60.848	18.538	1.179
	Y	812	6.575	14.730	25.140	16.471	5.557	812	555	1.719	25.140	8.708	2.312
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	387	2.193	48.873	57.006	21.455	1.289	387	2.105	37.665	57.006	26.044	1.145
	Y	353	3.726	395	25.624	7.707	4.027	353	251	4.288	25.624	9.921	1.785
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	98	531	56.501	24.847	29.172	305	98	525	51.109	24.847	30.318	295
	Y	116	2.368	1.106	19.613	7.611	3.218	116	1.032	4.244	19.613	9.307	2.466
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	83	444	51.159	20.070	30.088	241	83	466	55.275	20.070	28.762	277
	Y	91	1.223	3.179	18.793	8.643	2.569	91	2.171	2.328	18.793	8.191	3.103
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	332	1.805	37.073	48.730	25.184	969	332	1.895	46.223	48.730	20.549	1.121
	Y	303	123	4.139	24.470	9.676	1.952	303	3.388	617	24.470	7.664	3.823
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	618	2.283	31.089	56.058	19.489	773	618	2.809	32.905	56.058	5.058	1.418
	Y	800	163	1.362	26.232	9.216	2.765	800	6.715	16.482	26.232	17.153	5.602
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 1-8-15													
Trave 1-8	X	1.216	6.446	20.676	33.529	16.143	3.858	1.216	1.882	7.020	33.529	5.909	718
	Y	1.036	3.943	46.350	82.336	3.940	1.741	1.036	3.140	42.273	82.336	20.025	928
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-15	X	1.039	261	3.621	39.723	8.496	1.670	1.039	6.304	25.514	39.723	17.923	3.790

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{Tr}	Dir	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	848	1.934	78.833	48.337	27.589	429	848	3.002	65.210	48.337	6.486	1.309
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 2-9-16													
Trave 2-9	X	802	4.447	3.224	8.435	5.090	2.742	802	1.056	5.598	8.435	5.804	669
	Y	614	2.355	51.420	79.926	7.019	1.044	614	1.853	45.096	79.926	20.365	544
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-16	X	701	410	6.848	11.393	6.589	1.325	701	4.495	6.326	11.393	6.633	2.759
	Y	515	1.190	77.280	49.724	26.684	268	515	1.820	67.833	49.724	8.690	792
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 3-10-17													
Trave 3-10	X	330	2.451	2.030	552	758	1.761	330	240	6.695	552	3.832	914
	Y	283	1.085	53.058	79.190	8.040	480	283	850	45.944	79.190	20.442	247
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-17	X	318	1.016	7.033	895	3.924	1.286	318	2.853	573	895	1.688	1.932
	Y	243	565	76.920	50.008	26.425	125	243	862	68.824	50.008	9.470	373
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 4-11-18													
Trave 4-11	X	97	1.516	481	716	214	1.316	97	855	614	716	179	1.064
	Y	32	119	53.499	78.995	8.336	56	32	101	46.126	78.995	20.433	34
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-18	X	127	1.355	607	734	150	1.306	127	2.090	493	734	201	1.563
	Y	32	77	76.798	50.052	26.331	14	32	117	69.134	50.052	9.729	48
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 5-12-19													
Trave 5-12	X	293	2.301	1.191	785	1.121	1.691	293	335	5.626	785	3.509	943
	Y	205	795	53.517	79.413	8.235	356	205	626	46.242	79.413	20.528	180
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-19	X	277	1.094	5.981	1.973	3.655	1.296	277	2.698	485	1.973	2.003	1.860
	Y	171	401	77.151	50.176	26.467	92	171	601	69.310	50.176	9.679	259
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 6-13-20													
Trave 6-13	X	694	4.009	3.446	8.315	5.131	2.537	694	744	5.299	8.315	5.656	751
	Y	524	2.004	52.441	80.256	7.472	889	524	1.572	45.741	80.256	20.540	459
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-20	X	589	628	6.572	11.197	6.448	1.350	589	4.065	6.429	11.197	6.598	2.555
	Y	435	1.003	77.681	50.073	26.732	230	435	1.520	68.840	50.073	9.158	661
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 7-14-21													
Trave 7-14	X	1.070	5.887	18.468	30.623	15.136	3.616	1.070	1.434	4.377	30.623	6.650	860
	Y	995	3.790	47.797	82.955	4.465	1.672	995	3.012	43.352	82.955	20.383	893
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-21	X	888	598	1.314	36.600	9.032	1.742	888	5.775	23.214	36.600	16.922	3.566
	Y	802	1.830	79.856	49.008	27.820	404	802	2.838	66.902	49.008	7.111	1.237
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

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.**

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Id _{Tr}	Dir	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]
COPERTURA														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7														
Trave 1-2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	576	-6.013	-3.772	-6.183	-1.565	1.907	576	2.760	3.425	-6.183	-1.565	1.907
	Y	-	-576	6.013	3.772	6.183	1.565	-1.907	-576	-2.760	-3.425	6.183	1.565	-1.907
Trave 2-3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	575	-244	-3.826	-2.426	-2.098	389	575	1.155	3.728	-2.426	-2.098	389
	Y	-	-575	244	3.826	2.426	2.098	-389	-575	-1.155	-3.728	2.426	2.098	-389
Trave 3-4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	609	-1.684	-3.654	-326	-2.024	873	609	1.457	3.634	-326	-2.024	873
	Y	-	-609	1.684	3.654	326	2.024	-873	-609	-1.457	-3.634	326	2.024	-873
Trave 4-5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	609	-1.449	-3.637	378	-2.027	866	609	1.669	3.660	378	-2.027	866
	Y	-	-609	1.449	3.637	-378	2.027	-866	-609	-1.669	-3.660	-378	2.027	-866
Trave 5-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	573	-1.152	-3.756	2.747	-2.118	392	573	261	3.870	2.747	-2.118	392
	Y	-	-573	1.152	3.756	-2.747	2.118	-392	-573	-261	-3.870	-2.747	2.118	-392
Trave 6-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	584	-2.874	-3.271	6.167	-1.397	1.846	584	6.226	3.616	6.167	-1.397	1.846
	Y	-	-584	2.874	3.271	-6.167	1.397	-1.846	-584	-6.226	-3.616	-6.167	1.397	-1.846
COPERTURA														
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14														
Trave 8-9	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Id _{Tr}	Dire	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]	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y +	172	56.940	-371	587	-221	-21.957	172	-44.062	643	587	-221	-21.957	
	Y -	-172	-56.940	371	-587	221	21.957	-172	44.062	-643	-587	221	21.957	
Trave 9-10	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	1.006	38.855	-957	-1.527	-473	-21.543	1.006	-38.701	747	-1.527	-473	-21.543	
	Y -	-1.006	-38.855	957	1.527	473	21.543	-1.006	38.701	-747	1.527	473	21.543	
Trave 10-11	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	1.135	38.611	-502	-135	-274	-21.454	1.135	-38.622	484	-135	-274	-21.454	
	Y -	-1.135	-38.611	502	135	274	21.454	-1.135	38.622	-484	135	274	21.454	
Trave 11-12	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	1.140	38.574	-492	191	-281	-21.414	1.140	-38.518	519	191	-281	-21.414	
	Y -	-1.140	-38.574	492	-191	281	21.414	-1.140	38.518	-519	-191	281	21.414	
Trave 12-13	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	913	39.035	-777	1.580	-490	-21.862	913	-39.669	988	1.580	-490	-21.862	
	Y -	-913	-39.035	777	-1.580	490	21.862	-913	39.669	-988	-1.580	490	21.862	
Trave 13-14	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	338	42.920	-617	-436	-199	-20.005	338	-55.707	366	-436	-199	-20.005	
	Y -	-338	-42.920	617	436	199	20.005	-338	55.707	-366	436	199	20.005	
COPERTURA		Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21												
Trave 15-16	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	613	-5.378	3.756	6.047	1.559	1.713	613	2.504	-3.416	6.047	1.559	1.713	
	Y -	-613	5.378	-3.756	-6.047	-1.559	-1.713	-613	-2.504	3.416	-6.047	-1.559	-1.713	
Trave 16-17	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	613	-273	3.840	2.205	2.105	377	613	1.083	-3.739	2.205	2.105	377	
	Y -	-613	273	-3.840	-2.205	-2.105	-377	-613	-1.083	3.739	-2.205	-2.105	-377	
Trave 17-18	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	642	-1.552	3.664	271	2.030	804	642	1.341	-3.646	271	2.030	804	
	Y -	-642	1.552	-3.664	-271	-2.030	-804	-642	-1.341	3.646	-271	-2.030	-804	
Trave 18-19	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	642	-1.335	3.649	-318	2.033	799	642	1.542	-3.669	-318	2.033	799	
	Y -	-642	1.335	-3.649	318	-2.033	-799	-642	-1.542	3.669	318	-2.033	-799	
Trave 19-20	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	611	-1.080	3.768	-2.516	2.126	379	611	284	-3.884	-2.516	2.126	379	
	Y -	-611	1.080	-3.768	2.516	-2.126	-379	-611	-284	3.884	2.516	-2.126	-379	
Trave 20-21	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	612	-2.607	3.261	-6.014	1.391	1.659	612	5.571	-3.598	-6.014	1.391	1.659	
	Y -	-612	2.607	-3.261	6.014	-1.391	-1.659	-612	-5.571	3.598	6.014	-1.391	-1.659	
COPERTURA		Travata: Trave 1-8-15												
Trave 1-8	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	-184	5.588	2.956	13.625	835	-3.124	-184	-14.177	-2.327	13.625	835	-3.124	
	Y -	184	-5.588	-2.956	-13.625	-835	3.124	184	14.177	2.327	-13.625	-835	3.124	
Trave 8-15	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	-79	12.116	2.039	-11.199	616	-2.257	-79	-4.961	-2.625	-11.199	616	-2.257	
	Y -	79	-12.116	-2.039	11.199	-616	2.257	79	4.961	2.625	11.199	-616	2.257	
COPERTURA		Travata: Trave 2-9-16												
Trave 2-9	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	17	2.575	1.996	6.316	594	-1.362	17	-6.053	-1.766	6.316	594	-1.362	
	Y -	-17	-2.575	-1.996	-6.316	-594	1.362	-17	6.053	1.766	-6.316	-594	1.362	
Trave 9-16	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	65	5.227	1.528	-5.569	433	-992	65	-2.290	-1.756	-5.569	433	-992	
	Y -	-65	-5.227	-1.528	5.569	-433	992	-65	2.290	1.756	5.569	-433	992	
COPERTURA		Travata: Trave 3-10-17												
Trave 3-10	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	-1	2.298	1.033	3.200	309	-1.288	-1	-5.863	-922	3.200	309	-1.288	
	Y -	1	-2.298	-1.033	-3.200	-309	1.288	1	5.863	922	-3.200	-309	1.288	
Trave 10-17	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	39	5.038	796	-2.792	225	-936	39	-2.057	-906	-2.792	225	-936	
	Y -	-39	-5.038	-796	2.792	-225	936	-39	2.057	906	2.792	-225	936	
COPERTURA		Travata: Trave 4-11-18												
Trave 4-11	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	-2	2.391	9	16	3	-1.311	-2	-5.916	-8	16	3	-1.311	
	Y -	2	-2.391	-9	-16	-3	1.311	2	5.916	8	-16	-3	1.311	
Trave 11-18	X +	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	X -	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	Y +	37	5.076	7	-16	2	-950	37	-2.125	-8	-16	2	-950	
	Y -	-37	-5.076	-7	16	-2	950	-37	2.125	8	16	-2	950	

Id _{Tr}	D _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]
COPERTURA														
Travata: Trave 5-12-19														
Trave 5-12	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	0	2.286	-1.016	-3.138	-304	-1.283	0	-5.838	908	-3.138	-304	-1.283
	Y	-	0	-2.286	1.016	3.138	304	1.283	0	5.838	-908	3.138	304	1.283
Trave 12-19	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	40	5.018	-784	2.736	-221	-933	40	-2.047	891	2.736	-221	-933
	Y	-	-40	-5.018	784	-2.736	221	933	-40	2.047	-891	-2.736	221	933
COPERTURA														
Travata: Trave 6-13-20														
Trave 6-13	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	13	2.681	-1.952	-6.610	-577	-1.415	13	-6.280	1.704	-6.610	-577	-1.415
	Y	-	-13	-2.681	1.952	6.610	577	1.415	-13	6.280	-1.704	6.610	577	1.415
Trave 13-20	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	63	5.421	-1.476	5.797	-422	-1.030	63	-2.383	1.718	5.797	-422	-1.030
	Y	-	-63	-5.421	1.476	-5.797	422	1.030	-63	2.383	-1.718	-5.797	422	1.030
COPERTURA														
Travata: Trave 7-14-21														
Trave 7-14	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-202	5.830	-3.045	-13.096	-863	-3.277	-202	-14.895	2.416	-13.096	-863	-3.277
	Y	-	202	-5.830	3.045	13.096	863	3.277	202	14.895	-2.416	13.096	863	3.277
Trave 14-21	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-91	12.732	-2.108	11.044	-634	-2.368	-91	-5.184	2.688	11.044	-634	-2.368
	Y	-	91	-12.732	2.108	-11.044	634	2.368	91	5.184	-2.688	-11.044	634	2.368
Fondazione														
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7														
Trave 1-2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	216	1.119	-5.043	-2.630	-2.370	-657	216	-773	3.737	-2.630	-1.509	-205
	Y	-	-216	-1.119	5.043	2.630	2.370	657	-216	773	-3.737	2.630	1.509	205
Trave 2-3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	226	1.325	-4.086	-2.615	-2.264	-821	226	-1.195	3.169	-2.615	-1.803	-604
	Y	-	-226	-1.325	4.086	2.615	2.264	821	-226	1.195	-3.169	2.615	1.803	604
Trave 3-4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	269	1.525	-5.458	-1.622	-3.017	-889	269	-1.476	4.942	-1.622	-2.821	-808
	Y	-	-269	-1.525	5.458	1.622	3.017	889	-269	1.476	-4.942	1.622	2.821	808
Trave 4-5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	270	1.483	-4.900	1.375	-2.798	-816	270	-1.524	5.322	1.375	-2.941	-884
	Y	-	-270	-1.483	4.900	-1.375	2.798	816	-270	1.524	-5.322	-1.375	2.941	884
Trave 5-6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	231	1.223	-3.022	1.849	-1.687	-624	231	-1.347	3.722	1.849	-2.097	-830
	Y	-	-231	-1.223	3.022	-1.849	1.687	624	-231	1.347	-3.722	-1.849	2.097	830
Trave 6-7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	243	798	-4.155	1.916	-1.514	-185	243	-1.201	5.404	1.916	-2.462	-676
	Y	-	-243	-798	4.155	-1.916	1.514	185	-243	1.201	-5.404	-1.916	2.462	676
Fondazione														
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14														
Trave 8-9	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	144	747	-139	-273	34	-438	144	-519	238	-273	-182	-139
	Y	-	-144	-747	139	273	-34	438	-144	519	-238	273	182	139
Trave 9-10	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	142	832	-80	-17	-6	-518	142	-745	134	-17	-103	-373
	Y	-	-142	-832	80	17	6	518	-142	745	-134	17	103	373
Trave 10-11	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	182	1.031	-104	-13	-41	-601	182	-997	121	-13	-74	-545
	Y	-	-182	-1.031	104	13	41	601	-182	997	-121	13	74	545
Trave 11-12	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	183	1.004	-121	-2	-73	-553	183	-1.031	102	-2	-41	-598
	Y	-	-183	-1.004	121	2	73	553	-183	1.031	-102	2	41	598
Trave 12-13	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	148	783	-146	23	-110	-398	148	-865	95	23	-15	-534
	Y	-	-148	-783	146	-23	110	398	-148	865	-95	-23	15	534
Trave 13-14	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	169	559	-229	299	-176	-135	169	-827	112	299	56	-462
	Y	-	-169	-559	229	-299	176	135	-169	827	-112	-299	-56	462
Fondazione														
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21														
Trave 15-16	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	182	951	4.859	3.196	2.205	-563	182	-645	-3.519	3.196	1.479	-164
	Y	-	-182	-951	-4.859	-3.196	-2.205	563	-182	645	3.519	-3.196	-1.479	164
Trave 16-17	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	D i 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]
	Y	+	201	1.175	4.399	3.209	2.382	-729	201	-1.058	-3.361	3.209	1.961	-534
	Y	-	-201	-1.175	-4.399	-3.209	-2.382	729	-201	1.058	3.361	-3.209	-1.961	534
Trave 17-18	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	241	1.367	5.617	1.812	3.087	-797	241	-1.323	-5.061	1.812	2.901	-724
	Y	-	-241	-1.367	-5.617	-1.812	-3.087	797	-241	1.323	5.061	-1.812	-2.901	724
Trave 18-19	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	243	1.334	5.040	-1.434	2.883	-734	243	-1.370	-5.468	-1.434	3.011	-795
	Y	-	-243	-1.334	-5.040	1.434	-2.883	734	-243	1.370	5.468	1.434	-3.011	795
Trave 19-20	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	207	1.096	3.240	-2.327	1.851	-559	207	-1.206	-4.032	-2.327	2.222	-743
	Y	-	-207	-1.096	-3.240	2.327	-1.851	559	-207	1.206	4.032	2.327	-2.222	743
Trave 20-21	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	210	682	3.985	-2.436	1.505	-153	210	-1.039	-5.252	-2.436	2.320	-589
	Y	-	-210	-682	-3.985	2.436	-1.505	153	-210	1.039	5.252	2.436	-2.320	589
Fondazione			Travata: Trave 1-8-15											
Trave 1-8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	11	65	6.588	7.536	1.655	-41	11	-10	-5.088	7.536	2.016	13
	Y	-	-11	-65	-6.588	-7.536	-1.655	41	-11	10	5.088	-7.536	-2.016	-13
Trave 8-15	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	84	223	8.498	-3.925	2.700	-68	84	-267	-8.594	-3.925	1.970	-104
	Y	-	-84	-223	-8.498	3.925	-2.700	68	-84	267	8.594	3.925	-1.970	104
Fondazione			Travata: Trave 2-9-16											
Trave 2-9	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-27	-82	3.872	4.941	916	25	-27	102	-2.931	4.941	1.195	44
	Y	-	27	82	-3.872	-4.941	-916	-25	27	-102	2.931	-4.941	-1.195	-44
Trave 9-16	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	38	115	4.993	-2.800	1.624	-42	38	-108	-5.026	-2.800	1.074	-37
	Y	-	-38	-115	-4.993	2.800	-1.624	42	-38	108	5.026	2.800	-1.074	37
Fondazione			Travata: Trave 3-10-17											
Trave 3-10	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-60	-206	1.787	2.532	373	80	-60	201	-1.367	2.532	579	74
	Y	-	60	206	-1.787	-2.532	-373	-80	60	-201	1.367	-2.532	-579	-74
Trave 10-17	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	5	39	2.491	-1.419	826	-26	5	10	-2.409	-1.419	465	16
	Y	-	-5	-39	-2.491	1.419	-826	26	-5	-10	2.409	1.419	-465	-16
Fondazione			Travata: Trave 4-11-18											
Trave 4-11	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-80	-283	-1	45	-13	113	-80	262	-9	45	8	92
	Y	-	80	283	1	-45	13	-113	80	-262	9	-45	-8	-92
Trave 11-18	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-14	-4	38	-26	17	-16	-14	77	-9	-26	-12	45
	Y	-	14	4	-38	26	-17	16	14	-77	9	26	12	-45
Fondazione			Travata: Trave 5-12-19											
Trave 5-12	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-62	-218	-1.799	-2.439	-401	85	-62	209	1.360	-2.439	-566	76
	Y	-	62	218	1.799	2.439	401	-85	62	-209	-1.360	2.439	566	-76
Trave 12-19	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	1	30	-2.413	1.381	-793	-23	1	25	2.390	1.381	-488	22
	Y	-	-1	-30	2.413	-1.381	793	23	-1	-25	-2.390	-1.381	488	-22
Fondazione			Travata: Trave 6-13-20											
Trave 6-13	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-40	-130	-3.909	-4.794	-951	46	-40	140	2.972	-4.794	-1.199	56
	Y	-	40	130	3.909	4.794	951	-46	40	-140	-2.972	4.794	1.199	-56
Trave 13-20	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	25	85	-4.929	2.757	-1.597	-35	25	-62	4.999	2.757	-1.087	-16
	Y	-	-25	-85	4.929	-2.757	1.597	35	-25	62	-4.999	-2.757	1.087	16
Fondazione			Travata: Trave 7-14-21											
Trave 7-14	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	-12	-21	-6.578	-7.701	-1.611	-4	-12	59	5.103	-7.701	-2.038	34
	Y	-	12	21	6.578	7.701	1.611	4	12	-59	-5.103	7.701	2.038	-34
Trave 14-21	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Y	+	64	178	-8.631	4.066	-2.760	-59	64	-194	8.643	4.066	-1.931	-72
	Y	-	-64	-178	8.631	-4.066	2.760	59	-64	194	-8.643	-4.066	1.931	72

LEGENDA:

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

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	Direzione	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]

Dir e 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}	Direzione	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]
COPERTURA													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	X	20	4.597	26.637	41.422	11.143	1.628	20	2.896	24.612	41.422	11.143	1.628
	Y	102	254	255	1.492	115	134	102	350	276	1.492	115	134
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	32	2.493	28.937	16.093	15.858	1.313	32	2.231	28.153	16.093	15.858	1.313
	Y	63	251	90	1.213	48	62	63	31	83	1.213	48	62
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	60	2.590	27.694	2.602	15.354	1.364	60	2.314	27.579	2.602	15.354	1.364
	Y	51	2	172	1.339	94	24	51	68	157	1.339	94	24
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	63	2.342	27.613	2.748	15.374	1.380	63	2.632	27.741	2.748	15.374	1.380
	Y	32	71	255	1.381	138	24	32	8	242	1.381	138	24
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	34	2.236	28.350	17.868	15.990	1.298	34	2.430	29.227	17.868	15.990	1.298
	Y	22	16	380	1.465	209	72	22	270	366	1.465	209	72
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	21	2.994	23.401	40.895	9.898	1.569	21	4.736	25.402	40.895	9.898	1.569
	Y	202	363	583	2.065	237	127	202	256	589	2.065	237	127
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14													
Trave 8-9	X	39	751	32.915	35.849	13.134	284	39	550	27.499	35.849	13.134	284
	Y	235	777	238	161	82	228	235	275	134	161	82	228
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	71	369	26.757	8.065	14.484	197	71	334	25.376	8.065	14.484	197
	Y	153	239	33	488	10	102	153	122	8	488	10	102
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	100	273	24.014	449	13.296	150	100	272	23.859	449	13.296	150
	Y	87	9	9	620	6	4	87	8	4	620	6	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	97	271	23.895	670	13.322	152	97	274	24.066	670	13.322	152
	Y	64	6	17	624	11	2	64	12	15	624	11	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	71	344	25.680	9.605	14.707	204	71	388	27.259	9.605	14.707	204
	Y	41	120	16	493	4	103	41	248	12	493	4	103
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	46	539	26.697	36.553	11.945	259	46	740	32.195	36.553	11.945	259
	Y	184	265	107	129	59	206	184	734	205	129	59	206
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21													
Trave 15-16	X	74	3.440	27.339	42.144	11.416	1.203	74	2.106	25.178	42.144	11.416	1.203
	Y	139	243	248	1.032	113	124	139	313	258	1.032	113	124
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	57	1.763	29.419	15.683	16.122	925	57	1.559	28.622	15.683	16.122	925
	Y	58	222	100	724	53	57	58	27	90	724	53	57
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	35	1.871	28.151	2.381	15.612	975	35	1.641	28.044	2.381	15.612	975
	Y	52	12	182	882	95	25	52	70	166	882	95	25
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	34	1.665	28.079	2.474	15.633	990	34	1.902	28.202	2.474	15.633	990
	Y	36	55	264	924	140	20	36	11	245	924	140	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	55	1.567	28.834	17.490	16.267	909	55	1.703	29.730	17.490	16.267	909
	Y	24	6	376	984	206	67	24	237	368	984	206	67
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-21	X	67	2.198	23.965	41.539	10.154	1.169	67	3.558	26.099	41.539	10.154	1.169
	Y	195	293	584	1.630	242	104	195	215	597	1.630	242	104
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 1-8-15													
Trave 1-8	X	1.722	6.659	128	1.648	40	1.706	1.722	4.128	128	1.648	40	1.706
	Y	18	184	23.261	57.603	6.939	71	18	276	20.668	57.603	6.939	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-15	X	1.515	3.348	369	2.252	104	1.112	1.515	5.076	422	2.252	104	1.112
	Y	23	262	17.911	46.063	5.073	57	23	167	20.478	46.063	5.073	57
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 2-9-16													
Trave 2-9	X	1.435	5.521	180	1.239	53	1.371	1.435	3.145	163	1.239	53	1.371
	Y	27	20	23.335	69.743	6.983	10	27	59	20.892	69.743	6.983	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-16	X	1.242	2.403	120	1.513	33	859	1.242	4.080	134	1.513	33	859
	Y	24	46	18.032	61.387	5.085	10	24	15	20.454	61.387	5.085	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 3-10-17													

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 3-10	X	1.327	5.070	175	351	57	1.249	1.327	2.844	162	351	57	1.249
	Y	17	41	23.514	69.898	7.035	11	17	30	21.069	69.898	7.035	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-17	X	1.152	2.153	27	479	7	778	1.152	3.733	29	479	7	778
	Y	18	22	18.171	61.484	5.116	10	18	33	20.597	61.484	5.116	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 4-11-18													
Trave 4-11	X	1.310	5.088	12	39	6	1.252	1.310	2.846	10	39	6	1.252
	Y	11	46	23.611	70.238	7.074	11	11	30	21.165	70.238	7.074	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-18	X	1.138	2.153	7	32	2	778	1.138	3.750	5	32	2	778
	Y	12	21	18.244	61.753	5.139	10	12	39	20.679	61.753	5.139	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 5-12-19													
Trave 5-12	X	1.331	5.078	158	409	45	1.253	1.331	2.850	142	409	45	1.253
	Y	11	52	23.648	70.336	7.083	11	11	24	21.194	70.336	7.083	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-19	X	1.154	2.157	32	515	9	780	1.154	3.743	32	515	9	780
	Y	12	16	18.275	61.860	5.142	10	12	39	20.710	61.860	5.142	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 6-13-20													
Trave 6-13	X	1.445	5.627	171	1.164	47	1.396	1.445	3.211	152	1.164	47	1.396
	Y	5	94	23.614	70.728	7.065	15	5	15	21.135	70.728	7.065	15
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-20	X	1.255	2.456	122	1.447	34	873	1.255	4.162	134	1.447	34	873
	Y	6	12	18.241	62.181	5.135	10	6	61	20.690	62.181	5.135	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
COPERTURA													
Travata: Trave 7-14-21													
Trave 7-14	X	1.747	6.829	109	1.477	35	1.758	1.747	4.275	103	1.477	35	1.758
	Y	18	300	23.747	56.532	7.086	101	18	338	21.045	56.532	7.086	101
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-21	X	1.540	3.467	335	2.080	92	1.148	1.540	5.214	381	2.080	92	1.148
	Y	11	301	18.182	47.437	5.157	71	11	252	20.822	47.437	5.157	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	X	774	3.607	25.475	53.441	3.619	1.820	774	3.188	21.570	53.441	15.555	1.273
	Y	742	5.790	12.583	20.734	13.713	4.819	742	677	1.957	20.734	6.865	1.868
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	333	1.871	42.570	50.489	18.680	1.076	333	1.828	32.527	50.489	22.552	1.008
	Y	311	3.226	305	21.627	6.317	3.446	311	287	3.339	21.627	8.047	1.463
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	14	86	49.116	21.593	25.377	52	14	76	44.406	21.593	26.345	37
	Y	105	2.021	822	16.549	6.187	2.722	105	860	3.398	16.549	7.586	2.068
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	21	129	44.331	18.313	26.129	78	21	124	48.156	18.313	25.022	66
	Y	73	1.032	2.648	15.908	7.115	2.168	73	1.842	1.698	15.908	6.607	2.625
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-6	X	290	1.589	31.851	44.094	21.772	873	290	1.636	40.287	44.094	17.833	954
	Y	263	88	3.291	20.688	7.898	1.616	263	2.923	461	20.688	6.272	3.263
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	651	2.457	25.564	49.699	16.357	880	651	2.912	27.435	49.699	3.855	1.435
	Y	717	62	1.484	21.700	7.407	2.283	717	5.848	13.886	21.700	14.253	4.820
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14													
Trave 8-9	X	168	782	24.642	30.902	5.401	391	168	710	24.636	30.902	15.278	288
	Y	686	4.949	309	79	508	3.912	686	1.052	520	79	607	1.181
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	58	332	25.992	17.202	11.710	185	58	333	24.240	17.202	15.807	189
	Y	293	2.741	348	611	454	2.771	293	532	350	611	463	918
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-11	X	25	137	24.585	5.648	12.657	82	25	130	23.998	5.648	13.984	71
	Y	96	1.623	417	682	500	2.101	96	529	316	682	441	1.486
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-12	X	26	130	23.990	4.929	13.917	71	26	133	24.430	4.929	12.636	74
	Y	60	724	332	700	451	1.592	60	1.418	405	700	490	1.979
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	55	314	24.004	15.919	15.569	175	55	316	25.481	15.919	11.532	181
	Y	236	246	384	676	474	1.073	236	2.426	334	676	444	2.580
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	151	584	25.519	30.543	14.968	216	151	670	24.379	30.543	4.474	324
	Y	659	506	646	128	666	1.526	659	4.926	289	128	502	3.864
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21													
Trave 15-16	X	661	3.111	26.389	53.182	3.933	1.602	661	2.674	22.785	53.182	16.171	1.032
	Y	649	5.233	11.749	19.940	13.100	4.420	649	446	1.429	19.940	6.894	1.836
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	338	1.918	42.620	49.882	18.686	1.128	338	1.840	32.818	49.882	22.719	1.001
	Y	283	2.971	332	20.343	6.136	3.206	283	207	3.370	20.343	7.856	1.414
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	85	464	49.321	21.765	25.455	266	85	459	44.597	21.765	26.463	257
	Y	94	1.894	923	15.580	6.066	2.563	94	809	3.322	15.580	7.362	1.954
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-19	X	71	388	44.658	17.541	26.268	211	71	406	48.250	17.541	25.101	241

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id _{Tr}	Dir	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 19-20	Y	71	983	2.566	14.957	6.886	2.045	71	1.714	1.798	14.957	6.474	2.460
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	290	1.576	32.325	42.635	21.979	847	290	1.655	40.324	42.635	17.906	979
Trave 20-21	Y	239	103	3.316	19.492	7.700	1.554	239	2.684	506	19.492	6.060	3.033
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	540	1.996	27.056	49.008	17.006	677	540	2.456	28.595	49.008	4.300	1.240
Fondazione	Y	635	130	1.086	20.877	7.321	2.198	635	5.332	13.058	20.877	13.606	4.450
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	1.065	5.645	18.133	29.397	14.166	3.378	1.065	1.648	6.124	29.397	5.200	630
Trave 1-8	Y	823	3.133	36.912	65.641	3.139	1.384	823	2.495	33.626	65.641	15.936	738
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	907	232	3.140	34.825	7.467	1.464	907	5.515	22.358	34.825	15.713	3.317
Trave 8-15	Y	673	1.535	62.837	38.406	21.974	339	673	2.382	52.037	38.406	5.243	1.040
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	702	3.897	2.836	7.409	4.476	2.403	702	924	4.918	7.409	5.101	587
Trave 2-9	Y	489	1.873	40.923	63.697	5.585	831	489	1.474	35.854	63.697	16.198	432
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	611	364	6.014	10.000	5.788	1.162	611	3.933	5.550	10.000	5.821	2.415
Trave 9-16	Y	409	943	61.573	39.500	21.246	212	409	1.444	54.092	39.500	6.980	630
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	289	2.148	1.773	472	670	1.545	289	211	5.875	472	3.367	802
Trave 3-10	Y	225	863	42.209	63.091	6.393	381	225	678	36.518	63.091	16.255	196
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	277	894	6.169	791	3.446	1.130	277	2.496	502	791	1.485	1.690
Trave 10-17	Y	194	449	61.268	39.715	21.036	100	194	685	54.856	39.715	7.592	296
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	86	1.333	426	627	188	1.157	86	748	544	627	158	934
Trave 4-11	Y	27	96	42.545	62.915	6.625	46	27	82	36.652	62.915	16.242	28
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	111	1.193	532	649	132	1.146	111	1.827	432	649	177	1.368
Trave 11-18	Y	25	61	61.150	39.739	20.953	11	25	93	55.082	39.739	7.793	39
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	257	2.020	1.030	690	990	1.483	257	293	4.927	690	3.078	828
Trave 5-12	Y	162	633	42.542	63.225	6.542	282	162	497	36.730	63.225	16.313	144
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	241	964	5.248	1.743	3.209	1.138	241	2.359	424	1.743	1.760	1.629
Trave 12-19	Y	137	320	61.408	39.824	21.055	74	137	479	55.199	39.824	7.749	205
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	607	3.513	3.034	7.293	4.510	2.223	607	653	4.653	7.293	4.969	656
Trave 6-13	Y	417	1.594	41.670	63.874	5.930	706	417	1.250	36.320	63.874	16.317	365
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	514	556	5.779	9.827	5.662	1.184	514	3.556	5.634	9.827	5.787	2.236
Trave 13-20	Y	347	799	61.809	39.732	21.259	184	347	1.210	54.803	39.732	7.329	526
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	937	5.157	16.201	26.845	13.285	3.169	937	1.257	3.811	26.845	5.848	753
Trave 7-14	Y	791	3.017	37.950	65.991	3.530	1.331	791	2.397	34.403	65.991	16.186	711
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	776	529	1.117	32.090	7.936	1.528	776	5.051	20.339	32.090	14.837	3.118
Trave 14-21	Y	639	1.457	63.507	38.872	22.115	322	639	2.260	53.230	38.872	5.697	984
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

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

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{Pil}	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 1	Pilastrata: Pilastrata 1													
	001	-306	-11.166	-2.989	60.878	-2.317	7.598	-306	22.720	7.344	38.078	-2.317	7.598	01
	002	-102	-4.212	-374	11.115	-288	2.709	-102	7.871	910	11.115	-288	2.709	01
	003	-150	-6.193	-538	16.343	-420	3.984	-150	11.575	1.336	16.343	-420	3.984	01
Pilastro 2	Pilastrata: Pilastrata 2													
	001	149	3.970	-3.920	91.265	-2.631	-2.700	149	-8.071	7.813	68.465	-2.631	-2.700	01
	002	54	981	-1.074	22.109	-647	-769	54	-2.448	1.810	22.109	-647	-769	01
	003	79	1.442	-1.562	32.502	-945	-1.130	79	-3.600	2.651	32.502	-945	-1.130	01
Pilastro 3	Pilastrata: Pilastrata 3													
	001	-54	-745	-3.863	79.214	-2.597	436	-54	1.199	7.720	56.414	-2.597	436	01
	002	-18	-416	-1.072	18.048	-649	210	-18	522	1.821	18.048	-649	210	01
	003	-26	-611	-1.558	26.531	-947	309	-26	768	2.667	26.531	-947	309	01

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

IdPil	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]	
	004	-6	-132	-331	5.730	-203	67	-6	166	574	5.730	-203	67	01
		Pilastrata: Pilastrata 4												
Pilastro 4	001	-6	-181	-3.872	81.570	-2.602	76	-6	158	7.735	58.770	-2.602	76	01
	002	-2	-62	-1.074	18.850	-651	26	-2	54	1.829	18.850	-651	26	01
	003	-3	-92	-1.560	27.709	-950	39	-3	80	2.678	27.709	-950	39	01
	004	-1	-20	-332	5.984	-204	8	-1	17	577	5.984	-204	8	01
		Pilastrata: Pilastrata 5												
Pilastro 5	001	67	590	-3.876	78.734	-2.600	-423	67	-1.295	7.719	55.934	-2.600	-423	01
	002	22	358	-1.073	17.886	-649	-204	22	-551	1.820	17.886	-649	-204	01
	003	33	526	-1.560	26.292	-947	-299	33	-810	2.665	26.292	-947	-299	01
	004	7	114	-332	5.678	-203	-65	7	-175	574	5.678	-203	-65	01
		Pilastrata: Pilastrata 6												
Pilastro 6	001	-180	-5.579	-4.017	93.914	-2.662	3.682	-180	10.843	7.856	71.114	-2.662	3.682	01
	002	-65	-1.530	-1.103	23.007	-657	1.103	-65	3.389	1.827	23.007	-657	1.103	01
	003	-95	-2.252	-1.608	33.823	-961	1.622	-95	4.984	2.677	33.823	-961	1.622	01
	004	-20	-486	-342	7.305	-206	350	-20	1.076	577	7.305	-206	350	01
		Pilastrata: Pilastrata 7												
Pilastro 7	001	389	12.564	-3.047	63.215	-2.334	-8.677	389	-26.135	7.364	40.415	-2.334	-8.677	01
	002	129	4.695	-379	11.893	-290	-3.075	129	-9.019	912	11.893	-290	-3.075	01
	003	191	6.902	-553	17.489	-425	-4.521	191	-13.262	1.341	17.489	-425	-4.521	01
	004	41	1.491	-115	3.776	-90	-977	41	-2.865	288	3.776	-90	-977	01
		Pilastrata: Pilastrata 8												
Pilastro 8	001	-96	-10.758	-1.764	102.670	-752	4.886	-96	20.022	2.972	71.470	-752	4.886	01
	002	-31	-4.291	-240	21.952	-103	1.883	-31	7.573	410	21.952	-103	1.883	01
	003	-45	-6.311	-344	32.281	-149	2.770	-45	11.138	597	32.281	-149	2.770	01
	004	-10	-1.363	-72	6.968	-31	598	-10	2.405	127	6.968	-31	598	01
		Pilastrata: Pilastrata 9												
Pilastro 9	001	13	2.803	-1.737	173.430	-740	-1.418	13	-6.131	2.928	142.230	-740	-1.418	01
	002	7	700	-355	48.789	-154	-411	7	-1.887	614	48.789	-154	-411	01
	003	10	1.029	-517	71.749	-226	-604	10	-2.775	906	71.749	-226	-604	01
	004	2	222	-108	15.494	-47	-130	2	-599	192	15.494	-47	-130	01
		Pilastrata: Pilastrata 10												
Pilastro 10	001	-7	-1.018	-1.763	139.024	-749	420	-7	1.627	2.953	107.824	-749	420	01
	002	-1	-489	-387	36.609	-166	188	-1	695	659	36.609	-166	188	01
	003	-1	-719	-565	53.836	-244	276	-1	1.022	973	53.836	-244	276	01
	004	0	-155	-118	11.626	-51	60	0	221	206	11.626	-51	60	01
		Pilastrata: Pilastrata 11												
Pilastro 11	001	-2	-249	-1.758	149.002	-747	83	-2	276	2.948	117.802	-747	83	01
	002	-1	-87	-390	40.137	-167	29	-1	97	664	40.137	-167	29	01
	003	-1	-128	-569	59.025	-246	43	-1	142	980	59.025	-246	43	01
	004	0	-28	-118	12.746	-52	9	0	31	207	12.746	-52	9	01
		Pilastrata: Pilastrata 12												
Pilastro 12	001	5	787	-1.763	137.147	-749	-383	5	-1.624	2.954	105.947	-749	-383	01
	002	0	407	-387	35.943	-166	-175	0	-695	659	35.943	-166	-175	01
	003	1	598	-565	52.857	-244	-257	1	-1.022	974	52.857	-244	-257	01
	004	0	129	-118	11.414	-51	-56	0	-221	206	11.414	-51	-56	01
		Pilastrata: Pilastrata 13												
Pilastro 13	001	-24	-4.298	-1.731	179.691	-739	2.039	-24	8.547	2.924	148.491	-739	2.039	01
	002	-11	-1.237	-352	51.043	-153	633	-11	2.754	614	51.043	-153	633	01
	003	-16	-1.819	-516	75.064	-226	931	-16	4.049	907	75.064	-226	931	01
	004	-3	-393	-107	16.209	-47	201	-3	874	192	16.209	-47	201	01
		Pilastrata: Pilastrata 14												
Pilastro 14	001	110	12.141	-1.768	106.945	-753	-5.616	110	-23.238	2.978	75.745	-753	-5.616	01
	002	35	4.805	-234	23.482	-101	-2.150	35	-8.737	405	23.482	-101	-2.150	01
	003	52	7.066	-341	34.533	-148	-3.161	52	-12.849	594	34.533	-148	-3.161	01
	004	11	1.526	-71	7.454	-31	-683	11	-2.775	126	7.454	-31	-683	01
		Pilastrata: Pilastrata 15												
Pilastro 15	001	174	-13.109	2.846	67.035	3.050	8.849	174	26.356	-10.759	44.235	3.050	8.849	01
	002	68	-4.978	246	13.147	349	3.213	68	9.350	-1.311	13.147	349	3.213	01
	003	100	-7.322	372	19.334	516	4.725	100	13.751	-1.927	19.334	516	4.725	01
	004	21	-1.582	83	4.176	112	1.021	21	2.971	-415	4.176	112	1.021	01
		Pilastrata: Pilastrata 16												
Pilastro 16	001	-161	4.499	3.872	101.501	3.390	-3.087	-161	-9.270	-11.250	78.701	3.390	-3.087	01
	002	-50	1.215	1.087	26.024	814	-933	-50	-2.947	-2.545	26.024	814	-933	01
	003	-73	1.786	1.617	38.281	1.204	-1.372	-73	-4.334	-3.753	38.281	1.204	-1.372	01
	004	-16	386	352	8.269	260	-297	-16	-937	-808	8.269	260	-297	01
		Pilastrata: Pilastrata 17												
Pilastro 17	001	50	-896	3.783	87.926	3.346	518	50	1.413	-11.139	65.126	3.346	518	01
	002	21	-467	1.064	21.332	816	240	21	603	-2.575	21.332	816	240	01
	003	30	-687	1.584	31.381	1.207	353	30	887	-3.798	31.381	1.207	353	01
	004	6	-148	345	6.778	261	76	6	192	-818	6.778	261	76	01
		Pilastrata: Pilastrata 18												
Pilastro 18	001	2	-211	3.783	90.497	3.348	89	2	185	-11.147	67.697	3.348	89	01
	002	1	-73	1.057	22.224	816	31	1	64	-2.582	22.224	816	31	01
	003	2	-107	1.573	32.693	1.207	45	2	94	-3.809	32.693	1.207	45	01
	004	0	-23	343	7.062	261	10	0	20	-820	7.062	261	10	01
		Pilastrata: Pilastrata 19												
Pilastro 19	001	-71	712	3.802	87.390	3.350	-501	-71	-1.521	-11.139	64.590	3.350	-501	01
	002	-28	401	1.068	21.146	817	-233	-28	-639	-2.575	21.146	817	-233	01
	003	-40	590	1.588	31.108	1.208	-343	-40	-940	-3.798	31.108	1.208	-343	01
	004	-9	128	346	6.719	261	-74	-9	-203	-818	6.719	261	-74	01
		Pilastrata: Pilastrata 20												
Pilastro 20	001	178	-6.368	3.988	104.514	3.427	4.227	178	12.484	-11.298	81.714	3.427	4.227	01
	002	56	-1.868	1.126	27.073	828	1.331	56	4.066	-2.566	27.073	828	1.331	01

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]	
	003	83	-2.746	1.670	39.824	1.223	1.956	83	5.979	-3.783	39.824	1.223	1.956	01
	004	18	-593	363	8.603	264	423	18	1.292	-815	8.603	264	423	01
Pilastrata: Pilastrata 21														
Pilastro 21	001	-241	14.737	2.892	69.710	3.065	-10.098	-241	-30.302	-10.779	46.910	3.065	-10.098	01
	002	-92	5.556	260	14.067	353	-3.648	-92	-10.714	-1.313	14.067	353	-3.648	01
	003	-135	8.172	385	20.686	519	-5.365	-135	-15.758	-1.929	20.686	519	-5.365	01
	004	-29	1.766	86	4.468	112	-1.159	-29	-3.405	-415	4.468	112	-1.159	01

LEGENDA:

Id_{Pil} 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 _{Pil}	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]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X	-	454	71.864	929	11.142	365	25.055	454	39.891	713	11.142	365	25.055	01
	Y	-	162	850	103.108	12.646	31.348	326	162	609	36.703	12.646	31.348	326	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X	-	109	81.831	450	1.063	129	31.038	109	56.595	140	1.063	129	31.038	01
	Y	-	145	310	106.257	8.721	32.785	117	145	215	39.978	8.721	32.785	117	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X	-	64	85.415	481	2.619	145	33.036	64	61.921	176	2.619	145	33.036	01
	Y	-	92	421	107.035	9.110	33.030	166	92	313	40.285	9.110	33.030	166	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	-	36	86.217	37	48	12	33.424	36	62.856	14	48	12	33.424	01
	Y	-	84	769	107.495	9.410	33.168	300	84	558	40.446	9.410	33.168	300	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	-	70	85.425	413	2.748	121	33.021	70	61.859	141	2.748	121	33.021	01
	Y	-	70	1.115	107.745	9.269	33.250	426	70	797	40.552	9.269	33.250	426	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	-	97	81.646	430	2.945	126	30.865	97	56.004	131	2.945	126	30.865	01
	Y	-	29	1.555	107.727	8.904	33.246	590	29	1.060	40.552	8.904	33.246	590	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	-	474	71.180	777	9.913	305	24.560	474	38.366	607	9.913	305	24.560	01
	Y	-	31	2.083	105.029	12.782	31.832	748	31	1.259	36.918	12.782	31.832	748	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	-	33	50.811	409	7.170	98	15.362	33	45.991	213	7.170	98	15.362	01
	Y	-	159	43	53.064	8.108	11.651	21	159	100	20.349	8.108	11.651	21	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	-	29	54.203	263	15.822	56	16.766	29	51.435	74	15.822	56	16.766	01
	Y	-	35	12	53.559	7.549	11.694	4	35	11	20.113	7.549	11.694	4	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	-	34	54.994	140	11.078	24	17.073	34	52.574	31	11.078	24	17.073	01
	Y	-	59	24	53.800	7.090	11.720	11	59	32	20.038	7.090	11.720	11	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	-	34	55.133	4	394	2	17.116	34	52.729	4	394	2	17.116	01
	Y	-	59	33	54.013	6.910	11.764	11	59	33	20.090	6.910	11.764	11	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	-	34	54.994	132	10.241	23	17.069	34	52.566	29	10.241	23	17.069	01
	Y	-	59	39	54.156	7.053	11.792	11	59	32	20.166	7.053	11.792	11	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	-	29	54.136	261	15.368	54	16.728	29	51.286	73	15.368	54	16.728	01
	Y	-	81	57	54.306	7.479	11.861	19	81	59	20.426	7.479	11.861	19	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	-	40	50.464	413	9.523	96	15.211	40	45.372	197	9.523	96	15.211	01
	Y	-	53	112	54.431	7.996	11.999	43	53	160	21.195	7.996	11.999	43	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	-	455	72.565	2.459	12.509	797	25.163	455	39.646	1.088	12.509	797	25.163	01
	Y	-	148	724	100.885	9.303	29.375	264	148	467	30.137	9.303	29.375	264	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 16															
Pilastro 16	X	-	184	83.075	869	3.303	262	31.497	184	57.401	294	3.303	262	31.497	01
	Y	-	135	286	104.040	6.956	30.884	106	135	198	33.713	6.956	30.884	106	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]		
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 17																
Pilastro 17	X	-	153	86.672	239	1.592	71	33.512	153	62.797	70	1.592	71	33.512	01	
	Y	-	89	469	104.761	7.363	31.111	180	89	336	33.990	7.363	31.111	180	01	
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 18																
Pilastro 18	X	-	114	87.462	30	54	10	33.893	114	63.690	12	54	10	33.893	01	
	Y	-	82	801	105.201	7.519	31.233	308	82	581	34.110	7.519	31.233	308	01	
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 19																
Pilastro 19	X	-	155	86.710	286	1.732	86	33.512	155	62.752	90	1.732	86	33.512	01	
	Y	-	75	1.138	105.452	7.483	31.313	434	75	813	34.207	7.483	31.313	434	01	
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 20																
Pilastro 20	X	-	172	82.916	867	5.068	265	31.324	172	56.802	295	5.068	265	31.324	01	
	Y	-	38	1.546	105.479	6.946	31.324	585	38	1.054	34.223	6.946	31.324	585	01	
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 21																
Pilastro 21	X	-	470	71.891	2.306	11.131	742	24.660	470	38.074	1.005	11.131	742	24.660	01	
	Y	-	29	1.999	103.143	9.327	30.068	696	29	1.123	30.953	9.327	30.068	696	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.
- Distr** 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.** Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
- Inf./Sup.**

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{PII}	Di r	e	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	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-312	7.193	-12.244	715	-3.832	-2.326	-312	-3.179	4.847	715	-3.832	-2.326	01	
	Y	-	312	-7.193	12.244	-715	3.832	2.326	312	3.179	-4.847	-715	3.832	2.326	01	
Pilastrata: Pilastrata 2																
Pilastro 2	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-895	8.526	-7.531	-161	-2.354	-3.164	-895	-5.586	2.969	-161	-2.354	-3.164	01	
	Y	-	895	-8.526	7.531	161	2.354	3.164	895	5.586	-2.969	161	2.354	3.164	01	
Pilastrata: Pilastrata 3																
Pilastro 3	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-767	8.862	-3.661	841	-1.115	-3.365	-767	-6.144	1.311	841	-1.115	-3.365	01	
	Y	-	767	-8.862	3.661	-841	1.115	3.365	767	6.144	-1.311	-841	1.115	3.365	01	
Pilastrata: Pilastrata 4																
Pilastro 4	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-799	8.947	-30	-10	-9	-3.411	-799	-6.266	11	-10	-9	-3.411	01	
	Y	-	799	-8.947	30	10	9	3.411	799	6.266	-11	10	9	3.411	01	
Pilastrata: Pilastrata 5																
Pilastro 5	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-768	8.858	3.602	-853	1.097	-3.361	-768	-6.132	-1.291	-853	1.097	-3.361	01	
	Y	-	768	-8.858	-3.602	853	-1.097	3.361	768	6.132	1.291	853	-1.097	3.361	01	
Pilastrata: Pilastrata 6																
Pilastro 6	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-893	8.489	7.478	367	2.342	-3.136	-893	-5.496	-2.966	367	2.342	-3.136	01	
	Y	-	893	-8.489	-7.478	-367	-2.342	3.136	893	5.496	2.966	-367	-2.342	3.136	01	
Pilastrata: Pilastrata 7																
Pilastro 7	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-250	7.082	12.367	-852	3.847	-2.246	-250	-2.933	-4.791	-852	3.847	-2.246	01	
	Y	-	250	-7.082	-12.367	852	-3.847	2.246	250	2.933	4.791	852	-3.847	2.246	01	
Pilastrata: Pilastrata 8																
Pilastro 8	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-5.208	427	-7.800	-717	-2.097	-134	-5.208	-420	5.409	-717	-2.097	-134	01	
	Y	-	5.208	-427	7.800	717	2.097	134	5.208	420	-5.409	717	2.097	134	01	
Pilastrata: Pilastrata 9																
Pilastro 9	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-2.564	315	-3.895	-605	-886	-82	-2.564	-204	1.686	-605	-886	-82	01	
	Y	-	2.564	-315	3.895	605	886	82	2.564	204	-1.686	605	886	82	01	
Pilastrata: Pilastrata 10																
Pilastro 10	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

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]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-2.539	391	-1.857	-309	-403	-116	-2.539	-342	684	-309	-403	-116	01	
	Y	-	2.539	-391	1.857	309	403	116	2.539	342	-684	309	403	116	01	
Pilastrata: Pilastrata 11																
Pilastro 11	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-2.541	398	-14	-10	-3	-119	-2.541	-354	3	-10	-3	-119	01	
	Y	-	2.541	-398	14	10	3	119	2.541	354	-3	10	3	119	01	
Pilastrata: Pilastrata 12																
Pilastro 12	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-2.532	388	1.823	295	395	-115	-2.532	-336	-667	295	395	-115	01	
	Y	-	2.532	-388	-1.823	-295	-395	115	2.532	336	667	-295	-395	115	01	
Pilastrata: Pilastrata 13																
Pilastro 13	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-2.634	311	3.979	560	931	-81	-2.634	-198	-1.889	560	931	-81	01	
	Y	-	2.634	-311	-3.979	-560	-931	81	2.634	198	1.889	-560	-931	81	01	
Pilastrata: Pilastrata 14																
Pilastro 14	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-5.448	421	7.814	777	2.081	-132	-5.448	-410	-5.295	777	2.081	-132	01	
	Y	-	5.448	-421	-7.814	-777	-2.081	132	5.448	410	5.295	-777	-2.081	132	01	
Pilastrata: Pilastrata 15																
Pilastro 15	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-379	-7.442	-11.968	-235	-3.593	2.442	-379	3.449	4.059	-235	-3.593	2.442	01	
	Y	-	379	7.442	11.968	235	3.593	-2.442	379	-3.449	-4.059	235	3.593	-2.442	01	
Pilastrata: Pilastrata 16																
Pilastro 16	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-893	-8.760	-7.358	172	-2.208	3.268	-893	5.814	2.491	172	-2.208	3.268	01	
	Y	-	893	8.760	7.358	-172	2.208	-3.268	893	-5.814	-2.491	-172	2.208	-3.268	01	
Pilastrata: Pilastrata 17																
Pilastro 17	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-780	-9.111	-3.592	-661	-1.052	3.476	-780	6.390	1.099	-661	-1.052	3.476	01	
	Y	-	780	9.111	3.592	661	1.052	-3.476	780	-6.390	-1.099	661	1.052	-3.476	01	
Pilastrata: Pilastrata 18																
Pilastro 18	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-809	-9.192	-30	5	-9	3.518	-809	6.499	9	5	-9	3.518	01	
	Y	-	809	9.192	30	-5	9	-3.518	809	-6.499	-9	-5	9	-3.518	01	
Pilastrata: Pilastrata 19																
Pilastro 19	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-780	-9.111	3.531	672	1.034	3.474	-780	6.381	-1.081	672	1.034	3.474	01	
	Y	-	780	9.111	-3.531	-672	-1.034	-3.474	780	-6.381	1.081	-672	-1.034	-3.474	01	
Pilastrata: Pilastrata 20																
Pilastro 20	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-892	-8.729	7.301	-370	2.195	3.242	-892	5.728	-2.489	-370	2.195	3.242	01	
	Y	-	892	8.729	-7.301	370	-2.195	-3.242	892	-5.728	2.489	370	-2.195	-3.242	01	
Pilastrata: Pilastrata 21																
Pilastro 21	X	+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	X	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-323	-7.344	12.141	389	3.639	2.369	-323	3.222	-4.090	389	3.639	2.369	01	
	Y	-	323	7.344	-12.141	-389	-3.639	-2.369	323	-3.222	4.090	-389	-3.639	-2.369	01	

LEGENDA:

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

PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Id _{PII}	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]			
Pilastrata: Pilastrata 1																
Pilastro 1	X	396	62.645	820	9.772	323	21.842	396	34.773	629	9.772	323	21.842	01		
	Y	123	742	82.161	10.064	24.980	283	123	521	29.251	10.064	24.980	283	01		
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01		
Pilastrata: Pilastrata 2																
Pilastro 2	X	95	71.340	394	941	114	27.060	95	49.338	123	941	114	27.060	01		
	Y	108	312	84.625	6.939	26.110	117	108	214	31.839	6.939	26.110	117	01		
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01		
Pilastrata: Pilastrata 3																
Pilastro 3	X	57	74.466	422	2.285	127	28.803	57	53.985	153	2.285	127	28.803	01		
	Y	66	297	85.210	7.252	26.296	117	66	221	32.072	7.252	26.296	117	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]		
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	32	75.168	36	2.398	12	29.141	32	54.803	14	35	12	29.141	01	
	Y	61	552	85.543	7.486	26.395	216	61	401	32.188	7.486	26.395	216	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	61	74.477	356	2.398	105	28.791	61	53.929	120	2.398	105	28.791	01	
	Y	49	821	85.711	7.370	26.450	314	49	588	32.260	7.370	26.450	314	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	86	71.179	372	2.582	109	26.908	86	48.826	113	2.582	109	26.908	01	
	Y	24	1.172	85.663	7.082	26.437	445	24	799	32.245	7.082	26.437	445	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	415	62.050	695	8.699	271	21.408	415	33.444	536	8.699	271	21.408	01	
	Y	29	1.598	83.474	10.167	25.298	575	29	970	29.337	10.167	25.298	575	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	29	44.298	358	6.293	87	13.394	29	40.097	186	6.293	87	13.394	01	
	Y	121	36	42.286	6.466	9.285	17	121	81	16.219	6.466	9.285	17	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	26	47.258	231	13.857	50	14.618	26	44.845	66	13.857	50	14.618	01	
	Y	24	9	42.657	6.019	9.314	3	24	9	16.019	6.019	9.314	3	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	30	47.947	123	9.698	22	14.886	30	45.839	27	9.698	22	14.886	01	
	Y	42	17	42.832	5.651	9.331	9	42	25	15.953	5.651	9.331	9	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	30	48.069	7	348	0	14.923	30	45.974	1	348	0	14.923	01	
	Y	42	25	42.985	5.507	9.363	9	42	25	15.988	5.507	9.363	9	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	30	47.947	113	8.963	19	14.882	30	45.831	26	8.963	19	14.882	01	
	Y	42	29	43.080	5.620	9.379	9	42	25	16.042	5.620	9.379	9	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	26	47.199	226	13.463	47	14.585	26	44.715	63	13.463	47	14.585	01	
	Y	59	42	43.184	5.956	9.432	15	59	45	16.243	5.956	9.432	15	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	37	43.996	358	8.353	83	13.262	37	39.557	171	8.353	83	13.262	01	
	Y	47	89	43.259	6.366	9.537	35	47	125	16.841	6.366	9.537	35	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	397	63.261	2.152	10.963	695	21.938	397	34.563	951	10.963	695	21.938	01	
	Y	111	648	80.396	7.377	23.411	234	111	412	24.022	7.377	23.411	234	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 16															
Pilastro 16	X	160	72.429	762	2.900	229	27.462	160	50.045	257	2.900	229	27.462	01	
	Y	100	291	82.866	5.508	24.599	107	100	201	26.855	5.508	24.599	107	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 17															
Pilastro 17	X	132	75.570	212	1.391	62	29.219	132	54.752	62	1.391	62	29.219	01	
	Y	64	328	83.407	5.836	24.770	126	64	235	27.062	5.836	24.770	126	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 18															
Pilastro 18	X	100	76.260	23	36	6	29.552	100	55.533	9	36	6	29.552	01	
	Y	59	570	83.727	5.957	24.858	220	59	414	27.148	5.957	24.858	220	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 19															
Pilastro 19	X	134	75.603	246	1.508	74	29.218	134	54.714	77	1.508	74	29.218	01	
	Y	54	834	83.894	5.927	24.914	319	54	595	27.215	5.927	24.914	319	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 20															
Pilastro 20	X	151	72.290	753	4.440	229	27.311	151	49.521	256	4.440	229	27.311	01	
	Y	28	1.157	83.883	5.504	24.912	438	28	789	27.218	5.504	24.912	438	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 21															
Pilastro 21	X	410	62.677	2.009	9.760	648	21.499	410	33.191	877	9.760	648	21.499	01	
	Y	26	1.525	81.981	7.400	23.899	530	26	859	24.599	7.400	23.899	530	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.

Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.

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

Inf./Sup.

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id _{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]
COPERTURA							
				Sezione solaio: Solai 1.1			
Travetto 1-2	001	0	1.564	3.237	10.921	-1.606	-6.600
	002	0	647	1.342	4.529	-664	-2.735
	003	0	955	1.974	6.661	-980	-4.025
	004	0	205	428	1.442	-211	-871
Travetto 2-3	001	10.921	-1.615	7.367	0	1.591	-4.553
	002	4.529	-671	3.056	0	661	-1.888
	003	6.660	-986	4.492	0	971	-2.777
	004	1.441	-212	972	0	209	-601

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

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]
00001	001	42.125	-84.072	67.035	2.846	13.109	-181
00001	002	7.098	-15.811	13.147	246	4.978	-116
00001	003	10.431	-23.259	19.334	372	7.322	-170
00001	004	2.254	-5.028	4.176	83	1.582	-37
00003	001	-44.228	-68.625	101.501	3.872	-4.499	-791
00003	002	-16.890	-12.206	26.024	1.087	-1.215	-205
00003	003	-24.856	-17.970	38.281	1.617	-1.786	-297
00003	004	-5.369	-3.884	8.269	352	-386	-65
00005	001	719	-68.942	87.926	3.783	896	185
00005	002	1.107	-12.935	21.332	1.064	467	109
00005	003	1.621	-19.045	31.381	1.584	687	162
00005	004	351	-4.116	6.778	345	148	35
00007	001	501	-68.810	90.497	3.783	211	-4
00007	002	274	-13.120	22.224	1.057	73	1
00007	003	402	-19.317	32.693	1.573	107	1
00007	004	87	-4.175	7.062	343	23	0
00009	001	-2.162	-68.663	87.390	3.802	-712	-328
00009	002	-1.667	-12.949	21.146	1.068	-401	-154
00009	003	-2.448	-19.065	31.108	1.588	-590	-232
00009	004	-529	-4.120	6.719	346	-128	-50
00011	001	52.579	-67.041	104.514	3.988	6.368	607
00011	002	19.194	-11.861	27.073	1.126	1.868	156
00011	003	28.246	-17.460	39.824	1.670	2.746	223
00011	004	6.102	-3.774	8.603	363	593	49
00013	001	-49.722	-83.660	69.710	2.892	-14.737	-10
00013	002	-9.231	-15.887	14.067	260	-5.556	53
00013	003	-13.567	-23.363	20.686	385	-8.172	77
00013	004	-2.932	-5.051	4.468	86	-1.766	17
00015	001	-19.698	27.231	106.945	-1.768	-12.141	182
00015	002	1.298	6.510	23.482	-234	-4.805	28
00015	003	1.910	9.583	34.533	-341	-7.066	43
00015	004	415	2.073	7.454	-71	-1.526	9
00017	001	47.594	27.281	179.691	-1.731	4.298	-418
00017	002	17.665	7.045	51.043	-352	1.237	-168
00017	003	25.979	10.386	75.064	-516	1.819	-250
00017	004	5.612	2.245	16.209	-107	393	-54
00019	001	-23.545	27.715	137.147	-1.763	-787	19
00019	002	-9.576	7.361	35.943	-387	-407	12
00019	003	-14.082	10.853	52.857	-565	-598	15
00019	004	-3.041	2.346	11.414	-118	-129	3
00021	001	2.373	27.679	149.002	-1.758	249	57
00021	002	966	7.378	40.137	-390	87	16
00021	003	1.422	10.881	59.025	-569	128	22
00021	004	307	2.352	12.746	-118	28	5
00023	001	20.914	27.551	139.024	-1.763	1.018	145
00023	002	8.598	7.280	36.609	-387	489	37
00023	003	12.646	10.736	53.836	-565	719	56
00023	004	2.731	2.321	11.626	-118	155	12
00025	001	-42.359	27.044	173.430	-1.737	-2.803	578
00025	002	-16.461	6.913	48.789	-355	-700	212
00025	003	-24.209	10.194	71.749	-517	-1.029	315
00025	004	-5.230	2.204	15.494	-108	-222	68
00027	001	13.879	26.969	102.670	-1.764	10.758	-112
00027	002	-2.871	6.375	21.952	-240	4.291	-1
00027	003	-4.224	9.391	32.281	-344	6.311	-3
00027	004	-914	2.031	6.968	-72	1.363	-1
00029	001	42.337	58.202	60.878	-2.989	11.166	411
00029	002	6.534	9.701	11.115	-374	4.212	130
00029	003	9.612	14.251	16.343	-538	6.193	192
00029	004	2.073	3.076	3.529	-112	1.338	41
00031	001	-40.413	40.757	91.265	-3.920	-3.970	2.087
00031	002	-15.246	4.752	22.109	-1.074	-981	646
00031	003	-22.405	6.963	32.502	-1.562	-1.442	953
00031	004	-4.841	1.502	7.020	-333	-311	206
00033	001	-661	41.074	79.214	-3.863	745	239
00033	002	607	5.362	18.048	-1.072	416	-5

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]
00033	003	899	7.858	26.531	-1.558	611	-5
00033	004	194	1.694	5.730	-331	132	-1
00035	001	360	40.821	81.570	-3.872	181	141
00035	002	221	5.462	18.850	-1.074	62	33
00035	003	327	8.004	27.709	-1.560	92	47
00035	004	71	1.726	5.984	-332	20	10
00037	001	-611	40.711	78.734	-3.876	-590	255
00037	002	-1.108	5.327	17.886	-1.073	-358	147
00037	003	-1.632	7.806	26.292	-1.560	-526	212
00037	004	-353	1.683	5.678	-332	-114	46
00039	001	48.511	38.814	93.914	-4.017	5.579	-1.587
00039	002	17.377	4.233	23.007	-1.103	1.530	-511
00039	003	25.537	6.203	33.823	-1.608	2.252	-757
00039	004	5.517	1.338	7.305	-342	486	-163
00041	001	-49.482	57.318	63.215	-3.047	-12.564	-126
00041	002	-8.423	9.564	11.893	-379	-4.695	-34
00041	003	-12.392	14.057	17.489	-553	-6.902	-50
00041	004	-2.674	3.035	3.776	-115	-1.491	-11

LEGENDA:

- IdNd** Identificativo del nodo.
- CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- 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 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]
00001	X	-89.785	40.768	-13.708	-2.463	-72.566	-2.683
00001	Y	26.198	-83.269	10.374	100.885	725	-4.574
00001	Z	0	0	0	0	0	0
00003	X	-30.399	11.254	-4.053	-872	-83.076	886
00003	Y	1.237	-86.936	8.235	104.042	286	-2.772
00003	Z	0	0	0	0	0	0
00005	X	3.406	443	-1.587	-241	-86.677	252
00005	Y	-5.544	-86.114	8.422	104.761	466	-2.052
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00007	X	9.597	775	-91	-30	-87.462	1.264
00007	Y	-486	-86.311	8.545	105.199	800	171
00007	Z	0	0	0	0	0	0
00009	X	6.854	-1.222	1.719	286	-86.713	445
00009	Y	5.876	-86.539	8.521	105.451	1.135	1.619
00009	Z	0	0	0	0	0	0
00011	X	-26.542	-11.295	5.730	869	-82.914	185
00011	Y	1.690	-87.982	8.215	105.479	1.544	1.784
00011	Z	0	0	0	0	0	0
00013	X	-84.263	-37.288	12.325	2.307	-71.893	-2.928
00013	Y	-26.779	-84.665	10.396	103.139	1.997	4.743
00013	Z	0	0	0	0	0	0
00015	X	-52.752	6.430	10.877	412	-50.461	1.343
00015	Y	-699	115.093	8.094	54.428	-110	2.121
00015	Z	0	0	0	0	0	0
00017	X	-2.130	2.885	16.078	262	-54.134	405
00017	Y	759	113.301	7.601	54.305	-58	1.174
00017	Z	0	0	0	0	0	0
00019	X	-6.732	963	10.525	133	-54.996	655
00019	Y	-69	113.953	7.167	54.153	-42	1.198
00019	Z	0	0	0	0	0	0
00021	X	-7.386	-20	-398	-3	-55.131	909
00021	Y	-26	113.427	7.032	54.014	-34	-134
00021	Z	0	0	0	0	0	0
00023	X	-6.038	-934	-11.359	-136	-54.993	660
00023	Y	32	113.683	7.206	53.800	-27	-1.547
00023	Z	0	0	0	0	0	0
00025	X	-3.079	-2.881	-16.517	-265	-54.199	330
00025	Y	-586	112.984	7.666	53.557	-13	-1.975
00025	Z	0	0	0	0	0	0
00027	X	-53.111	-6.717	-8.603	-410	-50.809	1.323
00027	Y	622	114.107	8.209	53.064	44	-2.020
00027	Z	0	0	0	0	0	0
00029	X	-90.040	35.270	-12.239	-928	-71.860	2.240
00029	Y	-27.533	-119.723	-13.638	103.106	846	-4.353
00029	Z	0	0	0	0	0	0
00031	X	-30.339	8.326	-1.922	-448	-81.832	1.397
00031	Y	-2.094	-119.384	-9.913	106.258	-308	-2.865
00031	Z	0	0	0	0	0	0
00033	X	-2.049	1.549	2.546	-480	-85.412	557
00033	Y	5.849	-117.483	-10.103	107.035	-422	-2.093
00033	Z	0	0	0	0	0	0
00035	X	11.004	748	81	-40	-86.214	2.040
00035	Y	513	-117.491	-10.373	107.499	-767	162
00035	Z	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

IdNd	Dir	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00037	X	-5.471	-447	-2.672	410	-85.423	742
00037	Y	-6.100	-117.994	-10.249	107.748	-1.116	1.666
00037	Z	0	0	0	0	0	0
00039	X	-26.943	-8.496	3.576	429	-81.648	654
00039	Y	-973	-120.479	-10.085	107.726	-1.551	1.790
00039	Z	0	0	0	0	0	0
00041	X	-85.000	-31.981	11.017	775	-71.178	2.498
00041	Y	28.190	-120.836	-13.785	105.034	-2.082	4.464
00041	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

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]
00001	X	+	0	0	0	0	0	0
00001	X	-	0	0	0	0	0	0
00001	Y	+	5.742	8.081	-235	-11.968	7.442	972
00001	Y	-	-5.742	-8.081	235	11.968	-7.442	-972
00003	X	+	0	0	0	0	0	0
00003	X	-	0	0	0	0	0	0
00003	Y	+	3.318	5.573	172	-7.358	8.760	1.221
00003	Y	-	-3.318	-5.573	-172	7.358	-8.760	-1.221
00005	X	+	0	0	0	0	0	0
00005	X	-	0	0	0	0	0	0
00005	Y	+	2.063	2.734	-661	-3.592	9.111	1.898
00005	Y	-	-2.063	-2.734	661	3.592	-9.111	-1.898
00007	X	+	0	0	0	0	0	0
00007	X	-	0	0	0	0	0	0
00007	Y	+	227	44	5	-30	9.192	2.052
00007	Y	-	-227	-44	-5	30	-9.192	-2.052
00009	X	+	0	0	0	0	0	0
00009	X	-	0	0	0	0	0	0
00009	Y	+	2.559	-2.651	672	3.531	9.111	1.927
00009	Y	-	-2.559	2.651	-672	-3.531	-9.111	-1.927
00011	X	+	0	0	0	0	0	0
00011	X	-	0	0	0	0	0	0
00011	Y	+	3.148	-5.542	-370	7.301	8.729	1.241
00011	Y	-	-3.148	5.542	370	-7.301	-8.729	-1.241
00013	X	+	0	0	0	0	0	0
00013	X	-	0	0	0	0	0	0
00013	Y	+	4.877	-8.294	389	12.141	7.344	1.042
00013	Y	-	-4.877	8.294	-389	-12.141	-7.344	-1.042
00015	X	+	0	0	0	0	0	0
00015	X	-	0	0	0	0	0	0
00015	Y	+	-524	9.224	777	7.814	-421	-4.405
00015	Y	-	524	-9.224	-777	-7.814	421	4.405
00017	X	+	0	0	0	0	0	0
00017	X	-	0	0	0	0	0	0
00017	Y	+	104	6.221	560	3.979	-311	-1.135
00017	Y	-	-104	-6.221	-560	-3.979	311	1.135
00019	X	+	0	0	0	0	0	0
00019	X	-	0	0	0	0	0	0
00019	Y	+	-190	3.225	295	1.823	-388	-709
00019	Y	-	190	-3.225	-295	-1.823	388	709
00021	X	+	0	0	0	0	0	0
00021	X	-	0	0	0	0	0	0
00021	Y	+	-217	-60	-10	-14	-398	-601
00021	Y	-	217	60	10	14	398	601
00023	X	+	0	0	0	0	0	0
00023	X	-	0	0	0	0	0	0
00023	Y	+	-212	-3.320	-309	-1.857	-391	-740
00023	Y	-	212	3.320	309	1.857	391	740
00025	X	+	0	0	0	0	0	0
00025	X	-	0	0	0	0	0	0
00025	Y	+	87	-6.475	-605	-3.895	-315	-1.069
00025	Y	-	-87	6.475	605	3.895	315	1.069
00027	X	+	0	0	0	0	0	0
00027	X	-	0	0	0	0	0	0
00027	Y	+	-488	-8.926	-717	-7.800	-427	-4.129
00027	Y	-	488	8.926	717	7.800	427	4.129
00029	X	+	0	0	0	0	0	0
00029	X	-	0	0	0	0	0	0
00029	Y	+	-4.997	12.025	715	-12.244	-7.193	1.011
00029	Y	-	4.997	-12.025	-715	12.244	7.193	-1.011
00031	X	+	0	0	0	0	0	0
00031	X	-	0	0	0	0	0	0
00031	Y	+	-3.123	7.912	-161	-7.531	-8.526	1.321

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]
00031	Y	-	3.123	-7.912	161	7.531	8.526	-1.321
00033	X	+	0	0	0	0	0	0
00033	X	-	0	0	0	0	0	0
00033	Y	+	-2.292	3.932	841	-3.661	-8.862	2.029
00033	Y	-	2.292	-3.932	-841	3.661	8.862	-2.029
00035	X	+	0	0	0	0	0	0
00035	X	-	0	0	0	0	0	0
00035	Y	+	-301	62	-10	-30	-8.947	2.180
00035	Y	-	301	-62	10	30	8.947	-2.180
00037	X	+	0	0	0	0	0	0
00037	X	-	0	0	0	0	0	0
00037	Y	+	-2.802	-3.797	-853	3.602	-8.858	2.046
00037	Y	-	2.802	3.797	853	-3.602	8.858	-2.046
00039	X	+	0	0	0	0	0	0
00039	X	-	0	0	0	0	0	0
00039	Y	+	-3.023	-7.780	367	7.478	-8.489	1.315
00039	Y	-	3.023	7.780	-367	-7.478	8.489	-1.315
00041	X	+	0	0	0	0	0	0
00041	X	-	0	0	0	0	0	0
00041	Y	+	-4.165	-12.224	-852	12.367	-7.082	1.066
00041	Y	-	4.165	12.224	852	-12.367	7.082	-1.066

LEGENDA:

- Id_{Nd}** Identificativo del nodo.
- Dir** Direzione del sisma.
- e** Segno dell'eccentricità accidentale.
- F_X, F_Y, F_Z, M_X, M_Y, M_Z** Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	V _{T,tot}	V _{T,Pil}	% _{OT,Pil}	V _{T,Set}	% _{OT,Set}	V _{T,atr}	% _{OT,atr}
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	539.885	539.885	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	526.448	526.448	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

- V_{T,tot}** Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
- V_{T,Pil}** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- %_{OT,Pil}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
- V_{T,Set}** Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- %_{OT,Set}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
- V_{T,atr}** Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
- %_{OT,atr}** Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

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

Dati generali di verifica

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	CS		R _f
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	
Nodo 2	E	NC	-	6,98	1,32	450,00	-	0	66.612	4/φ10/6/4	2,50	1,14	NO
Nodo 4	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	126.890	9/φ10/3/4	1,76	1,03	NO
Nodo 6	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	106.170	9/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 8	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	110.989	9/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 10	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	105.193	9/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 12	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	130.698	7/φ14/4/4	1,61	1,39	NO
Nodo 14	E	NC	-	6,98	1,32	450,00	-	0	71.937	4/φ10/6/4	2,50	1,14	NO
Nodo 16	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	124.632	12/φ10/4/4	1,79	1,22	NO
Nodo 18	I	C	-	8,73	1,32	450,00	-	0	231.473	12/φ10/4/4	1,43	1,22	NO
Nodo 20	I	C	-	8,73	1,32	450,00	-	0	172.502	12/φ10/4/4	1,61	1,22	NO
Nodo 22	I	C	-	8,73	1,32	450,00	-	0	195.808	12/φ10/4/4	1,61	1,22	NO
Nodo 24	I	C	-	8,73	1,32	450,00	-	0	174.486	12/φ10/4/4	1,61	1,22	NO
Nodo 26	I	C	-	8,73	1,32	450,00	-	0	221.476	12/φ10/4/4	1,43	1,22	NO
Nodo 28	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	119.330	12/φ10/4/4	1,79	1,22	NO
Nodo 30	E	NC	-	6,98	1,32	450,00	-	0	56.192	4/φ10/6/4	2,42	1,14	NO
Nodo 32	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	109.924	10/φ10/3/4	1,94	1,14	NO
Nodo 34	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	90.484	10/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 36	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	95.299	10/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 38	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	89.562	10/φ10/3/4	2,15	1,26	NO
Nodo 40	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	112.914	10/φ10/3/4	1,94	1,14	NO
Nodo 42	E	NC	-	6,98	1,32	450,00	-	0	59.747	5/φ10/6/4	2,42	1,14	NO

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

Dati indicati per direzione

Di _r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{v1}	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]
Nodo 2																
1	Trave 8-15	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,91	-	-	339.172	-	491.728	31
2	Trave 15-16	60	16	12,06	8,04	A	0	0	2,70	1,16	-	-	508.758	-	491.728	32
Nodo 4																

Dati indicati per direzione

Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{v1} _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]
1	Trave 9-16	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,49	-	-	332.834	-	983.455	31	
	Trave 16-17	60	16	14,07	8,04	A	0	0	4,96	2,01	-	-	951.985	-	983.455	32	
	Trave 15-16	60	16	14,07	8,04	A	0	0	4,96	2,01	-	-	951.985	-	983.455	32	
Nodo 6																	
1	Trave 10-17	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,49	-	-	335.013	-	983.455	31	
	Trave 17-18	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
	Trave 16-17	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
Nodo 8																	
1	Trave 11-18	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,49	-	-	334.506	-	983.455	31	
	Trave 18-19	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
	Trave 17-18	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
Nodo 10																	
1	Trave 12-19	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,49	-	-	335.116	-	983.455	31	
	Trave 19-20	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
	Trave 18-19	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32	
Nodo 12																	
1	Trave 13-20	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,34	-	-	332.434	-	1.445.679	31	
	2	Trave 20-21	60	16	16,08	8,04	A	0	0	5,41	1,74	-	-	1.038.529	-	1.445.679	32
		Trave 19-20	60	16	16,08	8,04	A	0	0	5,41	1,74	-	-	1.038.529	-	1.445.679	32
Nodo 14																	
1	Trave 14-21	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,79	0,91	-	-	338.612	-	491.728	31	
	2	Trave 20-21	60	16	12,06	8,04	A	0	0	2,70	1,16	-	-	507.919	-	491.728	32
Nodo 16																	
1	Trave 7-14	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 14-21	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 13-14	40	42	8,04	8,04	A	0	0	2,70	0,77	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 18																	
1	Trave 6-13	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 13-20	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 13-14	40	42	10,05	8,04	A	0	0	6,09	3,11	-	-	0	-	737.591	32
		Trave 12-13	40	42	10,05	8,04	A	0	0	6,09	3,11	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 20																	
1	Trave 5-12	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 12-19	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 12-13	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
		Trave 11-12	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 22																	
1	Trave 4-11	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 11-18	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 11-12	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
		Trave 10-11	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 24																	
1	Trave 3-10	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 10-17	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 10-11	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
		Trave 9-10	40	42	8,04	8,04	A	0	0	5,41	2,58	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 26																	
1	Trave 2-9	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 9-16	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 9-10	40	42	10,05	8,04	A	0	0	6,09	3,11	-	-	0	-	737.591	32
		Trave 8-9	40	42	10,05	8,04	A	0	0	6,09	3,11	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 28																	
1	Trave 1-8	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	Trave 8-15	40	16	8,04	6,03	A	0	0	4,89	1,79	-	-	605.809	-	737.591	31	
	2	Trave 8-9	40	42	8,04	8,04	A	0	0	2,70	0,77	-	-	0	-	737.591	32
Nodo 30																	
1	Trave 1-8	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,96	-	-	340.268	-	491.728	30	
	2	Trave 1-2	60	16	12,06	8,04	A	0	0	2,70	1,16	-	-	510.402	-	491.728	32
Nodo 32																	
1	Trave 2-9	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,52	-	-	334.618	-	983.455	30	
	2	Trave 2-3	60	16	12,06	8,04	A	0	0	4,51	1,70	-	-	865.441	-	983.455	32
		Trave 1-2	60	16	12,06	8,04	A	0	0	4,51	1,70	-	-	865.441	-	983.455	32
Nodo 34																	
1	Trave 3-10	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,52	-	-	336.662	-	983.455	30	
	2	Trave 3-4	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
		Trave 2-3	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
Nodo 36																	
1	Trave 4-11	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,52	-	-	336.156	-	983.455	30	
	2	Trave 4-5	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
		Trave 3-4	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
Nodo 38																	
1	Trave 5-12	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,52	-	-	336.759	-	983.455	30	
	2	Trave 5-6	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
		Trave 4-5	60	16	10,05	8,04	A	0	0	4,06	1,41	-	-	778.897	-	983.455	32
Nodo 40																	
1	Trave 6-13	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,52	-	-	334.304	-	983.455	30	
	2	Trave 6-7	60	16	12,06	8,04	A	0	0	4,51	1,70	-	-	865.441	-	983.455	32
		Trave 5-6	60	16	12,06	8,04	A	0	0	4,51	1,70	-	-	865.441	-	983.455	32
Nodo 42																	
1	Trave 7-14	40	16	8,04	6,03	A	0	0	2,88	0,96	-	-	339.894	-	491.728	30	
	2	Trave 6-7	60	16	12,06	8,04	A	0	0	2,70	1,16	-	-	509.841	-	491.728	32

Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{V₁} _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]

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_{V₁}_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** 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).
- 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}** Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori. [-] = rinforzo non presente.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id _{Tr}	%o _{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]						
COPERTURA													
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7													
Trave 1-2	0%	-40.371	59.781	-40.371	4.933	12,06	8,04	1.21[S]	0,30	10.47[S]	0,27	NO	
	12,5%	-40.371	31.199	-40.371	19.530	12,06	8,04	2.32[S]	0,30	2.64[S]	0,27	NO	
	25,0%	-40.371	7.272	-40.371	27.302	12,06	8,04	9.95[S]	0,30	1.89[S]	0,27	NO	
	37,5%	-	-	-	17.087	12,06	8,04	-	VNR	1.58[V]	0,28	NO	
	50,0%	-	-	-	17.087	12,06	8,04	-	VNR	1.44[V]	0,28	NO	
	62,5%	-	-	-	17.087	12,06	8,04	-	VNR	1.77[V]	0,28	NO	
	75,0%	-36.661	9.838	-36.661	20.206	12,06	8,04	7.38[S]	0,30	2.57[S]	0,27	NO	
	87,5%	-36.661	36.183	-36.661	10.020	12,06	8,04	2.00[S]	0,30	5.18[S]	0,27	NO	
100%	-36.661	67.024	-	-	12,06	8,04	1.08[S]	0,30	-	VNR	0,27	NO	
Trave 2-3	0%	-13.310	61.547	-13.310	7.938	12,06	8,04	1.20[S]	0,31	6.74[S]	0,27	NO	
	12,5%	-13.310	39.361	-13.310	14.631	12,06	8,04	1.88[S]	0,31	3.65[S]	0,27	NO	
	25,0%	-13.310	19.207	-13.310	17.147	12,06	8,04	3.86[S]	0,31	3.12[S]	0,27	NO	
	37,5%	-13.310	3.234	-13.310	16.040	12,06	8,04	22.96[S]	0,31	3.33[S]	0,27	NO	
	50,0%	-	-	-	11.552	10,05	8,04	-	VNR	3.15[V]	0,28	NO	
	62,5%	-11.854	384	-11.854	17.024	10,05	8,04	NS	0,29	3.14[S]	0,27	NO	
	75,0%	-11.854	14.585	-11.854	19.777	10,05	8,04	4.38[S]	0,29	2.70[S]	0,27	NO	
	87,5%	-11.854	32.967	-11.854	18.870	10,05	8,04	1.93[S]	0,29	2.83[S]	0,27	NO	
100%	-11.854	53.527	-11.854	13.949	10,05	8,04	1.19[S]	0,29	3.83[S]	0,27	NO		
Trave 3-4	0%	3.375	54.736	3.375	11.805	10,05	8,04	1.18[S]	0,29	4.62[S]	0,27	NO	
	12,5%	3.375	33.679	3.375	17.792	10,05	8,04	1.92[S]	0,29	3.06[S]	0,27	NO	
	25,0%	3.375	14.755	3.375	19.612	10,05	8,04	4.40[S]	0,29	2.78[S]	0,27	NO	
	37,5%	3.375	11	3.375	17.907	10,05	8,04	NS	0,29	3.04[S]	0,27	NO	
	50,0%	-	-	-	12.741	10,05	8,04	-	VNR	2.76[V]	0,28	NO	
	62,5%	3.571	43	3.571	17.587	10,05	8,04	NS	0,29	3.10[S]	0,27	NO	
	75,0%	3.571	14.948	3.571	19.147	10,05	8,04	4.34[S]	0,29	2.85[S]	0,27	NO	
	87,5%	3.571	34.036	3.571	17.175	10,05	8,04	1.90[S]	0,29	3.18[S]	0,27	NO	
100%	3.571	55.242	3.571	11.022	10,05	8,04	1.17[S]	0,29	4.95[S]	0,27	NO		
Trave 4-5	0%	3.267	55.542	3.267	10.880	10,05	8,04	1.16[S]	0,29	5.01[S]	0,27	NO	
	12,5%	3.267	34.252	3.267	17.084	10,05	8,04	1.89[S]	0,29	3.19[S]	0,27	NO	
	25,0%	3.267	15.074	3.267	19.109	10,05	8,04	4.31[S]	0,29	2.85[S]	0,27	NO	
	37,5%	3.267	76	3.267	17.590	10,05	8,04	NS	0,29	3.10[S]	0,27	NO	
	50,0%	-	-	-	12.909	10,05	8,04	-	VNR	2.74[V]	0,28	NO	
	62,5%	-	-	-	3.493	10,05	8,04	-	VNR	3.02[S]	0,27	NO	
	75,0%	3.493	14.588	3.493	19.859	10,05	8,04	4.45[S]	0,29	2.74[S]	0,27	NO	
	87,5%	3.493	33.461	3.493	18.125	10,05	8,04	1.94[S]	0,29	3.01[S]	0,27	NO	
100,0%	3.493	54.471	3.493	12.226	10,05	8,04	1.19[S]	0,29	4.46[S]	0,27	NO		
Trave 5-6	0%	-15.443	53.469	-15.443	14.688	10,05	8,04	1.19[S]	0,28	3.62[S]	0,27	NO	
	12,5%	-15.443	33.009	-15.443	19.301	10,05	8,04	1.92[S]	0,28	2.76[S]	0,27	NO	
	25,0%	-15.443	14.731	-15.443	19.951	10,05	8,04	4.32[S]	0,28	2.67[S]	0,27	NO	
	37,5%	-15.443	637	-15.443	16.887	10,05	8,04	99.98[S]	0,28	3.15[S]	0,27	NO	
	50,0%	-	-	-	11.745	12,06	8,04	-	VNR	3.29[V]	0,28	NO	
	62,5%	-13.794	4.038	-13.794	15.558	12,06	8,04	18.38[S]	0,31	3.43[S]	0,27	NO	
	75,0%	-13.794	20.320	-13.794	16.577	12,06	8,04	3.65[S]	0,31	3.22[S]	0,27	NO	
	87,5%	-13.794	40.784	-13.794	13.957	12,06	8,04	1.81[S]	0,31	3.83[S]	0,27	NO	
100%	-13.794	63.254	-13.794	7.156	12,06	8,04	1.17[S]	0,31	7.47[S]	0,27	NO		
Trave 6-7	0%	19.447	75.572	-	-	12,06	8,04	1.01[V]	0,32	-	VNR	NO	
	12,5%	-38.676	36.838	-38.676	7.597	12,06	8,04	1.96[S]	0,30	6.81[S]	0,27	NO	

Id _{Tr}	%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
	62,5%	-70.811	1.352	-70.811	14.900	8,04	6,03	33.49[S]	0,28	2.34[S]	0,26	NO
	75,0%	-70.020	11.649	-70.020	17.207	8,04	6,03	3.89[S]	0,28	2.03[S]	0,26	NO
	87,5%	-69.229	24.699	-69.290	16.895	8,04	6,03	1.83[S]	0,28	2.07[S]	0,26	NO
	100,0%	-68.490	39.835	-68.514	13.909	8,04	6,03	1.14[S]	0,28	2.52[S]	0,26	NO
COPERTURA												
Travata: Trave 4-11-18												
Trave 4-11	0%	-80.516	38.534	-80.543	20.840	8,04	6,03	1.15[S]	0,28	1.64[S]	0,26	NO
	12,5%	-81.234	25.720	-81.234	20.228	8,04	6,03	1.73[S]	0,28	1.69[S]	0,26	NO
	25,0%	-82.021	14.128	-82.021	17.746	8,04	6,03	3.15[S]	0,28	1.92[S]	0,26	NO
	37,5%	-82.804	4.435	-82.804	13.367	8,04	6,03	10.02[S]	0,28	2.55[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-83.587	7.090	8,04	6,03	-	VNR	4.80[S]	0,26	NO
	62,5%	-84.414	1.941	-84.414	9.713	8,04	6,03	22.84[S]	0,28	3.50[S]	0,26	NO
	75,0%	-85.196	12.188	-85.196	13.536	8,04	6,03	3.63[S]	0,28	2.50[S]	0,26	NO
	87,5%	-85.981	24.334	-85.981	15.464	8,04	6,03	1.81[S]	0,28	2.19[S]	0,26	NO
	100%	-86.730	37.680	-86.694	15.573	8,04	6,03	1.17[S]	0,28	2.17[S]	0,26	NO
Trave 11-18	0%	-75.092	37.925	-75.061	8.139	8,04	6,03	1.18[S]	0,28	4.25[S]	0,26	NO
	12,5%	-74.331	22.499	-74.270	11.797	8,04	6,03	2.00[S]	0,28	2.94[S]	0,26	NO
	25,0%	-73.539	9.147	-73.539	12.731	8,04	6,03	4.92[S]	0,28	2.72[S]	0,26	NO
	37,5%	-	-	-72.748	11.094	8,04	6,03	-	VNR	3.13[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-71.893	9.779	8,04	6,03	-	VNR	3.56[S]	0,26	NO
	62,5%	-71.071	1.112	-71.071	14.652	8,04	6,03	40.70[S]	0,28	2.38[S]	0,26	NO
	75,0%	-70.279	11.230	-70.279	16.768	8,04	6,03	4.03[S]	0,28	2.08[S]	0,26	NO
	87,5%	-69.488	24.096	-69.549	16.280	8,04	6,03	1.88[S]	0,28	2.15[S]	0,26	NO
	100,0%	-68.750	39.061	-68.774	13.103	8,04	6,03	1.16[S]	0,28	2.67[S]	0,26	NO
COPERTURA												
Travata: Trave 5-12-19												
Trave 5-12	0%	-86.909	39.623	-86.909	21.977	8,04	6,03	1.11[S]	0,28	1.53[S]	0,26	NO
	12,5%	-87.627	26.564	-87.627	21.116	8,04	6,03	1.66[S]	0,28	1.59[S]	0,26	NO
	25,0%	-88.414	14.717	-88.414	18.361	8,04	6,03	2.99[S]	0,28	1.83[S]	0,26	NO
	37,5%	-89.196	4.766	-89.196	13.712	8,04	6,03	9.23[S]	0,28	2.45[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-89.980	7.164	8,04	6,03	-	VNR	4.69[S]	0,26	NO
	62,5%	-84.562	2.161	-84.562	9.917	8,04	6,03	20.51[S]	0,28	3.42[S]	0,26	NO
	75,0%	-85.345	12.679	-85.345	13.999	8,04	6,03	3.49[S]	0,28	2.42[S]	0,26	NO
	87,5%	-86.129	25.096	-86.129	16.184	8,04	6,03	1.76[S]	0,28	2.09[S]	0,26	NO
	100%	-86.878	38.703	-86.843	16.525	8,04	6,03	1.14[S]	0,28	2.04[S]	0,26	NO
Trave 12-19	0%	-81.187	38.774	-81.155	8.946	8,04	6,03	1.14[S]	0,28	3.82[S]	0,26	NO
	12,5%	-80.425	23.131	-80.364	12.385	8,04	6,03	1.92[S]	0,28	2.76[S]	0,26	NO
	25,0%	-79.634	9.554	-79.634	13.118	8,04	6,03	4.67[S]	0,28	2.61[S]	0,26	NO
	37,5%	-	-	-78.842	11.263	8,04	6,03	-	VNR	3.05[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-77.987	9.717	8,04	6,03	-	VNR	3.54[S]	0,26	NO
	62,5%	-71.725	1.400	-71.725	14.938	8,04	6,03	32.29[S]	0,28	2.33[S]	0,26	NO
	75,0%	-70.934	11.733	-70.934	17.277	8,04	6,03	3.85[S]	0,28	2.02[S]	0,26	NO
	87,5%	-70.143	24.821	-70.203	16.998	8,04	6,03	1.82[S]	0,28	2.05[S]	0,26	NO
	100,0%	-69.404	39.994	-69.428	14.045	8,04	6,03	1.13[S]	0,28	2.49[S]	0,26	NO
COPERTURA												
Travata: Trave 6-13-20												
Trave 6-13	0%	-86.217	40.701	-86.217	22.713	8,04	6,03	1.08[S]	0,28	1.49[S]	0,26	NO
	12,5%	-86.936	27.404	-86.936	21.696	8,04	6,03	1.61[S]	0,28	1.55[S]	0,26	NO
	25,0%	-87.722	15.309	-87.722	18.781	8,04	6,03	2.88[S]	0,28	1.79[S]	0,26	NO
	37,5%	-88.505	5.110	-88.505	13.968	8,04	6,03	8.62[S]	0,28	2.41[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-89.289	7.259	8,04	6,03	-	VNR	4.63[S]	0,26	NO
	62,5%	-76.927	2.245	-90.147	9.385	8,04	6,03	19.98[S]	0,28	3.58[S]	0,26	NO
	75,0%	-77.710	12.926	-77.710	14.424	8,04	6,03	3.46[S]	0,28	2.38[S]	0,26	NO
	87,5%	-78.494	25.502	-78.494	16.858	8,04	6,03	1.75[S]	0,28	2.04[S]	0,26	NO
	100%	-79.243	39.264	-79.207	17.425	8,04	6,03	1.13[S]	0,28	1.97[S]	0,26	NO
Trave 13-20	0%	-79.949	39.341	-79.918	9.748	8,04	6,03	1.13[S]	0,28	3.51[S]	0,26	NO
	12,5%	-79.187	23.543	-79.126	12.965	8,04	6,03	1.89[S]	0,28	2.65[S]	0,26	NO
	25,0%	-78.396	9.806	-78.396	13.490	8,04	6,03	4.56[S]	0,28	2.55[S]	0,26	NO
	37,5%	-	-	-77.605	11.412	8,04	6,03	-	VNR	3.02[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-76.750	9.650	8,04	6,03	-	VNR	3.57[S]	0,26	NO
	62,5%	-64.365	1.714	-64.365	15.182	8,04	6,03	26.67[S]	0,29	2.32[S]	0,26	NO
	75,0%	-63.574	12.271	-63.574	17.683	8,04	6,03	3.73[S]	0,29	2.00[S]	0,27	NO
	87,5%	-62.783	25.581	-62.844	17.549	8,04	6,03	1.79[S]	0,29	2.02[S]	0,27	NO
	100,0%	-62.044	40.969	-62.068	14.757	8,04	6,03	1.11[S]	0,29	2.40[S]	0,27	NO
COPERTURA												
Travata: Trave 7-14-21												
Trave 7-14	0%	-80.846	40.251	-80.846	25.669	8,04	6,03	1.10[S]	0,28	1.33[S]	0,26	NO
	12,5%	-81.477	27.634	-81.477	23.534	8,04	6,03	1.61[S]	0,28	1.45[S]	0,26	NO
	25,0%	-82.154	16.019	-82.154	19.677	8,04	6,03	2.77[S]	0,28	1.73[S]	0,26	NO
	37,5%	-82.830	6.067	-82.830	14.157	8,04	6,03	7.32[S]	0,28	2.40[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-83.507	6.977	8,04	6,03	-	VNR	4.88[S]	0,26	NO
	62,5%	-58.056	2.770	-84.248	8.590	8,04	6,03	16.66[S]	0,29	3.95[S]	0,26	NO
	75,0%	-58.731	13.428	-58.731	14.204	8,04	6,03	3.43[S]	0,29	2.51[S]	0,27	NO
	87,5%	-59.408	25.744	-59.408	17.360	8,04	6,03	1.78[S]	0,29	2.05[S]	0,27	NO
	100%	-60.054	39.033	-60.054	18.821	8,04	6,03	1.17[S]	0,29	1.89[S]	0,27	NO
Trave 14-21	0%	-72.094	38.576	-72.067	11.740	8,04	6,03	1.17[S]	0,28	2.96[S]	0,26	NO
	12,5%	-71.438	23.619	-71.386	13.634	8,04	6,03	1.91[S]	0,28	2.55[S]	0,26	NO
	25,0%	-70.757	10.419	-70.757	13.245	8,04	6,03	4.34[S]	0,28	2.63[S]	0,26	NO
	37,5%	-	-	-70.075	10.501	8,04	6,03	-	VNR	3.33[S]	0,26	NO
	50,0%	-	-	-69.341	8.661	8,04	6,03	-	VNR	4.04[S]	0,26	NO
	62,5%	-46.570	2.914	-46.570	15.060	8,04	6,03	16.10[S]	0,29	2.42[S]	0,27	NO
	75,0%	-45.888	13.083	-45.888	18.417	8,04	6,03	3.59[S]	0,29	1.98[S]	0,27	NO
	87,5%	-45.207	25.666	-45.260	19.378	8,04	6,03	1.83[S]	0,29	1.89[S]	0,27	NO
	100,0%	-44.562	40.029	-44.585	18.101	8,04	6,03	1.17[S]	0,29	2.02[S]	0,27	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.

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%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
N _{Ed,ir} M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.											
A _{s,sr} 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 _{supr} CS _{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).											
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} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg °	A _{sw} [cm ² /cm]	A _{sw,p} [cm ²]	A _{s,Dg} [cm ²]	R _f
COPERTURA												Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7			
Trave 1-2	0%	+	80.394	3,52	282.757	407.147	6.319	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	282.757	407.147	6.319	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	65.938	2,25	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.767	25,67	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.071	2,74	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.758	10,76	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.203	3,51	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.748	6,81	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.336	4,88	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.739	4,98	282.757	148.053	6.319	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	76.205	3,71	282.484	407.147	4.022	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.881	25,96	282.484	407.147	4.022	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	66.917	2,21	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.135	8,64	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.631	2,57	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.388	6,33	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	48.343	3,06	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.642	4,99	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	39.055	3,79	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.896	4,12	282.484	148.053	4.022	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	73.696	3,83	282.528	407.147	4.391	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.532	24,50	282.528	407.147	4.391	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	64.408	2,30	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.786	8,32	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.122	2,69	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.039	6,16	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.834	3,23	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.293	4,89	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.547	4,05	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.547	4,05	282.528	148.053	4.391	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	73.692	3,83	282.535	407.147	4.455	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.528	24,51	282.535	407.147	4.455	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	64.403	2,30	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.782	8,33	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.118	2,69	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.035	6,16	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.829	3,23	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.289	4,89	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.542	4,05	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.543	4,05	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
Trave 5-6	100,0 %	-	-64.405	2,30	282.535	148.053	4.455	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		+	11.528	24,51	282.535	407.147	4.455	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.692	3,83	282.535	407.147	4.455	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	72.959	3,87	282.493	407.147	4.095	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.955	20,24	282.493	407.147	4.095	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	63.672	2,33	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.209	7,33	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.385	2,72	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.462	5,59	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.097	3,28	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
-		-32.716	4,53	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	35.810	4,13	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-38.970	3,80	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	29.556	5,01	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-48.257	3,07	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	23.302	6,35	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-57.545	2,57	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	17.048	8,68	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-66.832	2,22	282.493	148.053	4.095	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	10.795	26,17	282.493	407.147	4.095	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	-	-76.119	3,71	282.493	407.147	4.095	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
Trave 6-7	0%	+	93.522	3,02	282.864	407.147	7.216	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	282.864	407.147	7.216	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	72.363	2,05	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.695	54,94	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.648	2,71	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.259	13,15	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41.930	3,53	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.823	7,47	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.211	5,07	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.388	5,22	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	20.647	7,17	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-41.106	3,60	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	12.083	12,25	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-53.825	2,75	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	3.519	42,07	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-66.543	2,22	282.864	148.053	7.216	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	282.864	407.147	7.216	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	-	-86.502	3,27	282.864	407.147	7.216	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
COPERTURA										Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14					
Trave 8-9	0%	+	158.039	2,26	454.642	357.259	7.117	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.425	55,60	454.642	357.259	7.117	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	137.238	1,79	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.301	11,01	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	109.847	2,24	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.177	6,43	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	85.753	2,86	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.052	4,54	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	61.657	3,98	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.929	3,51	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	45.781	5,37	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-95.252	2,58	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	29.905	8,21	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-138.381	1,77	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	14.030	17,51	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-181.515	1,35	454.642	245.616	7.117	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	454.642	357.259	7.117	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-194.672	1,84	454.642	357.259	7.117	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-10	0%	+	166.246	2,15	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.857	11,58	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	148.100	2,41	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.282	8,25	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.532	1,91	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.706	4,41	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	109.674	2,24	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.131	3,61	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.817	2,70	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.556	3,05	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	78.393	3,13	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-99.413	2,47	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	65.968	3,72	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-118.270	2,08	454.355	245.616	5.039	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	53.543	6,67	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-137.128	2,61	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	41.119	8,69	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-155.984	2,29	454.355	357.259	5.039	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
Trave 10-11	0%	+	157.517	2,27	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.386	11,03	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138.661	2,58	454.429	35									

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

Id _{Tr}	%L _L	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]			[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-57.235	4,29	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	100.945	2,43	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.660	3,53	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	82.088	2,99	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.085	2,99	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	69.664	3,53	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.940	2,43	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	57.239	4,29	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.797	2,05	454.429	245.616	5.574	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	44.814	7,97	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-138.656	2,58	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	32.390	11,03	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-157.513	2,27	454.429	357.259	5.574	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	157.530	2,27	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.396	11,03	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138.673	2,58	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.821	7,97	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	119.815	2,05	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.245	4,29	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	100.957	2,43	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.670	3,53	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	82.101	2,99	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.095	2,99	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	69.677	3,53	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.951	2,43	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	57.252	4,29	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.808	2,05	454.443	245.616	5.679	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	44.827	7,97	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-138.668	2,58	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0%	+	32.403	11,03	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-157.523	2,27	454.443	357.259	5.679	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	155.836	2,29	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.995	8,71	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	136.980	2,61	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.420	6,69	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	118.122	2,08	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.844	3,73	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	99.264	2,47	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.269	3,14	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	80.407	3,05	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.694	2,71	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.983	3,61	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.549	2,24	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	55.558	4,42	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.406	1,91	454.376	245.616	5.192	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	43.133	8,28	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.413	2,34	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	30.709	11,63	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-166.122	2,15	454.376	357.259	5.192	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	207.816	1,72	454.785	357.259	8.162	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	454.785	357.259	8.162	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	191.563	1,28	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.535	37,58	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	145.339	1,69	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.549	10,43	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	99.109	2,48	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.565	6,05	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	65.419	3,75	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.579	4,27	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.405	5,07	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.402	2,94	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	31.391	7,82	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.226	2,25	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.375	17,09	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-145.750	1,69	454.785	245.616	8.162	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	454.785	357.259	8.162	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-162.003	2,21	454.785	357.259	8.162	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA															
Trave 15-16	0%	+	93.392	3,03	282.945	407.147	7.896	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	282.945	407.147	7.896	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	71.536	2,07	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.824	30,69	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.817	2,56	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.974	10,59	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.098	3,36	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.124	6,40	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.380	4,87	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.274	4,59	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.230	6,97	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.993	3,22	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.080	12,26	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21

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

Id _{Tr}	% _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _t
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-59.712	2,48	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.930	50,53	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.958	1,88	282.945	148.053	7.896	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	282.945	407.147	7.896	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.797	2,78	282.945	407.147	7.896	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	85.250	3,32	282.608	407.147	5.066	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.367	38,36	282.608	407.147	5.066	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	74.514	1,99	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.528	10,19	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	63.777	2,32	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.689	6,83	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.041	2,79	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.850	5,13	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.306	3,50	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.010	4,11	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35.145	4,21	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.746	3,17	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.984	5,29	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.484	2,58	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.823	7,11	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.220	2,17	282.608	148.053	5.066	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	13.662	20,69	282.608	407.147	5.066	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.956	3,58	282.608	407.147	5.066	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	79.585	3,55	282.664	407.147	5.535	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.997	35,35	282.664	407.147	5.535	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.849	2,15	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.158	9,77	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	58.113	2,55	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.319	6,63	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.376	3,13	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.480	5,02	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.641	4,04	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.640	4,04	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	29.480	5,02	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.376	3,13	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.319	6,63	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.113	2,55	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15.158	9,77	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.849	2,15	282.664	148.053	5.535	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7.997	35,35	282.664	407.147	5.535	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.586	3,55	282.664	407.147	5.535	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-19	0%	+	79.585	3,55	282.673	407.147	5.615	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.997	35,35	282.673	407.147	5.615	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.848	2,15	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.158	9,77	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	58.113	2,55	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.319	6,63	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.375	3,13	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.480	5,02	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.641	4,04	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.640	4,04	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	29.479	5,02	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.376	3,13	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.318	6,63	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.113	2,55	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15.157	9,77	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.849	2,15	282.673	148.053	5.615	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7.996	35,35	282.673	407.147	5.615	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.586	3,55	282.673	407.147	5.615	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-20	0%	+	78.885	3,58	282.619	407.147	5.156	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.690	16,93	282.619	407.147	5.156	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.148	2,17	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.851	6,21	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.413	2,58	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.012	4,77	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	46.675	3,17	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.173	3,88	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	35.941	4,12	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.333	3,27	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28.779	5,14	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.069	2,64	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.618	6,85	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.806	2,22	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.457	10,24	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.543	1,91	282.619	148.053	5.156	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7.296	38,74	282.619	407.147	5.156	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.279	3,20	282.619	407.147	5.156	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-21	0%	+	108.699	2,60	283.077	407.147	9.012	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	283.077	407.147	9.012	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	84.109	1,76	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	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]	
		-	-	-	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
25,0%		+	63.241	2,34	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.830	16,77	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
37,5%		+	48.539	3,05	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.636	7,94	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
50,0%		+	33.836	4,38	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.444	5,21	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
62,5%		+	24.031	6,16	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.145	3,43	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
75,0%		+	14.224	10,41	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.849	2,56	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
87,5%		+	4.418	33,51	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.906	1,95	283.077	148.053	9.012	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
100%		+	-	-	283.077	407.147	9.012	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.493	2,82	283.077	407.147	9.012	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA										Travata: Trave 1-8-15					
Trave 1-8	0%	+	22.290	8,45	188.435	407.147	3.623	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.704	28,11	188.435	407.147	3.623	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.232	5,37	188.365	108.572	3.039	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.510	12,76	188.365	108.572	3.039	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.130	5,99	188.296	108.572	2.456	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.316	10,52	188.296	108.572	2.456	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16.029	6,77	188.222	108.572	1.832	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.122	8,96	188.222	108.572	1.832	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.927	7,80	188.121	108.572	986	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.928	7,80	188.121	108.572	986	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.120	8,96	188.020	108.572	142	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.029	6,77	188.020	108.572	142	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.314	10,53	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.131	5,99	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.508	12,76	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.232	5,37	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	6.702	28,05	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.333	8,42	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-15	0%	+	22.148	8,49	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.176	59,20	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	19.596	5,54	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.369	20,22	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.046	6,37	188.050	108.572	391	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.561	14,36	188.050	108.572	391	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.495	7,49	188.151	108.572	1.238	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.754	11,13	188.151	108.572	1.238	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.945	9,09	188.249	108.572	2.060	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.946	9,09	188.249	108.572	2.060	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.752	11,13	188.318	108.572	2.646	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.498	7,49	188.318	108.572	2.646	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.560	14,36	188.388	108.572	3.233	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.048	6,37	188.388	108.572	3.233	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.367	20,23	188.458	108.572	3.819	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.599	5,54	188.458	108.572	3.819	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	3.174	59,40	188.528	407.147	4.406	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.107	8,53	188.528	407.147	4.406	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA										Travata: Trave 2-9-16					
Trave 2-9	0%	+	23.172	8,15	188.806	407.147	6.746	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.447	29,29	188.806	407.147	6.746	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.862	5,20	188.736	108.572	6.155	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.253	13,16	188.736	108.572	6.155	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.466	5,88	188.666	108.572	5.564	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.059	10,79	188.666	108.572	5.564	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16.067	6,76	188.595	108.572	4.974	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.865	9,15	188.595	108.572	4.974	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.670	7,94	188.525	108.572	4.383	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.671	7,94	188.525	108.572	4.383	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.864	9,15	188.455	108.572	3.792	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.067	6,76	188.455	108.572	3.792	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.058	10,79	188.385	108.572	3.202	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.464	5,88	188.385	108.572	3.202	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.252	13,16	188.314	108.572	2.611	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.861	5,20	188.314	108.572	2.611	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.446	29,20	188.247	407.147	2.048	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.257	8,09	188.247	407.147	2.048	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-16	0%	+	23.291	8,09	188.340	407.147	2.830	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.884	65,31	188.340	407.147	2.830	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.383	5,33	188.409	108.572	3.404	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.077	21,39	188.409	108.572	3.404	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.474	6,21	188.480	108.572	4.002	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.271	14,93	188.480	108.572	4.002	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.565	7,45	188.551	108.572	4.600	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.464	11,47	188.551	108.572	4.600	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.657	9,31	188.622	108.572	5.197	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.657	9,31	188.622	108.572	5.197	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	C _{Tg} ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	62,5%	+	9.463	11,47	188.693	108.572	5.795	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.568	7,45	188.693	108.572	5.795	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.270	14,93	188.764	108.572	6.392	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.476	6,21	188.764	108.572	6.392	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.077	21,39	188.835	108.572	6.990	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.385	5,33	188.835	108.572	6.990	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	2.883	65,52	188.906	407.147	7.587	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.207	8,14	188.906	407.147	7.587	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA											Travata: Trave 3-10-17				
Trave 3-10	0%	+	23.073	8,17	188.467	407.147	3.893	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.347	29,69	188.467	407.147	3.893	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.762	5,23	188.396	108.572	3.302	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.153	13,32	188.396	108.572	3.302	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.366	5,91	188.326	108.572	2.711	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.959	10,90	188.326	108.572	2.711	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.967	6,80	188.256	108.572	2.121	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.765	9,23	188.256	108.572	2.121	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.571	8,00	188.186	108.572	1.530	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.571	8,00	188.186	108.572	1.530	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.765	9,23	188.115	108.572	939	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.967	6,80	188.115	108.572	939	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.959	10,90	188.045	108.572	349	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.366	5,91	188.045	108.572	349	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.153	13,32	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.760	5,23	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.347	29,62	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.156	8,12	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-17	0%	+	23.209	8,10	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.801	67,12	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.300	5,35	188.062	108.572	488	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.994	21,74	188.062	108.572	488	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.391	6,24	188.133	108.572	1.086	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.188	15,10	188.133	108.572	1.086	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.482	7,50	188.204	108.572	1.684	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.381	11,57	188.204	108.572	1.684	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.574	9,38	188.275	108.572	2.281	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.574	9,38	188.275	108.572	2.281	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.380	11,57	188.346	108.572	2.879	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.486	7,49	188.346	108.572	2.879	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.187	15,11	188.417	108.572	3.476	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.394	6,24	188.417	108.572	3.476	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.994	21,74	188.488	108.572	4.074	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.302	5,35	188.488	108.572	4.074	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	2.800	67,34	188.559	407.147	4.671	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.125	8,15	188.559	407.147	4.671	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA											Travata: Trave 4-11-18				
Trave 4-11	0%	+	23.128	8,16	188.679	407.147	5.676	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.401	29,48	188.679	407.147	5.676	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.818	5,22	188.609	108.572	5.085	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.207	13,23	188.609	108.572	5.085	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.421	5,89	188.538	108.572	4.494	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.013	10,84	188.538	108.572	4.494	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16.023	6,78	188.468	108.572	3.904	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.819	9,19	188.468	108.572	3.904	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.626	7,97	188.398	108.572	3.313	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.625	7,97	188.398	108.572	3.313	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.820	9,19	188.327	108.572	2.722	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.022	6,78	188.327	108.572	2.722	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.014	10,84	188.257	108.572	2.132	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.419	5,89	188.257	108.572	2.132	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.208	13,23	188.187	108.572	1.541	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.815	5,22	188.187	108.572	1.541	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.402	29,38	188.120	407.147	978	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.211	8,10	188.120	407.147	978	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-18	0%	+	23.259	8,09	188.209	407.147	1.729	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.851	66,02	188.209	407.147	1.729	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.350	5,34	188.278	108.572	2.303	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.044	21,52	188.278	108.572	2.303	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.441	6,23	188.349	108.572	2.901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.238	15,00	188.349	108.572	2.901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.533	7,47	188.420	108.572	3.499	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.431	11,51	188.420	108.572	3.499	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.625	9,34	188.491	108.572	4.096	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.624	9,34	188.491	108.572	4.096	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.430	11,51	188.562	108.572	4.694	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.536	7,47	188.562	108.572	4.694	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.237	15,00	188.633	108.572	5.291	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.444	6,22	188.633	108.572	5.291	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.044	21,52	188.704	108.572	5.889	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-													

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

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	%	-	-23.175	8,15	188.775	407.147	6.486	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
COPERTURA											Travata: Trave 5-12-19				
Trave 5-12	0%	+	23.050	8,18	188.443	407.147	3.693	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.324	29,80	188.443	407.147	3.693	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.740	5,23	188.373	108.572	3.102	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.130	13,35	188.373	108.572	3.102	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.343	5,92	188.302	108.572	2.511	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.936	10,93	188.302	108.572	2.511	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.945	6,81	188.232	108.572	1.921	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.742	9,25	188.232	108.572	1.921	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.548	8,01	188.162	108.572	1.330	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.548	8,01	188.162	108.572	1.330	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.742	9,25	188.092	108.572	739	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.945	6,81	188.092	108.572	739	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.936	10,93	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.341	5,92	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	8.130	13,35	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	-	-20.738	5,24	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	6.324	29,73	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	-	-23.134	8,13	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
Trave 12-19	0%	+	23.192	8,11	188.004	407.147	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
		-	-2.784	67,53	188.004	407.147	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	20.283	5,35	188.024	108.572	169	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-4.977	21,81	188.024	108.572	169	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	17.374	6,25	188.108	108.572	879	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-7.171	15,14	188.108	108.572	879	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	14.465	7,51	188.179	108.572	1.477	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9.364	11,59	188.179	108.572	1.477	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	11.557	9,39	188.250	108.572	2.074	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.557	9,39	188.250	108.572	2.074	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	9.363	11,60	188.321	108.572	2.672	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.469	7,50	188.321	108.572	2.672	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	7.170	15,14	188.392	108.572	3.269	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-17.377	6,25	188.392	108.572	3.269	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	4.977	21,81	188.464	108.572	3.867	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	-	-20.285	5,35	188.464	108.572	3.867	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
100,0 %	+	2.783	67,75	188.535	407.147	4.464	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
	-	-23.108	8,16	188.535	407.147	4.464	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
COPERTURA											Travata: Trave 6-13-20				
Trave 6-13	0%	+	23.149	8,16	188.835	407.147	6.989	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
		-	-6.424	29,40	188.835	407.147	6.989	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	20.839	5,21	188.765	108.572	6.398	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-8.230	13,19	188.765	108.572	6.398	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	18.442	5,89	188.694	108.572	5.807	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-10.036	10,82	188.694	108.572	5.807	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	16.043	6,77	188.624	108.572	5.217	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.842	9,17	188.624	108.572	5.217	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	13.647	7,96	188.554	108.572	4.626	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-13.648	7,96	188.554	108.572	4.626	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	11.841	9,17	188.484	108.572	4.035	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-16.044	6,77	188.484	108.572	4.035	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	10.035	10,82	188.413	108.572	3.445	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-18.441	5,89	188.413	108.572	3.445	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	8.229	13,19	188.343	108.572	2.854	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	-	-20.837	5,21	188.343	108.572	2.854	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	6.423	29,31	188.276	407.147	2.291	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
	-	-23.233	8,10	188.276	407.147	2.291	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
Trave 13-20	0%	+	23.277	8,09	188.370	407.147	3.082	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
		-	-2.870	65,63	188.370	407.147	3.082	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	20.368	5,33	188.439	108.572	3.656	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-5.063	21,44	188.439	108.572	3.656	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	17.459	6,22	188.510	108.572	4.254	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-7.257	14,96	188.510	108.572	4.254	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	14.551	7,46	188.581	108.572	4.852	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-9.450	11,49	188.581	108.572	4.852	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	11.643	9,33	188.652	108.572	5.449	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-11.643	9,33	188.652	108.572	5.449	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	9.448	11,49	188.723	108.572	6.047	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.554	7,46	188.723	108.572	6.047	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	7.255	14,97	188.794	108.572	6.644	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-17.462	6,22	188.794	108.572	6.644	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	5.062	21,45	188.865	108.572	7.242	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	-	-20.371	5,33	188.865	108.572	7.242	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
100,0 %	+	2.868	65,88	188.936	407.147	7.839	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
	-	-23.193	8,15	188.936	407.147	7.839	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO		
COPERTURA											Travata: Trave 7-14-21				
Trave 7-14	0%	+	22.320	8,44	188.433	407.147	3.607	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
		-	-6.737	27,97	188.433	407.147	3.607	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	20.261	5,36	188.363	108.572	3.025	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8.543	12,71	188.363	108.572	3.025	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		

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

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	25,0%	+	18.162	5,98	188.294	108.572	2.443	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.348	10,49	188.294	108.572	2.443	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	16.060	6,76	188.217	108.572	1.797	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.154	8,93	188.217	108.572	1.797	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.959	7,78	188.117	108.572	954	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.960	7,78	188.117	108.572	954	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.152	8,93	188.017	108.572	114	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.061	6,76	188.017	108.572	114	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.347	10,49	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.160	5,98	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.541	12,71	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.262	5,36	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.735	27,91	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.363	8,41	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-21	0%	+	22.111	8,50	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.139	59,89	188.004	407.147	0	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	19.559	5,55	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.332	20,36	188.004	108.572	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.009	6,38	188.045	108.572	348	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.524	14,43	188.045	108.572	348	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.458	7,51	188.146	108.572	1.196	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.717	11,17	188.146	108.572	1.196	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.908	9,12	188.247	108.572	2.043	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.909	9,12	188.247	108.572	2.043	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.715	11,18	188.317	108.572	2.632	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.461	7,51	188.317	108.572	2.632	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.523	14,43	188.387	108.572	3.219	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.011	6,38	188.387	108.572	3.219	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	5.330	20,37	188.456	108.572	3.805	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	-	-19.562	5,55	188.456	108.572	3.805	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	3.137	60,10	188.526	407.147	4.392	0	0	0	2,50	0,2513	0,0000	0,0000	NO	
	-	-22.070	8,54	188.526	407.147	4.392	0	0	0	2,50	0,2513	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.
- %o_{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_{fd}** 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 PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Id _{Tr}	%o _{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
Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
COPERTURA												
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7												
Trave 1-2	0%	-34.164	55.853	-34.164	1.065	12,06	8,04	1.58[S]	0,27	60.36[S]	0,25	NO
	12,5%	-34.164	28.156	-34.164	16.608	12,06	8,04	3.13[S]	0,27	3.87[S]	0,25	NO
	25,0%	-34.164	5.174	-34.164	25.326	12,06	8,04	17.06[S]	0,27	2.53[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	-34.164	27.360	12,06	8,04	-	VNR	2.34[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	-34.164	23.302	12,06	8,04	-	VNR	2.75[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-30.455	22.839	12,06	8,04	-	VNR	2.82[S]	0,25	NO
	75,0%	-30.455	8.035	-30.455	18.525	12,06	8,04	11.01[S]	0,27	3.48[S]	0,25	NO
	87,5%	-30.455	33.435	-30.455	7.393	12,06	8,04	2.64[S]	0,27	8.73[S]	0,25	NO
	100%	-30.455	63.391	-	-	12,06	8,04	1.39[S]	0,27	-	VNR	NO
	Trave 2-3	0%	-10.853	57.283	-10.853	3.759	12,06	8,04	1.56[S]	0,27	17.53[S]	0,25
12,5%		-10.853	36.062	-10.853	11.505	12,06	8,04	2.49[S]	0,27	5.72[S]	0,25	NO
25,0%		-10.853	16.959	-10.853	15.071	12,06	8,04	5.30[S]	0,27	4.37[S]	0,25	NO
37,5%		-10.853	2.038	-10.853	14.844	12,06	8,04	44.12[S]	0,27	4.44[S]	0,25	NO
50,0%		-	-	-10.853	10.738	10,05	8,04	-	VNR	6.11[S]	0,24	NO
62,5%		-	-	-9.397	15.946	10,05	8,04	-	VNR	4.12[S]	0,24	NO
75,0%		-9.397	12.456	-9.397	17.666	10,05	8,04	6.24[S]	0,25	3.72[S]	0,24	NO
87,5%		-9.397	29.785	-9.397	15.861	10,05	8,04	2.61[S]	0,25	4.14[S]	0,24	NO
100%		-9.397	49.380	-9.397	9.888	10,05	8,04	1.57[S]	0,25	6.65[S]	0,24	NO
Trave 3-4		0%	3.860	50.646	3.860	7.798	10,05	8,04	1.55[S]	0,26	8.55[S]	0,25
	12,5%	3.860	30.525	3.860	14.806	10,05	8,04	2.57[S]	0,26	4.50[S]	0,25	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	25,0%	3.860	12.622	3.860	17.637	10,05	8,04	6.23[S]	0,26	3.78[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	3.860	16.794	10,05	8,04	-	VNR	3.97[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	3.860	11.950	10,05	8,04	-	VNR	5.58[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	4.055	16.493	10,05	8,04	-	VNR	4.04[S]	0,25	NO
	75,0%	4.055	12.834	4.055	17.200	10,05	8,04	6.13[S]	0,26	3.88[S]	0,25	NO
	87,5%	4.055	30.901	4.055	14.208	10,05	8,04	2.54[S]	0,26	4.69[S]	0,25	NO
	100%	4.055	51.170	4.055	7.034	10,05	8,04	1.53[S]	0,26	9.49[S]	0,25	NO
Trave 4-5	0%	3.779	51.458	3.779	6.879	10,05	8,04	1.53[S]	0,26	9.70[S]	0,25	NO
	12,5%	3.779	31.107	3.779	14.106	10,05	8,04	2.53[S]	0,26	4.73[S]	0,25	NO
	25,0%	3.779	12.952	3.779	17.155	10,05	8,04	6.07[S]	0,26	3.89[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	3.779	16.493	10,05	8,04	-	VNR	4.04[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	4.006	12.023	10,05	8,04	-	VNR	5.55[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	4.006	16.954	10,05	8,04	-	VNR	3.93[S]	0,25	NO
	75,0%	4.006	12.448	4.006	17.871	10,05	8,04	6.32[S]	0,26	3.73[S]	0,25	NO
	87,5%	4.006	30.298	4.006	15.129	10,05	8,04	2.59[S]	0,26	4.41[S]	0,25	NO
	100,0%	4.006	50.368	4.006	8.207	10,05	8,04	1.56[S]	0,26	8.13[S]	0,25	NO
Trave 5-6	0%	-12.691	49.263	-12.691	10.568	10,05	8,04	1.57[S]	0,25	6.20[S]	0,24	NO
	12,5%	-12.691	29.782	-12.691	16.248	10,05	8,04	2.60[S]	0,25	4.03[S]	0,24	NO
	25,0%	-12.691	12.572	-12.691	17.792	10,05	8,04	6.16[S]	0,25	3.68[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-12.691	15.797	10,05	8,04	-	VNR	4.15[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-11.042	10.354	12,06	8,04	-	VNR	6.36[S]	0,25	NO
	62,5%	-11.042	2.819	-11.042	14.339	12,06	8,04	31.89[S]	0,27	4.59[S]	0,25	NO
	75,0%	-11.042	18.032	-11.042	14.464	12,06	8,04	4.98[S]	0,27	4.55[S]	0,25	NO
	87,5%	-11.042	37.427	-11.042	10.775	12,06	8,04	2.40[S]	0,27	6.11[S]	0,25	NO
	100%	-11.042	58.918	-11.042	2.907	12,06	8,04	1.52[S]	0,27	22.67[S]	0,25	NO
Trave 6-7	0%	-32.471	67.420	-	-	12,06	8,04	1.31[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	-32.471	34.199	-32.471	5.067	12,06	8,04	2.58[S]	0,27	12.71[S]	0,25	NO
	25,0%	-32.471	6.473	-32.471	19.055	12,06	8,04	13.65[S]	0,27	3.38[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	-32.471	25.203	12,06	8,04	-	VNR	2.55[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	-32.471	26.250	12,06	8,04	-	VNR	2.45[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-28.770	29.686	12,06	8,04	-	VNR	2.17[S]	0,25	NO
	75,0%	-28.770	3.382	-28.770	26.056	12,06	8,04	26.21[S]	0,27	2.48[S]	0,25	NO
	87,5%	-28.770	28.584	-28.770	14.594	12,06	8,04	3.10[S]	0,27	4.43[S]	0,25	NO
	100%	-28.770	59.433	-	-	12,06	8,04	1.49[S]	0,27	-	VNR	NO
COPERTURA								Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
Trave 8-9	0%	-25.093	52.805	-25.093	38.275	8,04	8,04	2.83[S]	0,11	3.91[S]	0,11	NO
	12,5%	-25.093	36.418	-25.093	62.341	8,04	8,04	4.10[S]	0,11	2.40[S]	0,11	NO
	25,0%	-	-	-25.093	72.551	8,04	8,04	-	VNR	2.06[S]	0,11	NO
	37,5%	-	-	-25.093	72.914	8,04	8,04	-	VNR	2.05[S]	0,11	NO
	50,0%	-	-	-25.093	72.006	8,04	8,04	-	VNR	2.07[S]	0,11	NO
	62,5%	-	-	-25.093	59.985	8,04	8,04	-	VNR	2.49[S]	0,11	NO
	75,0%	-24.741	25.154	-24.741	48.411	10,05	8,04	7.36[S]	0,12	3.09[S]	0,12	NO
	87,5%	-24.741	84.215	-24.741	23.810	10,05	8,04	2.20[S]	0,12	6.29[S]	0,12	NO
	100%	-24.741	104.993	-	-	10,05	8,04	1.76[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 9-10	0%	-661	98.823	-	-	10,05	8,04	1.92[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-661	93.861	-	-	10,05	8,04	2.02[S]	0,13	-	VNR	NO
	25,0%	-661	54.298	-661	11.143	8,04	8,04	2.84[S]	0,12	13.86[S]	0,12	NO
	37,5%	-661	23.217	-661	13.989	8,04	8,04	6.65[S]	0,12	11.04[S]	0,12	NO
	50,0%	-661	625	255	18.584	8,04	8,04	NS	0,12	8.32[S]	0,12	NO
	62,5%	255	5.780	255	18.902	8,04	8,04	26.76[S]	0,12	8.18[S]	0,12	NO
	75,0%	255	28.392	255	19.107	8,04	8,04	5.44[S]	0,12	8.09[S]	0,12	NO
	87,5%	255	59.490	255	16.244	8,04	8,04	2.60[S]	0,12	9.52[S]	0,12	NO
	100%	255	63.501	255	4.894	8,04	8,04	2.43[S]	0,12	31.61[S]	0,12	NO
Trave 10-11	0%	8.208	63.721	8.208	5.179	8,04	8,04	2.45[S]	0,12	30.18[S]	0,12	NO
	12,5%	8.208	59.410	8.208	20.328	8,04	8,04	2.63[S]	0,12	7.68[S]	0,12	NO
	25,0%	8.208	25.634	8.208	26.991	8,04	8,04	6.09[S]	0,12	5.79[S]	0,12	NO
	37,5%	8.208	341	8.208	27.210	8,04	8,04	NS	0,12	5.74[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	8.208	27.319	8,04	8,04	-	VNR	5.72[S]	0,12	NO
	62,5%	8.289	3.933	8.289	25.063	8,04	8,04	39.74[S]	0,12	6.23[S]	0,12	NO
	75,0%	8.289	31.213	8.289	24.618	8,04	8,04	5.00[S]	0,12	6.34[S]	0,12	NO
	87,5%	8.289	66.978	8.289	15.966	8,04	8,04	2.33[S]	0,12	9.79[S]	0,12	NO
	100%	8.289	71.513	-	-	8,04	8,04	2.18[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	8.129	71.934	-	-	8,04	8,04	2.17[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	8.129	67.368	8.129	16.112	8,04	8,04	2.31[S]	0,12	9.70[S]	0,12	NO
	25,0%	8.129	31.323	8.129	25.017	8,04	8,04	4.98[S]	0,12	6.24[S]	0,12	NO
	37,5%	8.129	3.763	8.129	25.486	8,04	8,04	41.53[S]	0,12	6.13[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	8.243	28.266	8,04	8,04	-	VNR	5.53[S]	0,12	NO
	62,5%	-	-	8.243	28.188	8,04	8,04	-	VNR	5.54[S]	0,12	NO
	75,0%	8.243	24.217	8.243	28.000	8,04	8,04	6.45[S]	0,12	5.58[S]	0,12	NO
	87,5%	8.243	57.740	8.243	21.615	8,04	8,04	2.70[S]	0,12	7.23[S]	0,12	NO
	100,0%	8.243	62.023	8.243	6.747	8,04	8,04	2.52[S]	0,12	23.16[S]	0,12	NO
Trave 12-13	0%	-1.986	62.443	-1.986	5.528	8,04	8,04	2.47[S]	0,12	27.90[S]	0,12	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	12,5%	-1.986	58.540	-1.986	15.687	8,04	8,04	2.63[S]	0,12	9.83[S]	0,12	NO
	25,0%	-1.986	28.428	-1.986	17.360	8,04	8,04	5.42[S]	0,12	8.88[S]	0,12	NO
	37,5%	-1.986	6.802	-1.986	17.019	8,04	8,04	22.68[S]	0,12	9.06[S]	0,12	NO
	50,0%	-1.038	4.753	-1.986	16.570	8,04	8,04	32.49[S]	0,12	9.31[S]	0,12	NO
	62,5%	-1.038	28.536	-1.038	10.995	8,04	8,04	5.41[S]	0,12	14.04[S]	0,12	NO
	75,0%	-1.038	60.806	-1.038	7.166	10,05	8,04	3.12[S]	0,13	21.56[S]	0,12	NO
	87,5%	-1.038	101.561	-	-	10,05	8,04	1.87[S]	0,13	-	VNR	NO
	100%	-1.038	106.655	-	-	10,05	8,04	1.78[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	-24.156	114.837	-	-	10,05	8,04	1.61[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-24.156	88.033	-24.156	23.228	10,05	8,04	2.10[S]	0,12	6.45[S]	0,12	NO
	25,0%	-24.156	22.547	-24.156	53.256	8,04	8,04	6.64[S]	0,11	2.81[S]	0,11	NO
	37,5%	-	-	-23.895	67.710	8,04	8,04	-	VNR	2.21[S]	0,11	NO
	50,0%	-	-	-24.156	80.626	8,04	8,04	-	VNR	1.85[S]	0,11	NO
	62,5%	-	-	-24.156	81.425	8,04	8,04	-	VNR	1.84[S]	0,11	NO
	75,0%	-	-	-24.156	80.229	8,04	8,04	-	VNR	1.86[S]	0,11	NO
	87,5%	-23.895	35.321	-23.895	66.168	8,04	8,04	4.24[S]	0,11	2.26[S]	0,11	NO
	100%	-23.895	56.519	-23.895	36.170	8,04	8,04	2.65[S]	0,11	4.14[S]	0,11	NO
COPERTURA												
Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21												
Trave 15-16	0%	-32.227	60.877	-	-	12,06	8,04	1.45[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	-32.227	29.691	-32.227	16.535	12,06	8,04	2.97[S]	0,27	3.89[S]	0,25	NO
	25,0%	-32.227	4.011	-32.227	27.502	12,06	8,04	22.04[S]	0,27	2.34[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	-32.227	30.625	12,06	8,04	-	VNR	2.10[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	-32.227	26.824	12,06	8,04	-	VNR	2.40[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-28.599	25.704	12,06	8,04	-	VNR	2.51[S]	0,25	NO
	75,0%	-28.599	7.514	-28.599	19.834	12,06	8,04	11.80[S]	0,27	3.26[S]	0,25	NO
	87,5%	-28.599	35.990	-28.599	6.074	14,07	8,04	2.80[S]	0,29	10.67[S]	0,25	NO
	100,0%	-28.599	69.789	-	-	14,07	8,04	1.44[S]	0,29	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	-8.572	62.065	-8.572	171	14,07	8,04	1.64[S]	0,29	NS	0,25	NO
	12,5%	-8.572	38.477	-8.572	10.172	14,07	8,04	2.65[S]	0,29	6.51[S]	0,25	NO
	25,0%	-8.572	17.422	-8.572	15.343	12,06	8,04	5.17[S]	0,27	4.30[S]	0,25	NO
	37,5%	-8.572	1.201	-8.572	15.957	12,06	8,04	75.00[S]	0,27	4.14[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	-8.572	12.255	12,06	8,04	-	VNR	5.39[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-7.249	17.364	10,05	8,04	-	VNR	3.79[S]	0,24	NO
	75,0%	-7.249	12.285	-7.249	18.479	10,05	8,04	6.34[S]	0,25	3.56[S]	0,24	NO
	87,5%	-7.249	31.272	-7.249	15.377	10,05	8,04	2.49[S]	0,25	4.28[S]	0,24	NO
	100,0%	-7.249	52.960	-7.249	7.444	10,05	8,04	1.47[S]	0,25	8.85[S]	0,24	NO
Trave 17-18	0%	6.053	54.491	6.053	5.079	10,05	8,04	1.44[S]	0,26	13.17[S]	0,25	NO
	12,5%	6.053	32.157	6.053	14.182	10,05	8,04	2.45[S]	0,26	4.71[S]	0,25	NO
	25,0%	6.053	12.471	6.053	18.457	10,05	8,04	6.32[S]	0,26	3.62[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	6.053	18.321	10,05	8,04	-	VNR	3.65[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	6.053	13.724	10,05	8,04	-	VNR	4.87[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	6.216	17.992	10,05	8,04	-	VNR	3.71[S]	0,25	NO
	75,0%	6.216	12.760	6.216	17.965	10,05	8,04	6.18[S]	0,26	3.72[S]	0,25	NO
	87,5%	6.216	32.642	6.216	13.497	10,05	8,04	2.41[S]	0,26	4.95[S]	0,25	NO
	100%	6.216	55.153	6.216	4.196	10,05	8,04	1.43[S]	0,26	15.94[S]	0,25	NO
Trave 18-19	0%	6.052	55.481	6.052	4.007	10,05	8,04	1.42[S]	0,26	16.69[S]	0,25	NO
	12,5%	6.052	32.876	6.052	13.371	10,05	8,04	2.39[S]	0,26	5.00[S]	0,25	NO
	25,0%	6.052	12.894	6.052	17.907	10,05	8,04	6.11[S]	0,26	3.73[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	6.052	17.989	10,05	8,04	-	VNR	3.71[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	6.243	13.806	10,05	8,04	-	VNR	4.84[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	6.243	18.506	10,05	8,04	-	VNR	3.61[S]	0,25	NO
	75,0%	6.243	12.264	6.243	18.723	10,05	8,04	6.43[S]	0,26	3.57[S]	0,25	NO
	87,5%	6.243	31.886	6.243	14.550	10,05	8,04	2.47[S]	0,26	4.59[S]	0,25	NO
	100%	6.243	54.156	6.243	5.546	10,05	8,04	1.45[S]	0,26	12.06[S]	0,25	NO
Trave 19-20	0%	-10.414	52.789	-10.414	8.201	10,05	8,04	1.47[S]	0,25	8.01[S]	0,24	NO
	12,5%	-10.414	31.242	-10.414	15.803	10,05	8,04	2.48[S]	0,25	4.15[S]	0,24	NO
	25,0%	-10.414	12.409	-10.414	18.575	10,05	8,04	6.26[S]	0,25	3.53[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-10.414	17.183	10,05	8,04	-	VNR	3.82[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-8.904	11.802	12,06	8,04	-	VNR	5.59[S]	0,25	NO
	62,5%	-8.904	2.098	-8.904	15.350	12,06	8,04	42.92[S]	0,27	4.30[S]	0,25	NO
	75,0%	-8.904	18.652	-8.904	14.607	12,06	8,04	4.82[S]	0,27	4.52[S]	0,25	NO
	87,5%	-8.904	40.036	-8.904	9.284	16,08	8,04	2.85[S]	0,31	7.14[S]	0,26	NO
	100%	-8.904	63.926	-	-	16,08	8,04	1.78[S]	0,31	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	-30.115	74.623	-	-	16,08	8,04	1.51[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	-30.115	37.011	-30.115	3.525	16,08	8,04	3.04[S]	0,31	18.41[S]	0,25	NO
	25,0%	-30.115	5.801	-30.115	20.536	12,06	8,04	15.26[S]	0,27	3.14[S]	0,25	NO
	37,5%	-	-	-30.115	28.484	12,06	8,04	-	VNR	2.26[S]	0,25	NO
	50,0%	-	-	-30.115	30.265	12,06	8,04	-	VNR	2.13[S]	0,25	NO
	62,5%	-	-	-26.507	33.467	12,06	8,04	-	VNR	1.93[S]	0,25	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	75,0%	-26.507	2.031	-26.507	28.436	12,06	8,04	43.72[S]	0,27	2.27[S]	0,25	NO
	87,5%	-26.507	30.325	-26.507	14.343	12,06	8,04	2.92[S]	0,27	4.51[S]	0,25	NO
	100%	-26.507	65.192	-	-	12,06	8,04	1.36[S]	0,27	-	VNR	NO
COPERTURA								Travata: Trave 1-8-15				
Trave 1-8	0%	-67.809	33.512	-67.836	19.000	8,04	6,03	1.66[S]	0,26	2.30[S]	0,24	NO
	12,5%	-68.443	22.400	-68.443	18.360	8,04	6,03	2.48[S]	0,26	2.38[S]	0,24	NO
	25,0%	-69.122	12.368	-69.122	16.070	8,04	6,03	4.49[S]	0,26	2.71[S]	0,24	NO
	37,5%	-69.802	3.999	-69.802	12.119	8,04	6,03	13.89[S]	0,26	3.59[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-70.480	6.507	8,04	6,03	-	VNR	6.69[S]	0,24	NO
	62,5%	-43.973	1.530	-71.223	7.390	8,04	6,03	37.51[S]	0,26	5.88[S]	0,24	NO
	75,0%	-44.652	10.619	-44.652	11.375	8,04	6,03	5.40[S]	0,26	3.98[S]	0,25	NO
	87,5%	-45.330	21.371	-45.330	12.945	8,04	6,03	2.68[S]	0,26	3.50[S]	0,25	NO
100,0%	-45.979	33.171	-45.948	12.933	8,04	6,03	1.72[S]	0,26	3.50[S]	0,25	NO	
Trave 8-15	0%	-58.570	33.568	-58.543	6.727	8,04	6,03	1.67[S]	0,26	6.59[S]	0,24	NO
	12,5%	-57.914	19.905	-57.861	9.983	8,04	6,03	2.83[S]	0,26	4.45[S]	0,24	NO
	25,0%	-57.232	8.050	-57.232	10.846	8,04	6,03	7.01[S]	0,26	4.10[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-56.550	9.462	8,04	6,03	-	VNR	4.70[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-55.816	8.226	8,04	6,03	-	VNR	5.42[S]	0,24	NO
	62,5%	-32.736	1.129	-32.736	13.285	8,04	6,03	51.54[S]	0,27	3.47[S]	0,25	NO
	75,0%	-32.053	9.939	-32.053	15.295	8,04	6,03	5.85[S]	0,27	3.02[S]	0,25	NO
	87,5%	-31.372	21.161	-31.425	15.014	8,04	6,03	2.75[S]	0,27	3.08[S]	0,25	NO
100,0%	-30.727	34.219	-30.750	12.388	8,04	6,03	1.70[S]	0,27	3.74[S]	0,25	NO	
COPERTURA								Travata: Trave 2-9-16				
Trave 2-9	0%	-67.064	34.317	-67.091	16.509	8,04	6,03	1.62[S]	0,26	2.65[S]	0,24	NO
	12,5%	-67.782	22.460	-67.782	16.848	8,04	6,03	2.48[S]	0,26	2.59[S]	0,24	NO
	25,0%	-68.569	11.873	-68.569	15.409	8,04	6,03	4.68[S]	0,26	2.83[S]	0,24	NO
	37,5%	-69.351	3.182	-69.351	12.078	8,04	6,03	17.47[S]	0,26	3.61[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-70.135	6.847	8,04	6,03	-	VNR	6.36[S]	0,24	NO
	62,5%	-58.361	1.040	-58.361	8.864	8,04	6,03	54.20[S]	0,26	5.01[S]	0,24	NO
	75,0%	-59.144	10.242	-59.144	11.684	8,04	6,03	5.49[S]	0,26	3.79[S]	0,24	NO
	87,5%	-59.929	21.343	-59.929	12.609	8,04	6,03	2.63[S]	0,26	3.51[S]	0,24	NO
100%	-60.677	33.690	-60.642	11.806	8,04	6,03	1.66[S]	0,26	3.74[S]	0,24	NO	
Trave 9-16	0%	-63.259	34.536	-63.227	4.887	8,04	6,03	1.62[S]	0,26	9.01[S]	0,24	NO
	12,5%	-62.497	19.973	-62.436	9.417	8,04	6,03	2.80[S]	0,26	4.68[S]	0,24	NO
	25,0%	-61.706	7.522	-61.645	11.192	8,04	6,03	7.46[S]	0,26	3.94[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-60.914	10.387	8,04	6,03	-	VNR	4.25[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-60.059	9.276	8,04	6,03	-	VNR	4.77[S]	0,24	NO
	62,5%	-48.131	14	-48.131	13.508	8,04	6,03	NS	0,26	3.34[S]	0,25	NO
	75,0%	-47.340	9.259	-47.401	14.731	8,04	6,03	6.17[S]	0,26	3.06[S]	0,25	NO
	87,5%	-46.549	21.255	-46.609	13.407	8,04	6,03	2.69[S]	0,26	3.37[S]	0,25	NO
100,0%	-45.810	35.382	-45.834	9.331	8,04	6,03	1.61[S]	0,26	4.85[S]	0,25	NO	
COPERTURA								Travata: Trave 3-10-17				
Trave 3-10	0%	-68.113	33.420	-68.140	15.842	8,04	6,03	1.66[S]	0,26	2.75[S]	0,24	NO
	12,5%	-68.831	21.762	-68.831	16.318	8,04	6,03	2.55[S]	0,26	2.67[S]	0,24	NO
	25,0%	-69.618	11.386	-69.618	15.036	8,04	6,03	4.88[S]	0,26	2.90[S]	0,24	NO
	37,5%	-70.401	2.906	-70.401	11.854	8,04	6,03	19.10[S]	0,26	3.67[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-71.184	6.778	8,04	6,03	-	VNR	6.41[S]	0,24	NO
	62,5%	-65.643	940	-65.643	8.700	8,04	6,03	59.42[S]	0,26	5.04[S]	0,24	NO
	75,0%	-66.425	9.990	-66.425	11.312	8,04	6,03	5.58[S]	0,26	3.87[S]	0,24	NO
	87,5%	-67.210	20.935	-67.137	12.038	8,04	6,03	2.66[S]	0,26	3.63[S]	0,24	NO
100%	-67.958	33.140	-67.923	11.034	8,04	6,03	1.68[S]	0,26	3.96[S]	0,24	NO	
Trave 10-17	0%	-64.627	33.990	-64.595	4.199	8,04	6,03	1.64[S]	0,26	10.47[S]	0,24	NO
	12,5%	-63.865	19.572	-63.804	8.918	8,04	6,03	2.86[S]	0,26	4.93[S]	0,24	NO
	25,0%	-63.074	7.270	-63.013	10.885	8,04	6,03	7.70[S]	0,26	4.04[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	-62.283	10.253	8,04	6,03	-	VNR	4.30[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-61.428	9.349	8,04	6,03	-	VNR	4.72[S]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-55.053	13.299	8,04	6,03	-	VNR	3.35[S]	0,24	NO
	75,0%	-54.262	8.807	-54.323	14.382	8,04	6,03	6.43[S]	0,26	3.10[S]	0,24	NO
	87,5%	-53.471	20.616	-53.532	12.910	8,04	6,03	2.75[S]	0,26	3.46[S]	0,25	NO
100,0%	-52.732	34.560	-52.756	8.683	8,04	6,03	1.64[S]	0,26	5.15[S]	0,25	NO	
COPERTURA								Travata: Trave 4-11-18				
Trave 4-11	0%	-62.492	32.475	-62.519	14.848	8,04	6,03	1.72[S]	0,26	2.97[S]	0,24	NO
	12,5%	-63.210	21.030	-63.210	15.538	8,04	6,03	2.66[S]	0,26	2.83[S]	0,24	NO
	25,0%	-63.997	10.875	-63.997	14.493	8,04	6,03	5.14[S]	0,26	3.03[S]	0,24	NO
	37,5%	-64.780	2.618	-64.780	11.550	8,04	6,03	21.35[S]	0,26	3.80[S]	0,24	NO
	50,0%	-	-	-65.563	6.710	8,04	6,03	-	VNR	6.54[S]	0,24	NO
	62,5%	-66.390	751	-66.390	8.523	8,04	6,03	74.30[S]	0,26	5.14[S]	0,24	NO
	75,0%	-67.172	9.562	-67.172	10.910	8,04	6,03	5.83[S]	0,26	4.01[S]	0,24	NO
	87,5%	-67.957	20.271	-67.884	11.437	8,04	6,03	2.74[S]	0,26	3.82[S]	0,24	NO
100%	-68.706	32.248	-68.670	10.208	8,04	6,03	1.72[S]	0,26	4.27[S]	0,24	NO	
Trave 11-18	0%	-59.254	33.245	-59.223	3.508	8,04	6,03	1.69[S]	0,26	12.64[S]	0,24	NO
	12,5%	-58.493	19.019	-58.432	8.413	8,04	6,03	2.96[S]	0,26	5.27[S]	0,24	NO
	25,0%	-57.701	6.914	-57.641	10.568	8,04	6,03	8.16[S]	0,26	4.20[S]	0,24	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%	-	-	-56.910	10.110	8,04	6,03	-	VNR	4.40[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-56.023	9.421	8,04	6,03	-	VNR	4.73[S]	0,24	NO	
	62,5%	-	-	-55.233	13.044	8,04	6,03	-	VNR	3.42[S]	0,24	NO	
	75,0%	-54.441	8.373	-54.503	13.944	8,04	6,03	6.76[S]	0,26	3.20[S]	0,24	NO	
	87,5%	-53.650	19.992	-53.711	12.273	8,04	6,03	2.83[S]	0,26	3.64[S]	0,25	NO	
	100,0%	-52.912	33.756	-52.936	7.847	8,04	6,03	1.68[S]	0,26	5.70[S]	0,25	NO	
COPERTURA								Travata: Trave 5-12-19					
Trave 5-12	0%	-68.812	33.534	-68.839	15.950	8,04	6,03	1.65[S]	0,26	2.73[S]	0,24	NO	
	12,5%	-69.530	21.851	-69.530	16.403	8,04	6,03	2.54[S]	0,26	2.65[S]	0,24	NO	
	25,0%	-70.317	11.447	-70.317	15.091	8,04	6,03	4.85[S]	0,26	2.88[S]	0,24	NO	
	37,5%	-71.099	2.940	-71.099	11.886	8,04	6,03	18.86[S]	0,26	3.66[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-71.883	6.781	8,04	6,03	-	VNR	6.40[S]	0,24	NO	
	62,5%	-66.465	968	-66.465	8.724	8,04	6,03	57.64[S]	0,26	5.02[S]	0,24	NO	
	75,0%	-67.248	10.043	-67.248	11.363	8,04	6,03	5.55[S]	0,26	3.85[S]	0,24	NO	
	87,5%	-68.032	21.016	-67.959	12.114	8,04	6,03	2.64[S]	0,26	3.61[S]	0,24	NO	
	100,0%	-68.781	33.247	-68.746	11.136	8,04	6,03	1.67[S]	0,26	3.92[S]	0,24	NO	
Trave 12-19	0%	-65.271	34.078	-65.239	4.299	8,04	6,03	1.63[S]	0,26	10.21[S]	0,24	NO	
	12,5%	-64.509	19.638	-64.448	8.990	8,04	6,03	2.84[S]	0,26	4.89[S]	0,24	NO	
	25,0%	-63.718	7.314	-63.657	10.931	8,04	6,03	7.65[S]	0,26	4.02[S]	0,24	NO	
	37,5%	-	-	-62.926	10.275	8,04	6,03	-	VNR	4.29[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-62.071	9.354	8,04	6,03	-	VNR	4.71[S]	0,24	NO	
	62,5%	-	-	-55.809	13.322	8,04	6,03	-	VNR	3.34[S]	0,24	NO	
	75,0%	-55.018	8.866	-55.079	14.425	8,04	6,03	6.38[S]	0,26	3.09[S]	0,24	NO	
	87,5%	-54.227	20.700	-54.287	12.975	8,04	6,03	2.73[S]	0,26	3.44[S]	0,24	NO	
		100,0%	-53.488	34.670	-53.512	8.770	8,04	6,03	1.63[S]	0,26	5.10[S]	0,25	NO
	COPERTURA								Travata: Trave 6-13-20				
Trave 6-13	0%	-67.954	34.611	-67.981	16.678	8,04	6,03	1.60[S]	0,26	2.62[S]	0,24	NO	
	12,5%	-68.673	22.690	-68.673	16.982	8,04	6,03	2.45[S]	0,26	2.57[S]	0,24	NO	
	25,0%	-69.459	12.038	-69.459	15.510	8,04	6,03	4.61[S]	0,26	2.81[S]	0,24	NO	
	37,5%	-70.242	3.282	-70.242	12.140	8,04	6,03	16.92[S]	0,26	3.58[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-71.026	6.873	8,04	6,03	-	VNR	6.33[S]	0,24	NO	
	62,5%	-58.664	1.054	-58.664	8.902	8,04	6,03	53.46[S]	0,26	4.98[S]	0,24	NO	
	75,0%	-59.447	10.292	-59.447	11.790	8,04	6,03	5.47[S]	0,26	3.76[S]	0,24	NO	
	87,5%	-60.231	21.425	-60.231	12.781	8,04	6,03	2.62[S]	0,26	3.46[S]	0,24	NO	
	100,0%	-60.980	33.812	-60.944	12.039	8,04	6,03	1.66[S]	0,26	3.67[S]	0,24	NO	
Trave 13-20	0%	-63.882	34.641	-63.851	5.096	8,04	6,03	1.61[S]	0,26	8.63[S]	0,24	NO	
	12,5%	-63.120	20.048	-63.059	9.568	8,04	6,03	2.79[S]	0,26	4.60[S]	0,24	NO	
	25,0%	-62.329	7.566	-62.268	11.285	8,04	6,03	7.41[S]	0,26	3.91[S]	0,24	NO	
	37,5%	-	-	-61.538	10.426	8,04	6,03	-	VNR	4.23[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-60.683	9.284	8,04	6,03	-	VNR	4.76[S]	0,24	NO	
	62,5%	-48.298	94	-48.298	13.562	8,04	6,03	NS	0,26	3.32[S]	0,25	NO	
	75,0%	-47.507	9.396	-47.568	14.811	8,04	6,03	6.08[S]	0,26	3.04[S]	0,25	NO	
	87,5%	-46.716	21.452	-46.777	13.518	8,04	6,03	2.66[S]	0,26	3.34[S]	0,25	NO	
		100,0%	-45.977	35.635	-46.001	9.472	8,04	6,03	1.60[S]	0,26	4.77[S]	0,25	NO
COPERTURA								Travata: Trave 7-14-21					
Trave 7-14	0%	-66.185	34.116	-66.185	19.534	8,04	6,03	1.63[S]	0,26	2.24[S]	0,24	NO	
	12,5%	-66.816	22.878	-66.816	18.778	8,04	6,03	2.43[S]	0,26	2.33[S]	0,24	NO	
	25,0%	-67.493	12.710	-67.493	16.368	8,04	6,03	4.38[S]	0,26	2.67[S]	0,24	NO	
	37,5%	-68.169	4.204	-68.169	12.294	8,04	6,03	13.24[S]	0,26	3.55[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-68.846	6.561	8,04	6,03	-	VNR	6.65[S]	0,24	NO	
	62,5%	-43.395	1.606	-69.587	7.426	8,04	6,03	35.76[S]	0,26	5.87[S]	0,24	NO	
	75,0%	-44.070	10.818	-44.070	11.594	8,04	6,03	5.30[S]	0,26	3.91[S]	0,25	NO	
	87,5%	-44.747	21.687	-44.747	13.303	8,04	6,03	2.64[S]	0,26	3.41[S]	0,25	NO	
	100,0%	-45.393	33.598	-45.362	13.416	8,04	6,03	1.70[S]	0,26	3.37[S]	0,25	NO	
Trave 14-21	0%	-59.760	33.869	-59.733	7.083	8,04	6,03	1.66[S]	0,26	6.25[S]	0,24	NO	
	12,5%	-59.104	20.125	-59.052	10.240	8,04	6,03	2.79[S]	0,26	4.33[S]	0,24	NO	
	25,0%	-58.423	8.188	-58.423	11.014	8,04	6,03	6.88[S]	0,26	4.03[S]	0,24	NO	
	37,5%	-	-	-57.741	9.532	8,04	6,03	-	VNR	4.66[S]	0,24	NO	
	50,0%	-	-	-57.007	8.270	8,04	6,03	-	VNR	5.38[S]	0,24	NO	
	62,5%	-34.236	1.260	-34.236	13.406	8,04	6,03	46.09[S]	0,27	3.43[S]	0,25	NO	
	75,0%	-33.554	10.167	-33.554	15.501	8,04	6,03	5.71[S]	0,27	2.97[S]	0,25	NO	
	87,5%	-32.873	21.487	-32.926	15.298	8,04	6,03	2.70[S]	0,27	3.01[S]	0,25	NO	
	100,0%	-32.228	34.637	-32.251	12.758	8,04	6,03	1.68[S]	0,27	3.62[S]	0,25	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.
- (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,sr}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,ir}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,sr} 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)

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

Id _{Tr}	%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 _{fd} [N]	Ctg ^o
COPERTURA											
							Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7				
Trave 1-2	0%	+	57.016	7,44	424.136	468.218	6.319	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.136	468.218	6.319	0	0	0	2,50
	12,5%	+	45.907	3,71	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
	25,0%	+	34.040	5,00	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.173	7,68	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
		-	-2.639	64,52	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.306	16,52	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
		-	-14.506	11,74	424.136	170.261	6.319	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	55.621	7,62	423.726	468.218	4.022	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.726	468.218	4.022	0	0	0	2,50
	12,5%	+	47.092	3,62	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.805	4,50	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.518	5,97	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
		-	-6.005	28,35	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.230	8,85	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
		-	-15.292	11,13	423.726	170.261	4.022	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	52.958	8,00	423.792	468.218	4.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.792	468.218	4.391	0	0	0	2,50
	12,5%	+	44.430	3,83	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.143	4,84	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.855	6,59	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
		-	-7.642	22,28	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.568	10,28	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
		-	-16.928	10,06	423.792	170.261	4.391	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	53.512	7,92	423.803	468.218	4.455	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.803	468.218	4.455	0	0	0	2,50
	12,5%	+	44.983	3,79	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.697	4,77	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.409	6,45	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
		-	-7.156	23,79	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.121	9,94	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
		-	-16.442	10,36	423.803	170.261	4.455	0	0	0	2,50
Trave 5-6	0%	+	51.408	8,24	423.739	468.218	4.095	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.739	468.218	4.095	0	0	0	2,50
	12,5%	+	42.879	3,97	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	25,0%	+	33.593	5,07	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-1.301	NS	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o
	37,5%	+	24.305	7,01	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-10.590	16,08	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.017	11,34	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-19.876	8,57	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.731	29,71	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-29.164	5,84	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-38.452	4,43	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
		-	-47.738	3,57	423.739	170.261	4.095	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	423.739	468.218	4.095	0	0	0	2,50
		-	-56.267	7,53	423.739	468.218	4.095	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	63.310	6,70	424.296	468.218	7.216	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.296	468.218	7.216	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.351	3,32	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	25,0%	+	38.631	4,41	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.913	6,57	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.194	12,90	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-9.100	18,71	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	62,5%	+	476	NS	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-21.819	7,80	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-34.537	4,93	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
		-	-47.256	3,60	424.296	170.261	7.216	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	424.296	468.218	7.216	0	0	0	2,50
		-	-59.214	7,17	424.296	468.218	7.216	0	0	0	2,50
COPERTURA											
							Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
Trave 8-9	0%	+	97.095	4,23	681.962	410.848	7.117	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.962	410.848	7.117	0	0	0	2,50
	12,5%	+	89.745	3,15	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	25,0%	+	65.650	4,30	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	37,5%	+	41.553	6,80	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-18.386	15,36	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.458	16,18	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-42.481	6,65	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-66.579	4,24	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-90.672	3,12	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
		-	-114.767	2,46	681.962	282.458	7.117	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	681.962	410.848	7.117	0	0	0	2,50
		-	-122.118	3,36	681.962	410.848	7.117	0	0	0	2,50
Trave 9-10	0%	+	99.467	4,13	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
	12,5%	+	97.354	4,22	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.497	3,60	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
	37,5%	+	59.639	4,74	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
		-	-3.110	90,82	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
	50,0%	+	40.783	6,93	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
		-	-21.965	12,86	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.926	12,88	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
		-	-40.824	6,92	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.067	92,10	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
		-	-59.679	4,73	681.533	282.458	5.039	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
		-	-78.537	5,23	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
		-	-80.649	5,09	681.533	410.848	5.039	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	86.600	4,74	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
	12,5%	+	84.488	4,86	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
	25,0%	+	65.631	4,30	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
	37,5%	+	46.773	6,04	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
		-	-13.478	20,96	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.916	10,12	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
		-	-32.333	8,74	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.060	31,18	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
		-	-51.193	5,52	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
		-	-70.048	4,03	681.643	282.458	5.574	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
		-	-88.905	4,62	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
	100%	+	-	-	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
		-	-91.018	4,51	681.643	410.848	5.574	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	91.642	4,48	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50
	12,5%	+	89.530	4,59	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.672	4,00	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
	37,5%	+	51.815	5,45	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
		-	-8.497	33,24	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.958	8,57	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
		-	-27.352	10,33	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.101	20,03	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
		-	-46.211	6,11	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
		-	-65.066	4,34	681.665	282.458	5.679	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50	
	-	-83.923	4,90	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	-	-	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50	
	-	-86.036	4,78	681.665	410.848	5.679	0	0	0	2,50	
Trave 12-13	0%	+	78.459	5,24	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50
	12,5%	+	76.347	5,38	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50
		-	-	-	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50
	25,0%	+	57.490	4,91	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
		-	-5.709	49,48	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.632	7,31	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
		-	-24.569	11,50	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.775	14,28	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
		-	-43.424	6,50	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
	62,5%	+	919	NS	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
		-	-62.284	4,54	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
		-	-81.139	3,48	681.564	282.458	5.192	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50	
	-	-99.996	4,11	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50	
100%	+	-	-	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50	
	-	-102.108	4,02	681.564	410.848	5.192	0	0	0	2,50	
Trave 13-14	0%	+	128.253	3,20	682.178	410.848	8.162	0	0	0	2,50
		-	-	-	682.178	410.848	8.162	0	0	0	2,50
	12,5%	+	119.174	2,37	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-	-	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
	25,0%	+	93.351	3,03	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-	-	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
	37,5%	+	67.526	4,18	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-	-	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.702	6,77	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-15.833	17,84	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.878	17,79	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-41.656	6,78	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
		-	-67.481	4,19	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50	
	-	-93.304	3,03	682.178	282.458	8.162	0	0	0	2,50	
100%	+	-	-	682.178	410.848	8.162	0	0	0	2,50	
	-	-102.383	4,01	682.178	410.848	8.162	0	0	0	2,50	
COPERTURA							Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21				
Trave 15-16	0%	+	64.364	6,59	424.417	468.218	7.896	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.417	468.218	7.896	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.522	3,30	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.804	4,50	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.085	7,07	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-1.506	NS	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.367	16,42	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-15.223	11,18	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-28.943	5,88	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
		-	-42.661	3,99	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50	
	-	-56.379	3,02	424.417	170.261	7.896	0	0	0	2,50	
100,0 %	+	-	-	424.417	468.218	7.896	0	0	0	2,50	
	-	-69.221	6,13	424.417	468.218	7.896	0	0	0	2,50	
Trave 16-17	0%	+	62.013	6,84	423.912	468.218	5.066	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.912	468.218	5.066	0	0	0	2,50
	12,5%	+	52.154	3,26	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41.417	4,11	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	-	-	-	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50	
37,5%	+	30.681	5,55	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o
		-	-4.613	36,91	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.946	8,54	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
		-	-15.348	11,09	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.209	18,49	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
		-	-26.084	6,53	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
		-	-36.820	4,62	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
		-	-47.557	3,58	423.912	170.261	5.066	0	0	0	2,50
	100,0%	+	-	-	423.912	468.218	5.066	0	0	0	2,50
		-	-57.416	7,38	423.912	468.218	5.066	0	0	0	2,50
Trave 17-18	0%	+	58.977	7,19	423.996	468.218	5.535	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.996	468.218	5.535	0	0	0	2,50
	12,5%	+	49.118	3,47	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	25,0%	+	38.382	4,44	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27.646	6,16	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-6.608	25,77	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.911	10,07	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-17.343	9,82	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.174	27,58	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-28.079	6,06	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-38.815	4,39	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
		-	-49.552	3,44	423.996	170.261	5.535	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	423.996	468.218	5.535	0	0	0	2,50
		-	-59.411	7,14	423.996	468.218	5.535	0	0	0	2,50
Trave 18-19	0%	+	59.632	7,11	424.010	468.218	5.615	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.010	468.218	5.615	0	0	0	2,50
	12,5%	+	49.773	3,42	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	25,0%	+	39.036	4,36	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.301	6,02	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-6.025	28,26	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.565	9,69	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-16.761	10,16	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.829	24,93	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-27.496	6,19	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-38.233	4,45	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
		-	-48.969	3,48	424.010	170.261	5.615	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	424.010	468.218	5.615	0	0	0	2,50
		-	-58.829	7,21	424.010	468.218	5.615	0	0	0	2,50
Trave 19-20	0%	+	57.076	7,43	423.928	468.218	5.156	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.928	468.218	5.156	0	0	0	2,50
	12,5%	+	47.217	3,61	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	25,0%	+	36.481	4,67	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-	-	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.745	6,61	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-9.945	17,12	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.010	11,34	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-20.680	8,23	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.273	39,85	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-31.416	5,42	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-42.153	4,04	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
		-	-52.889	3,22	423.928	170.261	5.156	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	423.928	468.218	5.156	0	0	0	2,50
		-	-62.748	6,76	423.928	468.218	5.156	0	0	0	2,50
Trave 20-21	0%	+	71.822	5,91	424.616	468.218	9.012	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.616	468.218	9.012	0	0	0	2,50
	12,5%	+	57.997	2,94	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	25,0%	+	43.294	3,93	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.592	5,95	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.889	12,26	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-9.155	18,60	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-23.858	7,14	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-38.560	4,42	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
		-	-53.263	3,20	424.616	170.261	9.012	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	424.616	468.218	9.012	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o
		-	-67.087	6,33	424.616	468.218	9.012	0	0	0	2,50
COPERTURA							Travata: Trave 1-8-15				
Trave 1-8	0%	+	15.693	18,01	282.652	468.218	3.623	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.652	468.218	3.623	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.732	9,09	282.548	124.858	3.039	0	0	0	2,50
		-	-2.035	61,36	282.548	124.858	3.039	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.631	10,73	282.444	124.858	2.456	0	0	0	2,50
		-	-4.136	30,19	282.444	124.858	2.456	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.531	13,10	282.332	124.858	1.832	0	0	0	2,50
		-	-6.237	20,02	282.332	124.858	1.832	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.429	16,81	282.181	124.858	986	0	0	0	2,50
		-	-8.339	14,97	282.181	124.858	986	0	0	0	2,50
62,5%	+	5.327	23,44	282.031	124.858	142	0	0	0	2,50	
	-	-10.441	11,96	282.031	124.858	142	0	0	0	2,50	
75,0%	+	3.226	38,70	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
	-	-12.542	9,96	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	1.124	NS	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
	-	-14.643	8,53	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50	
	-	-16.647	16,94	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50	
Trave 8-15	0%	+	16.256	17,35	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.805	9,04	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.253	11,10	282.075	124.858	391	0	0	0	2,50
		-	-384	NS	282.075	124.858	391	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.703	14,35	282.226	124.858	1.238	0	0	0	2,50
		-	-2.936	42,53	282.226	124.858	1.238	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.152	20,30	282.373	124.858	2.060	0	0	0	2,50
		-	-5.488	22,75	282.373	124.858	2.060	0	0	0	2,50
62,5%	+	3.601	34,67	282.478	124.858	2.646	0	0	0	2,50	
	-	-8.038	15,53	282.478	124.858	2.646	0	0	0	2,50	
75,0%	+	1.050	NS	282.582	124.858	3.233	0	0	0	2,50	
	-	-10.589	11,79	282.582	124.858	3.233	0	0	0	2,50	
87,5%	+	-	-	282.687	124.858	3.819	0	0	0	2,50	
	-	-13.139	9,50	282.687	124.858	3.819	0	0	0	2,50	
100,0%	+	-	-	282.792	468.218	4.406	0	0	0	2,50	
	-	-15.548	18,19	282.792	468.218	4.406	0	0	0	2,50	
COPERTURA							Travata: Trave 2-9-16				
Trave 2-9	0%	+	16.771	16,89	283.209	468.218	6.746	0	0	0	2,50
		-	-	-	283.209	468.218	6.746	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.571	8,57	283.104	124.858	6.155	0	0	0	2,50
		-	-838	NS	283.104	124.858	6.155	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.174	10,26	282.998	124.858	5.564	0	0	0	2,50
		-	-3.234	38,61	282.998	124.858	5.564	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.778	12,77	282.893	124.858	4.974	0	0	0	2,50
		-	-5.631	22,17	282.893	124.858	4.974	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.381	16,92	282.788	124.858	4.383	0	0	0	2,50
		-	-8.027	15,55	282.788	124.858	4.383	0	0	0	2,50
62,5%	+	4.985	25,05	282.682	124.858	3.792	0	0	0	2,50	
	-	-10.424	11,98	282.682	124.858	3.792	0	0	0	2,50	
75,0%	+	2.588	48,24	282.577	124.858	3.202	0	0	0	2,50	
	-	-12.821	9,74	282.577	124.858	3.202	0	0	0	2,50	
87,5%	+	192	NS	282.471	124.858	2.611	0	0	0	2,50	
	-	-15.217	8,21	282.471	124.858	2.611	0	0	0	2,50	
100%	+	-	-	282.371	468.218	2.048	0	0	0	2,50	
	-	-17.503	16,13	282.371	468.218	2.048	0	0	0	2,50	
Trave 9-16	0%	+	17.402	16,23	282.510	468.218	2.830	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.510	468.218	2.830	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.607	8,55	282.613	124.858	3.404	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.613	124.858	3.404	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.697	10,67	282.720	124.858	4.002	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.720	124.858	4.002	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.788	14,21	282.826	124.858	4.600	0	0	0	2,50
		-	-2.494	50,06	282.826	124.858	4.600	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.879	21,24	282.933	124.858	5.197	0	0	0	2,50
		-	-5.403	23,11	282.933	124.858	5.197	0	0	0	2,50
62,5%	+	2.970	42,04	283.039	124.858	5.795	0	0	0	2,50	
	-	-8.311	15,02	283.039	124.858	5.795	0	0	0	2,50	
75,0%	+	61	NS	283.146	124.858	6.392	0	0	0	2,50	
	-	-11.220	11,13	283.146	124.858	6.392	0	0	0	2,50	
87,5%	+	-	-	283.253	124.858	6.990	0	0	0	2,50	
	-	-14.131	8,84	283.253	124.858	6.990	0	0	0	2,50	
100,0%	+	-	-	283.359	468.218	7.587	0	0	0	2,50	
	-	-16.839	16,83	283.359	468.218	7.587	0	0	0	2,50	
COPERTURA							Travata: Trave 3-10-17				
Trave 3-10	0%	+	16.503	17,13	282.700	468.218	3.893	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.700	468.218	3.893	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.303	8,73	282.595	124.858	3.302	0	0	0	2,50
		-	-642	NS	282.595	124.858	3.302	0	0	0	2,50
25,0%	+	11.907	10,49	282.489	124.858	2.711	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o
		-	-3.038	41,10	282.489	124.858	2.711	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.510	13,13	282.384	124.858	2.121	0	0	0	2,50
		-	-5.435	22,97	282.384	124.858	2.121	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.114	17,55	282.278	124.858	1.530	0	0	0	2,50
		-	-7.831	15,94	282.278	124.858	1.530	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.717	26,47	282.173	124.858	939	0	0	0	2,50
		-	-10.228	12,21	282.173	124.858	939	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.320	53,82	282.068	124.858	349	0	0	0	2,50
		-	-12.624	9,89	282.068	124.858	349	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
		-	-15.021	8,31	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-17.307	16,29	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
Trave 10-17	0%	+	17.238	16,36	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.443	8,64	282.092	124.858	488	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.092	124.858	488	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.533	10,83	282.199	124.858	1.086	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.199	124.858	1.086	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.624	14,48	282.306	124.858	1.684	0	0	0	2,50
		-	-2.288	54,57	282.306	124.858	1.684	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.715	21,85	282.412	124.858	2.281	0	0	0	2,50
		-	-5.197	24,03	282.412	124.858	2.281	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.806	44,50	282.519	124.858	2.879	0	0	0	2,50
		-	-8.105	15,41	282.519	124.858	2.879	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	282.626	124.858	3.476	0	0	0	2,50
		-	-11.014	11,34	282.626	124.858	3.476	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	282.732	124.858	4.074	0	0	0	2,50
		-	-13.925	8,97	282.732	124.858	4.074	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	-	-	282.839	468.218	4.671	0	0	0	2,50
		-	-16.633	17,00	282.839	468.218	4.671	0	0	0	2,50
COPERTURA							Travata: Trave 4-11-18				
Trave 4-11	0%	+	16.230	17,44	283.018	468.218	5.676	0	0	0	2,50
		-	-	-	283.018	468.218	5.676	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.030	8,90	282.913	124.858	5.085	0	0	0	2,50
		-	-351	NS	282.913	124.858	5.085	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.634	10,73	282.807	124.858	4.494	0	0	0	2,50
		-	-2.747	45,45	282.807	124.858	4.494	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.237	13,52	282.702	124.858	3.904	0	0	0	2,50
		-	-5.144	24,27	282.702	124.858	3.904	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.840	18,25	282.597	124.858	3.313	0	0	0	2,50
		-	-7.540	16,56	282.597	124.858	3.313	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.444	28,10	282.491	124.858	2.722	0	0	0	2,50
		-	-9.937	12,56	282.491	124.858	2.722	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.047	61,00	282.386	124.858	2.132	0	0	0	2,50
		-	-12.334	10,12	282.386	124.858	2.132	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	282.280	124.858	1.541	0	0	0	2,50
		-	-14.730	8,48	282.280	124.858	1.541	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	282.180	468.218	978	0	0	0	2,50
		-	-17.016	16,58	282.180	468.218	978	0	0	0	2,50
Trave 11-18	0%	+	17.031	16,58	282.314	468.218	1.729	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.314	468.218	1.729	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.237	8,77	282.416	124.858	2.303	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.416	124.858	2.303	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.326	11,02	282.523	124.858	2.901	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.523	124.858	2.901	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.417	14,83	282.630	124.858	3.499	0	0	0	2,50
		-	-2.092	59,68	282.630	124.858	3.499	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.508	22,67	282.736	124.858	4.096	0	0	0	2,50
		-	-5.001	24,97	282.736	124.858	4.096	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.600	48,02	282.843	124.858	4.694	0	0	0	2,50
		-	-7.910	15,78	282.843	124.858	4.694	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	282.950	124.858	5.291	0	0	0	2,50
		-	-10.819	11,54	282.950	124.858	5.291	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	283.056	124.858	5.889	0	0	0	2,50
		-	-13.730	9,09	283.056	124.858	5.889	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	-	-	283.163	468.218	6.486	0	0	0	2,50
		-	-16.438	17,23	283.163	468.218	6.486	0	0	0	2,50
COPERTURA							Travata: Trave 5-12-19				
Trave 5-12	0%	+	16.542	17,09	282.664	468.218	3.693	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.664	468.218	3.693	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.342	8,71	282.559	124.858	3.102	0	0	0	2,50
		-	-681	NS	282.559	124.858	3.102	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.946	10,45	282.453	124.858	2.511	0	0	0	2,50
		-	-3.077	40,58	282.453	124.858	2.511	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.549	13,08	282.348	124.858	1.921	0	0	0	2,50
		-	-5.474	22,81	282.348	124.858	1.921	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.153	17,46	282.243	124.858	1.330	0	0	0	2,50
		-	-7.870	15,87	282.243	124.858	1.330	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.756	26,25	282.137	124.858	739	0	0	0	2,50
		-	-10.267	12,16	282.137	124.858	739	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.359	52,93	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o
		-	-12.663	9,86	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
		-	-15.060	8,29	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-17.346	16,26	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
Trave 12-19	0%	+	17.258	16,34	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.464	8,63	282.036	124.858	169	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.036	124.858	169	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.553	10,81	282.162	124.858	879	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.162	124.858	879	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.644	14,44	282.269	124.858	1.477	0	0	0	2,50
		-	-2.313	53,98	282.269	124.858	1.477	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.736	21,77	282.375	124.858	2.074	0	0	0	2,50
		-	-5.222	23,91	282.375	124.858	2.074	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.827	44,17	282.482	124.858	2.672	0	0	0	2,50
		-	-8.131	15,36	282.482	124.858	2.672	0	0	0	2,50
	75,0%	+	-	-	282.589	124.858	3.269	0	0	0	2,50
		-	-11.039	11,31	282.589	124.858	3.269	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	282.695	124.858	3.867	0	0	0	2,50	
	-	-13.950	8,95	282.695	124.858	3.867	0	0	0	2,50	
100,0%	+	-	-	282.802	468.218	4.464	0	0	0	2,50	
	-	-16.658	16,98	282.802	468.218	4.464	0	0	0	2,50	
COPERTURA							Travata: Trave 6-13-20				
Trave 6-13	0%	+	16.853	16,81	283.253	468.218	6.989	0	0	0	2,50
		-	-	-	283.253	468.218	6.989	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.653	8,52	283.147	124.858	6.398	0	0	0	2,50
		-	-882	NS	283.147	124.858	6.398	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.256	10,19	283.042	124.858	5.807	0	0	0	2,50
		-	-3.279	38,08	283.042	124.858	5.807	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.860	12,66	282.936	124.858	5.217	0	0	0	2,50
		-	-5.675	22,00	282.936	124.858	5.217	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.463	16,73	282.831	124.858	4.626	0	0	0	2,50
		-	-8.072	15,47	282.831	124.858	4.626	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.067	24,64	282.725	124.858	4.035	0	0	0	2,50
		-	-10.468	11,93	282.725	124.858	4.035	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.670	46,76	282.620	124.858	3.445	0	0	0	2,50
		-	-12.865	9,71	282.620	124.858	3.445	0	0	0	2,50
87,5%	+	273	NS	282.515	124.858	2.854	0	0	0	2,50	
	-	-15.261	8,18	282.515	124.858	2.854	0	0	0	2,50	
100%	+	-	-	282.414	468.218	2.291	0	0	0	2,50	
	-	-17.547	16,09	282.414	468.218	2.291	0	0	0	2,50	
Trave 13-20	0%	+	17.427	16,21	282.555	468.218	3.082	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.555	468.218	3.082	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.632	8,53	282.658	124.858	3.656	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.658	124.858	3.656	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.721	10,65	282.764	124.858	4.254	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.764	124.858	4.254	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.812	14,17	282.871	124.858	4.852	0	0	0	2,50
		-	-2.547	49,02	282.871	124.858	4.852	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.904	21,15	282.978	124.858	5.449	0	0	0	2,50
		-	-5.456	22,88	282.978	124.858	5.449	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.995	41,69	283.084	124.858	6.047	0	0	0	2,50
		-	-8.365	14,93	283.084	124.858	6.047	0	0	0	2,50
	75,0%	+	86	NS	283.191	124.858	6.644	0	0	0	2,50
		-	-11.273	11,08	283.191	124.858	6.644	0	0	0	2,50
87,5%	+	-	-	283.298	124.858	7.242	0	0	0	2,50	
	-	-14.184	8,80	283.298	124.858	7.242	0	0	0	2,50	
100,0%	+	-	-	283.404	468.218	7.839	0	0	0	2,50	
	-	-16.892	16,78	283.404	468.218	7.839	0	0	0	2,50	
COPERTURA							Travata: Trave 7-14-21				
Trave 7-14	0%	+	15.876	17,80	282.649	468.218	3.607	0	0	0	2,50
		-	-126	NS	282.649	468.218	3.607	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.914	8,97	282.545	124.858	3.025	0	0	0	2,50
		-	-2.199	56,78	282.545	124.858	3.025	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.814	10,57	282.441	124.858	2.443	0	0	0	2,50
		-	-4.301	29,03	282.441	124.858	2.443	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.713	12,85	282.326	124.858	1.797	0	0	0	2,50
		-	-6.401	19,51	282.326	124.858	1.797	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.612	16,40	282.176	124.858	954	0	0	0	2,50
		-	-8.501	14,69	282.176	124.858	954	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.511	22,66	282.026	124.858	114	0	0	0	2,50
		-	-10.602	11,78	282.026	124.858	114	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.411	36,60	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
		-	-12.704	9,83	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	1.309	95,38	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
	-	-14.804	8,43	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50	
100%	+	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50	
	-	-16.807	16,78	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50	
Trave 14-21	0%	+	16.348	17,25	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	282.005	468.218	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.897	8,98	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%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 _{fd} [N]	Ctg θ
		-	-	-	282.005	124.858	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.345	11,01	282.067	124.858	348	0	0	0	2,50
		-	-490	NS	282.067	124.858	348	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.795	14,20	282.219	124.858	1.196	0	0	0	2,50
		-	-3.042	41,04	282.219	124.858	1.196	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.244	20,00	282.370	124.858	2.043	0	0	0	2,50
		-	-5.594	22,32	282.370	124.858	2.043	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.693	33,81	282.475	124.858	2.632	0	0	0	2,50
		-	-8.144	15,33	282.475	124.858	2.632	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.142	NS	282.580	124.858	3.219	0	0	0	2,50
		-	-10.694	11,68	282.580	124.858	3.219	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	282.684	124.858	3.805	0	0	0	2,50
		-	-13.245	9,43	282.684	124.858	3.805	0	0	0	2,50
	100,0%	+	-	-	282.789	468.218	4.392	0	0	0	2,50
		-	-15.654	18,06	282.789	468.218	4.392	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_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

%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]			
COPERTURA																
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7																
Trave: Trave 1-2																
FRC=0,15 cm																
0%	RAR	8,932	17,43	12.234	35.721	-	1.95	SI	RAR	185,656	360,00	12.234	35.721	-	1.93	SI
	QPR	7,007	13,07	9.560	28.008	-	1.86	SI								
25,0%	RAR	1,989	17,43	12.234	-13.260	-	8.76	SI	RAR	15,129	360,00	12.234	-13.260	-	23.79	SI
	QPR	1,577	13,07	9.560	-10.518	-	8.28	SI								
50,0%	RAR	7,886	17,43	12.234	-27.600	-	2.21	SI	RAR	208,733	360,00	12.234	-27.600	-	1.72	SI
	QPR	6,216	13,07	9.560	-21.751	-	2.10	SI								
75,0%	RAR	1,126	17,43	12.234	-7.292	-	15.48	SI	RAR	7,845	360,00	12.234	-7.292	-	45.88	SI
	QPR	0,878	13,07	9.560	-5.688	-	14.88	SI								
100%	RAR	11,920	17,43	12.234	47.661	-	1.46	SI	RAR	249,699	360,00	12.234	47.661	-	1.44	SI
	QPR	9,413	13,07	9.560	37.670	-	1.38	SI								
Trave: Trave 2-3																
FRC=0,03 cm																
0%	RAR	8,630	17,43	8.238	34.551	-	2.01	SI	RAR	181,080	360,00	8.238	34.551	-	1.98	SI
	QPR	6,787	13,07	6.332	27.171	-	1.92	SI								
25,0%	RAR	0,113	17,43	8.238	438	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,085	13,07	6.332	322	-	NS	SI								
50,0%	RAR	1,894	17,43	8.238	-12.456	-	9.20	SI	RAR	14,448	360,00	8.238	-12.456	-	24.91	SI
	QPR	1,490	13,07	6.332	-9.808	-	8.77	SI								
75,0%	RAR	0,660	17,43	8.238	-4.130	-	26.40	SI	RAR	4,308	360,00	8.238	-4.130	-	83.57	SI
	QPR	0,514	13,07	6.332	-3.221	-	25.41	SI								
100%	RAR	6,784	17,43	8.238	25.416	-	2.56	SI	RAR	156,826	360,00	8.238	25.416	-	2.29	SI
	QPR	5,361	13,07	6.332	20.084	-	2.43	SI								
Trave: Trave 3-4																
FRC=0,04 cm																
0%	RAR	7,392	17,43	9.081	27.696	-	2.35	SI	RAR	170,842	360,00	9.081	27.696	-	2.10	SI
	QPR	5,825	13,07	6.961	21.804	-	2.24	SI								
25,0%	RAR	0,637	17,43	9.081	-3.939	-	27.37	SI	RAR	4,001	360,00	9.081	-3.939	-	89.97	SI
	QPR	0,502	13,07	6.961	-3.110	-	26.06	SI								
50,0%	RAR	2,180	17,43	9.081	-14.354	-	7.99	SI	RAR	16,685	360,00	9.081	-14.354	-	21.57	SI
	QPR	1,716	13,07	6.961	-11.306	-	7.61	SI								
75,0%	RAR	0,579	17,43	9.081	-3.551	-	30.08	SI	RAR	3,529	360,00	9.081	-3.551	-	NS	SI
	QPR	0,453	13,07	6.961	-2.785	-	28.83	SI								
100%	RAR	7,599	17,43	9.081	28.474	-	2.29	SI	RAR	175,747	360,00	9.081	28.474	-	2.04	SI
	QPR	5,992	13,07	6.961	22.454	-	2.18	SI								
Trave: Trave 4-5																
FRC=0,04 cm																
0%	RAR	7,676	17,43	9.201	28.759	-	2.27	SI	RAR	177,533	360,00	9.201	28.759	-	2.02	SI
	QPR	6,055	13,07	7.056	22.677	-	2.15	SI								
25,0%	RAR	0,565	17,43	9.201	-3.447	-	30.87	SI	RAR	3,392	360,00	9.201	-3.447	-	NS	SI
	QPR	0,442	13,07	7.056	-2.705	-	29.57	SI								
50,0%	RAR	2,193	17,43	9.201	-14.434	-	7.94	SI	RAR	16,772	360,00	9.201	-14.434	-	21.46	SI
	QPR	1,726	13,07	7.056	-11.369	-	7.57	SI								
75,0%	RAR	0,676	17,43	9.201	-4.200	-	25.77	SI	RAR	4,309	360,00	9.201	-4.200	-	83.55	SI
	QPR	0,533	13,07	7.056	-3.316	-	24.54	SI								
100,0%	RAR	7,282	17,43	9.201	27.253	-	2.39	SI	RAR	168,156	360,00	9.201	27.253	-	2.14	SI
	QPR	5,728	13,07	7.056	21.457	-	2.28	SI								
Trave: Trave 5-6																
FRC=0,03 cm																
0%	RAR	6,649	17,43	8.377	24.898	-	2.62	SI	RAR	153,535	360,00	8.377	24.898	-	2.34	SI

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI T _{prmf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							Verific ato
	Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Trazione acciaio/FRP rinforzo							
[N/mm ²]									[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}
[%]	[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	2,003	13,07	4.785	8.824	-	6.52	SI	RAR	3,747	360,00	3.823	-2.353	-	96.08	SI
	RAR	0,542	17,43	3.823	-2.353	-	32.17	SI								
50,0%	QPR	0,458	13,07	3.245	-1.989	-	28.53	SI	RAR	11,035	360,00	1.937	-6.267	-	32.62	SI
	RAR	1,373	17,43	1.937	-6.267	-	12.69	SI								
75,0%	QPR	1,143	13,07	1.677	-5.214	-	11.44	SI	RAR	1,891	360,00	51	-1.054	-	NS	SI
	RAR	0,229	17,43	51	-1.054	-	76.27	SI								
100%	QPR	0,185	13,07	108	-852	-	70.55	SI	RAR	108,072	360,00	-1.835	13.290	-	3.33	SI
	RAR	4,936	17,43	-1.835	13.290	-	3.53	SI								
Trave: Trave 12-19		FRC=0,20 cm														
0%	RAR	6,709	17,43	-711	17.987	-	2.59	SI	RAR	145,612	360,00	-711	17.987	-	2.47	SI
	QPR	5,573	13,07	-521	15.009	-	2.34	SI								
25,0%	RAR	0,539	17,43	1.194	-2.446	-	32.30	SI	RAR	4,251	360,00	1.194	-2.446	-	84.69	SI
	QPR	0,444	13,07	1.062	-2.008	-	29.47	SI								
50,0%	RAR	2,108	17,43	3.101	-9.619	-	8.26	SI	RAR	16,921	360,00	3.101	-9.619	-	21.27	SI
	QPR	1,754	13,07	2.646	-8.003	-	7.45	SI								
75,0%	RAR	0,809	17,43	5.006	-3.539	-	21.55	SI	RAR	5,730	360,00	5.006	-3.539	-	62.82	SI
	QPR	0,681	13,07	4.229	-2.979	-	19.20	SI								
100,0%	RAR	5,886	17,43	6.868	15.789	-	2.96	SI	RAR	122,435	360,00	6.868	15.789	-	2.94	SI
	QPR	4,867	13,07	5.790	13.059	-	2.68	SI								
COPERTURA										Travata: Trave 6-13-20						
Trave: Trave 6-13										FRC=0,09 cm						
0%	RAR	2,529	17,43	11.967	10.912	-	6.89	SI	RAR	17,126	360,00	11.967	10.912	-	21.02	SI
	QPR	2,083	13,07	9.733	8.994	-	6.27	SI								
25,0%	RAR	0,571	17,43	10.132	-2.241	-	30.50	SI	RAR	2,737	360,00	10.132	-2.241	-	NS	SI
	QPR	0,482	13,07	8.193	-1.905	-	27.11	SI								
50,0%	RAR	1,427	17,43	8.246	-6.270	-	12.21	SI	RAR	10,232	360,00	8.246	-6.270	-	35.18	SI
	QPR	1,185	13,07	6.624	-5.216	-	11.02	SI								
75,0%	RAR	0,308	17,43	6.359	-1.171	-	56.64	SI	RAR	1,294	360,00	6.359	-1.171	-	NS	SI
	QPR	0,247	13,07	5.056	-940	-	53.01	SI								
100%	RAR	4,864	17,43	4.474	13.058	-	3.58	SI	RAR	102,011	360,00	4.474	13.058	-	3.52	SI
	QPR	2,460	13,07	3.487	10.927	-	5.31	SI								
Trave: Trave 13-20										FRC=0,20 cm						
0%	RAR	6,640	17,43	5.721	17.830	-	2.62	SI	RAR	139,549	360,00	5.721	17.830	-	2.57	SI
	QPR	5,540	13,07	4.530	14.887	-	2.35	SI								
25,0%	RAR	0,611	17,43	7.626	-2.521	-	28.54	SI	RAR	3,562	360,00	7.626	-2.521	-	NS	SI
	QPR	0,499	13,07	6.113	-2.067	-	26.17	SI								
50,0%	RAR	2,161	17,43	9.532	-9.613	-	8.06	SI	RAR	16,086	360,00	9.532	-9.613	-	22.37	SI
	QPR	1,797	13,07	7.697	-8.000	-	7.27	SI								
75,0%	RAR	0,844	17,43	11.437	-3.450	-	20.64	SI	RAR	4,746	360,00	11.437	-3.450	-	75.84	SI
	QPR	0,710	13,07	9.279	-2.914	-	18.41	SI								
100,0%	RAR	5,966	17,43	13.300	15.961	-	2.92	SI	RAR	119,644	360,00	13.300	15.961	-	3.00	SI
	QPR	4,927	13,07	10.841	13.187	-	2.65	SI								
COPERTURA										Travata: Trave 7-14-21						
Trave: Trave 7-14										FRC=0,08 cm						
0%	RAR	1,851	17,43	4.094	8.164	-	9.41	SI	RAR	13,436	360,00	4.094	8.164	-	26.79	SI
	QPR	1,655	13,07	3.886	7.291	-	7.89	SI								
25,0%	RAR	0,494	17,43	2.608	-2.181	-	35.26	SI	RAR	3,593	360,00	2.608	-2.181	-	NS	SI
	QPR	0,448	13,07	2.546	-1.970	-	29.17	SI								
50,0%	RAR	1,116	17,43	1.099	-5.115	-	15.61	SI	RAR	9,068	360,00	1.099	-5.115	-	39.69	SI
	QPR	1,003	13,07	1.193	-4.587	-	13.03	SI								
75,0%	RAR	0,135	17,43	-411	-639	-	NS	SI	RAR	1,203	360,00	-411	-639	-	NS	SI
	QPR	0,121	13,07	-160	-564	-	NS	SI								
100%	RAR	4,179	17,43	-1.922	11.253	-	4.17	SI	RAR	91,757	360,00	-1.922	11.253	-	3.92	SI
	QPR	2,235	13,07	-1.514	10.106	-	5.84	SI								
Trave: Trave 14-21										FRC=0,18 cm						
0%	RAR	5,580	17,43	-968	15.011	-	3.12	SI	RAR	121,368	360,00	-968	15.011	-	2.96	SI
	QPR	5,001	13,07	-655	13.479	-	2.61	SI								
25,0%	RAR	0,397	17,43	553	-1.814	-	43.87	SI	RAR	3,195	360,00	553	-1.814	-	NS	SI
	QPR	0,355	13,07	708	-1.613	-	36.81	SI								
50,0%	RAR	1,722	17,43	2.074	-7.874	-	10.12	SI	RAR	13,910	360,00	2.074	-7.874	-	25.87	SI
	QPR	1,545	13,07	2.073	-7.056	-	8.46	SI								
75,0%	RAR	0,716	17,43	3.596	-3.167	-	24.34	SI	RAR	5,241	360,00	3.596	-3.167	-	68.68	SI
	QPR	0,645	13,07	3.436	-2.845	-	20.26	SI								
100,0%	RAR	4,586	17,43	5.096	12.303	-	3.80	SI	RAR	95,564	360,00	5.096	12.303	-	3.76	SI
	QPR	2,491	13,07	4.789	11.014	-	5.24	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)

%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]		
COPERTURA								Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					
Trave: Trave 1-2				FRC=0,15 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.222	29.917	-	4,27	2,36	4,444 E-04	840	353	0,157	0,400	2,55	SI
	QPR	9.560	28.008	-	4,00	2,36	4,1618 E-04	840	353	0,147	0,300	2,04	SI
12,5%	FRQ	10.222	5.720	-	0,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.560	5.332	-	0,72	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10.222	-11.197	-	1,62	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.560	-10.518	-	1,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.222	-20.839	-	3,07	2,36	4,4852 E-04	840	447	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	9.560	-19.548	-	2,88	2,36	4,2091 E-04	840	447	0,188	0,300	1,59	SI
50,0%	FRQ	10.222	-23.199	-	3,43	2,36	5,0146 E-04	840	447	0,224	0,400	1,78	SI
	QPR	9.560	-21.751	-	3,21	2,36	4,7017 E-04	840	447	0,210	0,300	1,43	SI
62,5%	FRQ	10.222	-18.281	-	2,69	2,36	3,9136 E-04	840	447	0,175	0,400	2,29	SI
	QPR	9.560	-17.131	-	2,52	2,36	3,6675 E-04	840	447	0,164	0,300	1,83	SI
75,0%	FRQ	10.222	-6.085	-	0,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.560	-5.688	-	0,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.222	13.388	-	1,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.560	12.578	-	1,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.222	40.142	-	5,75	2,36	6,0039 E-04	840	353	0,212	0,400	1,89	SI
	QPR	9.560	37.670	-	5,40	2,36	5,6354 E-04	840	353	0,199	0,300	1,51	SI
Trave: Trave 2-3				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6.804	28.998	-	4,16	2,36	4,3483 E-04	840	353	0,153	0,400	2,61	SI
	QPR	6.332	27.171	-	3,90	2,36	4,0706 E-04	840	353	0,144	0,300	2,09	SI
12,5%	FRQ	6.804	12.445	-	1,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	11.657	-	1,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.804	351	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	322	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.804	-7.286	-	1,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	-6.833	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.804	-10.463	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	-9.808	-	1,44	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.804	-9.185	-	1,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	-8.606	-	1,26	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.804	-3.446	-	0,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	-3.221	-	0,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.804	6.749	-	0,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.332	6.341	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.804	21.404	-	3,13	2,36	3,7794 E-04	840	390	0,148	0,400	2,71	SI
	QPR	6.332	20.084	-	2,94	2,36	3,5441 E-04	840	390	0,138	0,300	2,17	SI
Trave: Trave 3-4				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7.486	23.263	-	3,40	2,36	4,1022 E-04	840	390	0,160	0,400	2,50	SI
	QPR	6.961	21.804	-	3,19	2,36	3,8491 E-04	840	390	0,150	0,300	2,00	SI
12,5%	FRQ	7.486	7.745	-	1,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	7.258	-	1,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.486	-3.316	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	-3.110	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.486	-9.916	-	1,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	-9.297	-	1,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.486	-12.060	-	1,78	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	-11.306	-	1,67	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.486	-9.746	-	1,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	-9.135	-	1,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.486	-2.975	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	-2.785	-	0,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.486	8.256	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.961	7.745	-	1,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.486	23.944	-	3,50	2,36	4,2288 E-04	840	390	0,165	0,400	2,42	SI
	QPR	6.961	22.454	-	3,29	2,36	3,9627 E-04	840	390	0,155	0,300	1,94	SI
Trave: Trave 4-5				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7.587	24.183	-	3,54	2,36	4,2726 E-04	840	390	0,167	0,400	2,40	SI
	QPR	7.056	22.677	-	3,32	2,36	4,0044 E-04	840	390	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	7.587	8.419	-	1,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	7.897	-	1,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.587	-2.889	-	0,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - 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]		
37,5%	QPR	7.056	-2.705	-	0,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	-9.735	-	1,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	7.056	-9.125	-	1,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	-12.127	-	1,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	7.056	-11.369	-	1,68	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	-10.060	-	1,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	7.056	-9.432	-	1,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	-3.535	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	7.056	-3.316	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	7.450	-	1,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	7.056	6.981	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.587	22.892	-	3,35	2,36	4,0366 E-04	840	390	0,158	0,400	2,54	SI
Trave: Trave 5-6				FRC=0,03 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	6.921	20.966	-	3,07	2,36	3,6984 E-04	840	390	0,144	0,400	2,77	SI
	QPR	6.442	19.672	-	2,88	2,36	3,4678 E-04	840	390	0,135	0,300	2,22	SI
12,5%	FRQ	6.921	6.533	-	0,93	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	6.137	-	0,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.921	-3.442	-	0,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	-3.218	-	0,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.921	-8.958	-	1,31	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	-8.393	-	1,23	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.921	-10.016	-	1,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	-9.389	-	1,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.921	-6.619	-	0,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	-6.208	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.921	1.241	-	0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	1.157	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.921	13.556	-	1,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.442	12.698	-	1,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.921	30.330	-	4,35	2,36	4,5475 E-04	840	353	0,160	0,400	2,49	SI
	QPR	6.442	28.420	-	4,08	2,36	4,2585 E-04	840	353	0,150	0,300	2,00	SI
Trave: Trave 6-7		FRC=0,20 cm			AA= PCA								
0%	FRQ	11.644	45.683	-	6,54	2,36	7,2905 E-04	840	353	0,257	0,400	1,56	SI
	QPR	10.894	42.863	-	6,14	2,36	6,5756 E-04	840	353	0,232	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	11.644	15.085	-	2,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.894	14.168	-	1,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.644	-7.150	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.894	-6.687	-	0,94	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.644	-21.028	-	3,09	2,36	4,503 E-04	840	447	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	10.894	-19.706	-	2,90	2,36	4,2172 E-04	840	447	0,189	0,300	1,59	SI
50,0%	FRQ	11.644	-26.544	-	3,92	2,36	5,7412 E-04	840	447	0,257	0,400	1,56	SI
	QPR	10.894	-24.888	-	3,67	2,36	5,3783 E-04	840	447	0,241	0,300	1,25	SI
62,5%	FRQ	11.644	-23.700	-	3,49	2,36	5,1033 E-04	840	447	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	10.894	-22.230	-	3,28	2,36	4,7855 E-04	840	447	0,214	0,300	1,40	SI
75,0%	FRQ	11.644	-12.494	-	1,81	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.894	-11.734	-	1,70	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.644	7.071	-	0,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.894	6.599	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.644	34.995	-	5,00	2,36	5,2022 E-04	840	353	0,183	0,400	2,18	SI
	QPR	10.894	32.770	-	4,68	2,36	4,8738 E-04	840	353	0,172	0,300	1,75	SI
COPERTURA		FRC=0,09 cm			Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14								
Trave: Trave 8-9		FRC=0,09 cm			AA= PCA								
0%	FRQ	11.768	21.162	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.980	19.707	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.768	-23.032	-	1,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.980	-21.591	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.768	-52.407	-	2,53	2,36	4,4589 E-04	560	353	0,157	0,400	2,54	SI
	QPR	10.980	-49.034	-	2,37	2,36	4,1722 E-04	560	353	0,147	0,300	2,04	SI
37,5%	FRQ	11.768	-66.962	-	3,25	2,36	5,7523 E-04	560	353	0,203	0,400	1,97	SI
	QPR	10.980	-62.622	-	3,04	2,36	5,3783 E-04	560	353	0,190	0,300	1,58	SI
50,0%	FRQ	11.768	-66.697	-	3,23	2,36	5,7284 E-04	560	353	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	10.980	-62.356	-	3,02	2,36	5,3559 E-04	560	353	0,189	0,300	1,59	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

% _{LL}	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]		
62,5%	FRQ	11.150	-48.965	-	2,36	2,36	4,3871 E-04	560	353	0,155	0,400	2,59	SI
	QPR	10.980	-48.235	-	2,33	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11.768	-21.712	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.980	-20.258	-	0,94	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.768	23.011	-	1,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.980	21.573	-	0,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.768	82.554	-	3,89	2,36	6,2436 E-04	560	315	0,196	0,400	2,04	SI
	QPR	10.980	77.261	-	3,64	2,36	5,6276 E-04	560	315	0,177	0,300	1,69	SI
Trave: Trave 9-10				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8.613	76.743	-	3,62	2,36	5,6187 E-04	560	315	0,177	0,400	2,26	SI
	QPR	8.008	71.769	-	3,39	2,36	5,0391 E-04	560	315	0,159	0,300	1,89	SI
12,5%	FRQ	8.613	40.447	-	1,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	37.836	-	1,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.613	13.226	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	12.387	-	0,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.613	-4.919	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	-4.576	-	0,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.613	-13.986	-	0,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	-13.053	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.613	-13.980	-	0,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	-13.046	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.613	-4.891	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	-4.549	-	0,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.613	13.269	-	0,62	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	12.430	-	0,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.613	40.510	-	1,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.008	37.899	-	1,83	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9.558	42.306	-	2,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	39.555	-	1,91	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.558	11.600	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	10.849	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.558	-10.031	-	0,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	-9.372	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.558	-22.585	-	1,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	-21.107	-	1,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.558	-26.063	-	1,24	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	-24.356	-	1,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.558	-20.466	-	0,97	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	-19.122	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.558	-5.788	-	0,24	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	-5.397	-	0,23	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.558	17.964	-	0,84	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.883	16.811	-	0,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.558	50.796	-	2,46	2,36	4,3516 E-04	560	353	0,153	0,400	2,61	SI
	QPR	8.883	47.508	-	2,30	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9.191	48.602	-	2,35	2,36	4,3846 E-04	560	353	0,155	0,400	2,59	SI
	QPR	9.043	47.886	-	2,32	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.729	18.086	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	16.926	-	0,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.729	-5.953	-	0,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	-5.551	-	0,23	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.729	-20.914	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	-19.542	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.729	-26.800	-	1,28	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	-25.046	-	1,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.729	-23.608	-	1,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	-22.064	-	1,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.729	-11.341	-	0,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	-10.597	-	0,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.729	10.004	-	0,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	9.356	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.729	40.426	-	1,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.043	37.797	-	1,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8.864	39.043	-	1,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	36.525	-	1,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.864	12.967	-	0,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	12.147	-	0,56	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.864	-4.033	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	-3.748	-	0,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.864	-11.957	-	0,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	-11.155	-	0,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.864	-10.802	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	-10.076	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.864	-574	-	-0,01	2,36	0 E+00	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	8.241	-514	-	-0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.864	18.734	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	17.537	-	0,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.864	47.116	-	2,21	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.241	44.072	-	2,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.864	84.579	-	4,00	2,36	6,5466 E-04	560	315	0,206	0,400	1,94	SI
	QPR	8.241	79.096	-	3,74	2,36	5,9107 E-04	560	315	0,186	0,300	1,61	SI
Trave: Trave 13-14			FRC=0,11 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	13.465	93.957	-	4,42	2,36	7,5692 E-04	560	315	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	12.566	87.923	-	4,14	2,36	6,864 E-04	560	315	0,216	0,300	1,39	SI
12,5%	FRQ	13.465	25.875	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.566	24.253	-	1,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	13.465	-25.183	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.566	-23.503	-	1,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.465	-59.220	-	2,86	2,36	5,0339 E-04	560	353	0,177	0,400	2,25	SI
	QPR	12.566	-55.345	-	2,67	2,36	4,7054 E-04	560	353	0,166	0,300	1,81	SI
50,0%	FRQ	13.465	-76.238	-	3,70	2,36	6,8048 E-04	560	353	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	12.566	-71.275	-	3,46	2,36	6,12 E-04	560	353	0,216	0,300	1,39	SI
62,5%	FRQ	13.465	-76.230	-	3,70	2,36	6,8048 E-04	560	353	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	12.566	-71.289	-	3,46	2,36	6,1232 E-04	560	353	0,216	0,300	1,39	SI
75,0%	FRQ	13.465	-59.200	-	2,86	2,36	5,0339 E-04	560	353	0,177	0,400	2,25	SI
	QPR	12.566	-55.387	-	2,67	2,36	4,7092 E-04	560	353	0,166	0,300	1,81	SI
87,5%	FRQ	13.465	-25.150	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.566	-23.573	-	1,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.465	25.921	-	1,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.566	24.153	-	1,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
COPERTURA			FRC=0,17 cm			Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21							
Trave: Trave 15-16			FRC=0,17 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	12.886	34.574	-	4,93	2,36	5,1255 E-04	840	353	0,181	0,400	2,21	SI
	QPR	12.041	32.337	-	4,61	2,36	4,7894 E-04	840	353	0,169	0,300	1,78	SI
12,5%	FRQ	12.886	6.569	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.041	6.123	-	0,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12.886	-13.006	-	1,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.041	-12.198	-	1,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.886	-24.164	-	3,55	2,36	5,1817 E-04	840	447	0,232	0,400	1,73	SI
	QPR	12.041	-22.637	-	3,33	2,36	4,8571 E-04	840	447	0,217	0,300	1,38	SI
50,0%	FRQ	12.886	-26.893	-	3,96	2,36	5,7924 E-04	840	447	0,259	0,400	1,54	SI
	QPR	12.041	-25.184	-	3,71	2,36	5,4252 E-04	840	447	0,243	0,300	1,24	SI
62,5%	FRQ	12.886	-21.200	-	3,11	2,36	4,5177 E-04	840	447	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	12.041	-19.844	-	2,91	2,36	4,2292 E-04	840	447	0,189	0,300	1,59	SI
75,0%	FRQ	12.886	-7.081	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.041	-6.614	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.886	15.462	-	2,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.041	14.503	-	1,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	12.886	46.430	-	6,50	2,36	6,4342 E-04	840	326	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	12.041	43.509	-	6,09	2,36	5,8081 E-04	840	326	0,189	0,300	1,59	SI
Trave: Trave 16-17			FRC=0,04 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	8.587	33.616	-	4,71	2,36	4,3547 E-04	840	326	0,142	0,400	2,82	SI
	QPR	7.990	31.464	-	4,41	2,36	4,0732 E-04	840	326	0,133	0,300	2,26	SI
12,5%	FRQ	8.587	14.449	-	2,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	13.520	-	1,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.587	440	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	407	-	0,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.587	-8.406	-	1,21	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	-7.874	-	1,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.587	-12.095	-	1,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	-11.324	-	1,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.587	-10.625	-	1,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	-9.943	-	1,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.587	-3.994	-	0,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.990	-3.731	-	0,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.587	7.797	-	1,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - 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]		
100,0%	QPR	7.990	7.313	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.587	24.748	-	3,62	2,36	4,3592 E-04	840	390	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	7.990	23.189	-	3,39	2,36	4,0845 E-04	840	390	0,159	0,300	1,88	SI
Trave: Trave 17-18			FRC=0,05 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	9.443	26.902	-	3,93	2,36	4,7345 E-04	840	390	0,185	0,400	2,16	SI
	QPR	8.780	25.186	-	3,68	2,36	4,4325 E-04	840	390	0,173	0,300	1,73	SI
12,5%	FRQ	9.443	8.946	-	1,27	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	8.374	-	1,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.443	-3.850	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	-3.606	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.443	-11.488	-	1,68	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	-10.757	-	1,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.443	-13.964	-	2,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	-13.075	-	1,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.443	-11.282	-	1,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	-10.562	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.443	-3.439	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	-3.216	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.443	9.562	-	1,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.780	8.958	-	1,28	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.443	27.723	-	4,05	2,36	4,882 E-04	840	390	0,191	0,400	2,10	SI
	QPR	8.780	25.965	-	3,80	2,36	4,5715 E-04	840	390	0,179	0,300	1,68	SI
Trave: Trave 18-19			FRC=0,05 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	9.570	28.004	-	4,09	2,36	4,9337 E-04	840	390	0,193	0,400	2,08	SI
	QPR	8.899	26.228	-	3,83	2,36	4,6203 E-04	840	390	0,180	0,300	1,66	SI
12,5%	FRQ	9.570	9.753	-	1,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	9.137	-	1,30	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.570	-3.337	-	0,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	-3.121	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.570	-11.269	-	1,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	-10.550	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.570	-14.042	-	2,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	-13.147	-	1,93	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.570	-11.654	-	1,70	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	-10.912	-	1,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.570	-4.105	-	0,56	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	-3.845	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.570	8.600	-	1,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.899	8.051	-	1,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.570	26.468	-	3,87	2,36	4,6511 E-04	840	390	0,182	0,400	2,20	SI
	QPR	8.899	24.780	-	3,62	2,36	4,3599 E-04	840	390	0,170	0,300	1,76	SI
Trave: Trave 19-20			FRC=0,03 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	8.733	24.240	-	3,54	2,36	4,2614 E-04	840	390	0,166	0,400	2,40	SI
	QPR	8.126	22.713	-	3,32	2,36	3,9973 E-04	840	390	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	8.733	7.546	-	1,07	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	7.078	-	1,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.733	-3.985	-	0,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	-3.723	-	0,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.733	-10.359	-	1,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	-9.695	-	1,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.733	-11.571	-	1,69	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	-10.833	-	1,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.733	-7.625	-	1,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	-7.142	-	1,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.733	1.481	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	1.381	-	0,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.733	15.747	-	2,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.126	14.735	-	1,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.733	35.172	-	4,82	2,36	4,0195 E-04	840	305	0,123	0,400	3,26	SI
	QPR	8.126	32.920	-	4,51	2,36	3,7663 E-04	840	305	0,115	0,300	2,61	SI
Trave: Trave 20-21			FRC=0,23 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	14.677	52.834	-	7,23	2,36	6,8834 E-04	840	305	0,210	0,400	1,90	SI
	QPR	13.717	49.506	-	6,78	2,36	6,2406 E-04	840	305	0,190	0,300	1,57	SI
12,5%	FRQ	14.677	17.418	-	2,33	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.717	16.334	-	2,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	14.677	-8.321	-	1,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.717	-7.776	-	1,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	14.677	-24.385	-	3,58	2,36	5,1981	840	447	0,233	0,400	1,72	SI

Travi - 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]		
							E-04 4,8671 E-04	840	447	0,218	0,300	1,38	SI
50,0%	QPR	13.717	-22.826	-	3,35	2,36	6,6283 E-04	840	447	0,296	0,400	1,35	SI
	FRQ	14.677	-30.771	-	4,54	2,36	6,2093 E-04	840	447	0,278	0,300	1,08	SI
	QPR	13.717	-28.815	-	4,25	2,36	5,8957 E-04	840	447	0,264	0,400	1,52	SI
62,5%	FRQ	14.677	-27.481	-	4,04	2,36	5,5216 E-04	840	447	0,247	0,300	1,21	SI
	QPR	13.717	-25.742	-	3,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	FRQ	14.677	-14.513	-	2,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	QPR	13.717	-13.609	-	1,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	FRQ	14.677	8.127	-	1,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	QPR	13.717	7.582	-	1,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	14.677	40.446	-	5,77	2,36	6,0009 E-04	840	353	0,212	0,400	1,89	SI
100%	QPR	13.717	37.835	-	5,40	2,36	5,6084 E-04	840	353	0,198	0,300	1,52	SI
COPERTURA								Travata: Trave 1-8-15					
Trave: Trave 1-8				FRC=0,08 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.967	7.471	-	1,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.913	7.257	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.284	1.860	-	0,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.247	1.803	-	0,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.587	-2.044	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.569	-1.990	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.886	-4.240	-	0,93	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.889	-4.124	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.189	-4.725	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.211	-4.594	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	490	-3.501	-	0,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	530	-3.403	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-210	-568	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-149	-550	-	0,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-907	4.073	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-827	3.963	-	0,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.606	10.425	-	2,27	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.507	10.138	-	2,21	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-15				FRC=0,18 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-707	13.888	-	3,01	2,36	3,1984 E-04	560	353	0,113	0,400	3,55	SI
	QPR	-632	13.508	-	2,93	2,36	3,1133 E-04	560	353	0,110	0,300	2,73	SI
12,5%	FRQ	-7	4.879	-	1,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	49	4.748	-	1,03	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	696	-1.647	-	0,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	732	-1.597	-	0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.397	-5.693	-	1,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.414	-5.532	-	1,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.099	-7.257	-	1,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.096	-7.053	-	1,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.800	-6.339	-	1,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.777	-6.162	-	1,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.501	-2.937	-	0,62	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.460	-2.856	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.202	2.945	-	0,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.141	2.862	-	0,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.891	11.305	-	2,40	2,36	2,5046 E-04	560	353	0,088	0,400	4,53	SI
	QPR	4.813	10.989	-	2,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
COPERTURA								Travata: Trave 2-9-16					
Trave: Trave 2-9				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	9.895	9.404	-	1,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.367	8.933	-	1,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.104	2.697	-	0,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.610	2.552	-	0,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.282	-2.021	-	0,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.827	-1.936	-	0,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.459	-4.747	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.043	-4.527	-	0,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.636	-5.480	-	1,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.259	-5.219	-	1,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.812	-4.220	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.474	-4.014	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.989	-968	-	0,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.690	-913	-	0,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.167	4.278	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.908	4.087	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.342	11.515	-	2,46	2,36	2,5798 E-04	560	353	0,091	0,400	4,40	SI
	QPR	3.122	10.983	-	2,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-16				FRC=0,20 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	4.421	15.672	-	3,35	2,36	3,5141	560	353	0,124	0,400	3,23	SI

Travi - 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]			
							E-04							
	QPR	4.151	14.940	-	3,20	2,36	3,3549	560	353	0,118	0,300	2,54	SI	
12,5%	FRQ	5.252	5.314	-	1,11	2,36	E-04	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	4.943	5.072	-	1,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	6.083	-2.151	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	5.734	-2.040	-	0,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	6.916	-6.722	-	1,44	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6.527	-6.398	-	1,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	7.747	-8.400	-	1,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.318	-8.001	-	1,72	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	8.578	-7.186	-	1,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8.110	-6.850	-	1,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	9.409	-3.075	-	0,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	8.901	-2.941	-	0,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	10.242	3.925	-	0,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	9.694	3.720	-	0,72	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	11.045	13.815	-	2,90	2,36	2,9662	560	353	0,105	0,400	3,82	SI	
	QPR	10.462	13.132	-	2,75	2,36	E-04	560	353	0,099	0,300	3,02	SI	
							2,8213							
							E-04							
COPERTURA							Travata: Trave 3-10-17							
Trave: Trave 3-10				FRC=0,09 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	5.328	9.282	-	1,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	5.090	8.822	-	1,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	4.537	2.607	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	4.333	2.469	-	0,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	3.715	-2.081	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	3.550	-1.992	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	2.892	-4.775	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	2.766	-4.552	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	2.067	-5.477	-	1,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.982	-5.216	-	1,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	1.243	-4.186	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.197	-3.983	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	420	-904	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	413	-855	-	0,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-402	4.373	-	0,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-370	4.175	-	0,91	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-1.227	11.641	-	2,53	2,36	2,6969	560	353	0,095	0,400	4,21	SI	
	QPR	-1.156	11.100	-	2,41	2,36	E-04	560	353	0,091	0,300	3,30	SI	
							2,5747							
							E-04							
Trave: Trave 10-17				FRC=0,20 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-232	15.754	-	3,41	2,36	3,6036	560	353	0,127	0,400	3,15	SI	
	QPR	-207	15.015	-	3,25	2,36	E-04	560	353	0,121	0,300	2,48	SI	
12,5%	FRQ	600	5.373	-	1,16	2,36	3,4297	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	585	5.127	-	1,10	2,36	E-04	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	1.431	-2.115	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.376	-2.006	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	2.263	-6.707	-	1,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	2.169	-6.383	-	1,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	3.094	-8.405	-	1,84	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	2.960	-8.005	-	1,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	3.926	-7.214	-	1,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	3.751	-6.874	-	1,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	4.757	-3.125	-	0,65	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	4.542	-2.985	-	0,63	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	5.589	3.854	-	0,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	5.336	3.656	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	6.393	13.722	-	2,91	2,36	3,0311	560	353	0,107	0,400	3,74	SI	
	QPR	6.104	13.048	-	2,77	2,36	E-04	560	353	0,102	0,300	2,95	SI	
							2,8825							
							E-04							
COPERTURA							Travata: Trave 4-11-18							
Trave: Trave 4-11				FRC=0,09 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	8.196	9.313	-	1,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.774	8.851	-	1,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	7.405	2.631	-	0,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.017	2.491	-	0,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	6.583	-2.065	-	0,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	6.234	-1.976	-	0,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	5.760	-4.766	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	5.450	-4.544	-	0,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	4.935	-5.475	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	4.666	-5.214	-	1,12	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	4.111	-4.193	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	3.881	-3.989	-	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	3.288	-918	-	0,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	3.097	-867	-	0,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	2.466	4.352	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	2.314	4.155	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	1.641	11.612	-	2,50	2,36	2,6324	560	353	0,093	0,400	4,31	SI	

%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]		
	QPR	1.529	11.072	-	2,38	2,36	E-04 2,5104 E-04	560	353	0,089	0,300	3,39	SI
Trave: Trave 11-18				FRC=0,20 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.687	15.729	-	3,38	2,36	3,5613 E-04	560	353	0,126	0,400	3,19	SI
	QPR	2.525	14.992	-	3,22	2,36	3,3927 E-04	560	353	0,120	0,300	2,51	SI
12,5%	FRQ	3.518	5.355	-	1,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.316	5.110	-	1,08	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.349	-2.127	-	0,44	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.107	-2.018	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.182	-6.714	-	1,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.900	-6.390	-	1,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.013	-8.408	-	1,82	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.691	-8.007	-	1,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.844	-7.209	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.483	-6.870	-	1,47	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.675	-3.115	-	0,63	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.274	-2.976	-	0,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.508	3.870	-	0,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.067	3.670	-	0,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.311	13.744	-	2,89	2,36	2,9825 E-04	560	353	0,105	0,400	3,80	SI
	QPR	8.835	13.068	-	2,75	2,36	2,8359 E-04	560	353	0,100	0,300	3,00	SI
COPERTURA				FRC=0,09 cm				Travata: Trave 5-12-19					
Trave: Trave 5-12				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	5.001	9.284	-	1,97	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.785	8.824	-	1,87	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.210	2.609	-	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.028	2.471	-	0,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.388	-2.078	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.245	-1.989	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.565	-4.773	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.461	-4.550	-	0,99	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.742	-5.475	-	1,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.677	-5.214	-	1,15	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	918	-4.184	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	892	-3.981	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	95	-901	-	0,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	108	-852	-	0,19	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-727	4.375	-	0,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-675	4.177	-	0,91	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.552	11.643	-	2,53	2,36	2,7019 E-04	560	353	0,095	0,400	4,20	SI
	QPR	-1.460	11.102	-	2,41	2,36	2,5774 E-04	560	353	0,091	0,300	3,30	SI
Trave: Trave 12-19				FRC=0,20 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-567	15.746	-	3,41	2,36	3,615 E-04	560	353	0,127	0,400	3,14	SI
	QPR	-521	15.009	-	3,25	2,36	3,4544 E-04	560	353	0,122	0,300	2,46	SI
12,5%	FRQ	264	5.369	-	1,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	271	5.123	-	1,11	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.095	-2.117	-	0,46	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.062	-2.008	-	0,44	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.928	-6.708	-	1,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.855	-6.384	-	1,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.759	-8.404	-	1,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.646	-8.003	-	1,76	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.590	-7.208	-	1,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.438	-6.869	-	1,50	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.421	-3.118	-	0,66	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-2.979	-	0,63	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.254	3.863	-	0,79	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.022	3.664	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.057	13.734	-	2,92	2,36	3,0393 E-04	560	353	0,107	0,400	3,73	SI
	QPR	5.790	13.059	-	2,78	2,36	2,89 E-04	560	353	0,102	0,300	2,94	SI
COPERTURA				FRC=0,09 cm				Travata: Trave 6-13-20					
Trave: Trave 6-13				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.286	9.469	-	1,96	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.733	8.994	-	1,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.495	2.747	-	0,51	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.975	2.598	-	0,49	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.673	-1.988	-	0,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.193	-1.905	-	0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.850	-4.728	-	0,98	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.409	-4.509	-	0,94	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.026	-5.477	-	1,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.624	-5.216	-	1,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.202	-4.233	-	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.840	-4.027	-	0,85	2,36	0 E+00	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]		
75,0%	FRQ	5.379	-997	-	0,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.056	-940	-	0,17	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.557	4.233	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.273	4.045	-	0,84	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.732	11.455	-	2,45	2,36	2,56 E-04	560	353	0,090	0,400	4,43	SI
	QPR	3.487	10.927	-	2,33	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-20			FRC=0,20 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	4.825	15.616	-	3,34	2,36	3,4946 E-04	560	353	0,123	0,400	3,25	SI
	QPR	4.530	14.887	-	3,18	2,36	3,3311 E-04	560	353	0,117	0,300	2,55	SI
12,5%	FRQ	5.657	5.271	-	1,09	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.322	5.032	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.488	-2.180	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.113	-2.067	-	0,41	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.320	-6.738	-	1,44	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.906	-6.412	-	1,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.151	-8.400	-	1,80	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.697	-8.000	-	1,71	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.983	-7.171	-	1,52	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.488	-6.835	-	1,45	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.814	-3.047	-	0,59	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.279	-2.914	-	0,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.646	3.968	-	0,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.073	3.760	-	0,73	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	11.450	13.874	-	2,90	2,36	2,9732 E-04	560	353	0,105	0,400	3,82	SI
	QPR	10.841	13.187	-	2,76	2,36	2,8264 E-04	560	353	0,100	0,300	3,01	SI
COPERTURA							Travata: Trave 7-14-21						
Trave: Trave 7-14			FRC=0,08 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	3.938	7.507	-	1,59	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.886	7.291	-	1,54	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.259	1.891	-	0,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.224	1.833	-	0,37	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.561	-2.022	-	0,43	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.546	-1.970	-	0,42	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.865	-4.224	-	0,92	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.869	-4.109	-	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.170	-4.718	-	1,04	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.193	-4.587	-	1,01	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	474	-3.504	-	0,78	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	517	-3.406	-	0,75	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-222	-583	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-160	-564	-	0,13	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-918	4.050	-	0,88	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-837	3.941	-	0,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.615	10.390	-	2,26	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.514	10.106	-	2,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-21			FRC=0,18 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-733	13.858	-	3,00	2,36	3,1999 E-04	560	353	0,113	0,400	3,55	SI
	QPR	-655	13.479	-	2,92	2,36	3,1039 E-04	560	353	0,109	0,300	2,74	SI
12,5%	FRQ	-33	4.857	-	1,05	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26	4.726	-	1,02	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	670	-1.663	-	0,36	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	708	-1.613	-	0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.371	-5.702	-	1,26	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.390	-5.541	-	1,22	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.073	-7.259	-	1,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.073	-7.056	-	1,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.774	-6.333	-	1,38	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.754	-6.157	-	1,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.475	-2.925	-	0,62	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.436	-2.845	-	0,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.176	2.964	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.117	2.879	-	0,59	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.865	11.333	-	2,41	2,36	2,5103 E-04	560	353	0,089	0,400	4,52	SI
	QPR	4.789	11.014	-	2,34	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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.
- 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** 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].
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

% _{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]		
ε _{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.												
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}												

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id _{Tr}	% _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} ⁽⁺⁾	M _{Rd} ⁽⁻⁾	V _{Ed,E} ⁽⁺⁾	V _{Ed,E} ⁽⁻⁾	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} ⁽⁺⁾	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁺⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁻⁾	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
COPERTURA																
									Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7							
Trave 1-2	0%	4,60	72.417	51.692	27.578	27.035	47.469	31.963	1,1	77.805	0	0	0	3,63	-	GR
	100%		54.442	72.670	27.578	27.035	-47.469	-31.963		0	-77.208	0	0	0	-	
Trave 2-3	0%	3,60	74.260	53.536	35.505	32.632	37.150	25.015	1,1	76.205	-10.881	0	0	3,71	25,96	GR
	100%		53.557	63.940	35.505	32.632	-37.150	-25.014		14.041	-73.045	0	0	20,12	3,87	
Trave 3-4	0%	3,60	64.989	54.604	33.224	33.224	37.150	25.015	1,1	73.696	-11.532	0	0	3,83	24,50	GR
	100%		54.618	65.001	33.224	33.224	-37.150	-25.014		11.532	-73.696	0	0	24,50	3,83	
Trave 4-5	0%	3,60	64.981	54.596	33.220	33.220	37.150	25.015	1,1	73.692	-11.528	0	0	3,83	24,51	GR
	100%		54.612	64.996	33.220	33.220	-37.150	-25.014		11.528	-73.692	0	0	24,51	3,83	
Trave 5-6	0%	3,60	63.692	53.311	32.554	35.427	37.150	25.015	1,1	72.959	-13.955	0	0	3,87	20,24	GR
	100%		53.504	74.227	32.554	35.427	-37.150	-25.014		10.795	-76.119	0	0	26,17	3,71	
Trave 6-7	0%	4,93	76.475	54.442	26.555	25.807	50.874	34.256	1,1	80.085	0	0	0	3,53	-	GR
	100%		54.442	72.785	26.555	25.807	-50.874	-34.256		0	-79.261	0	0	-	3,57	
COPERTURA																
									Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14							
Trave 8-9	0%	4,60	125.928	125.928	56.052	63.571	96.382	63.503	1,1	158.039	-6.425	0	0	2,26	55,60	GR
	100%		131.911	166.499	56.052	63.571	-96.381	-63.503		0	-166.309	0	0	-	2,15	
Trave 9-10	0%	3,60	165.495	131.911	82.561	73.232	75.429	49.698	1,1	166.246	-30.857	0	0	2,15	11,58	GR
	100%		131.725	131.725	82.561	73.232	-75.429	-49.698		41.119	-155.984	0	0	8,69	2,29	
Trave 10-11	0%	3,60	135.126	133.513	74.626	74.622	75.429	49.698	1,1	157.517	-32.386	0	0	2,27	11,03	GR
	100%		133.527	135.126	74.626	74.622	-75.429	-49.698		32.390	-157.513	0	0	11,03	2,27	
Trave 11-12	0%	3,60	135.181	133.490	74.637	74.631	75.429	49.698	1,1	157.530	-32.396	0	0	2,27	11,03	GR
	100%		133.513	135.181	74.637	74.631	-75.429	-49.698		32.403	-157.523	0	0	11,03	2,27	
Trave 12-13	0%	3,60	131.240	131.240	73.097	82.448	75.429	49.698	1,1	155.836	-40.995	0	0	2,29	8,71	GR
	100%		131.911	165.574	73.097	82.448	-75.429	-49.698		30.709	-166.122	0	0	11,63	2,15	
Trave 13-14	0%	4,93	167.052	131.911	59.472	52.344	103.296	68.059	1,1	168.715	0	0	0	2,12	-	GR
	100%		126.146	126.146	59.472	52.344	-103.296	-68.058		0	-160.874	0	0	-	2,22	
COPERTURA																
									Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21							
Trave 15-16	0%	4,60	72.546	51.820	27.618	29.340	54.874	36.600	1,1	85.254	0	0	0	3,32	-	GR
	100%		54.497	83.145	27.618	29.340	-54.875	-36.600		0	-87.149	0	0	-	3,25	
Trave 16-17	0%	3,60	84.741	53.758	38.459	32.737	42.945	28.643	1,1	85.250	-7.367	0	0	3,32	38,36	GR
	100%		53.713	64.095	38.459	32.737	-42.946	-28.644		13.662	-78.956	0	0	20,69	3,58	
Trave 17-18	0%	3,60	65.143	54.760	33.309	33.309	42.945	28.643	1,1	79.585	-7.997	0	0	3,55	35,35	GR
	100%		54.770	65.155	33.309	33.309	-42.946	-28.644		7.997	-79.586	0	0	35,35	3,55	
Trave 18-19	0%	3,60	65.142	54.758	33.309	33.309	42.945	28.643	1,1	79.585	-7.997	0	0	3,55	35,35	GR
	100%		54.770	65.156	33.309	33.309	-42.946	-28.644		7.996	-79.586	0	0	35,35	3,55	
Trave 19-20	0%	3,60	63.857	53.475	32.672	41.212	42.945	28.643	1,1	78.885	-16.690	0	0	3,58	16,93	GR
	100%		53.764	94.890	32.672	41.212	-42.946	-28.644		7.296	-88.279	0	0	38,74	3,20	
Trave 20-21	0%	4,93	97.205	54.540	30.760	25.857	58.811	39.226	1,1	92.647	0	0	0	3,06	-	GR
	100%		54.442	72.936	30.760	25.857	-58.811	-39.225		0	-87.254	0	0	-	3,24	
COPERTURA																
									Travata: Trave 1-8-15							
Trave 1-8	0%	6,33	44.473	34.130	12.661	12.662	8.363	7.224	1,1	22.290	-6.704	0	0	8,45	28,11	GR
	100%		35.622	45.972	12.661	12.662	-8.405	-7.225		6.702	-22.333	0	0	28,05	8,42	
Trave 8-15	0%	7,57	45.310	34.964	10.859	10.860	10.203	8.770	1,1	22.148	-3.176	0	0	8,49	59,20	GR
	100%		36.860	47.215	10.859	10.860	-10.161	-8.771		3.174	-22.107	0	0	59,40	8,53	
COPERTURA																
									Travata: Trave 2-9-16							
Trave 2-9	0%	6,33	44.309	33.967	12.428	12.428	9.502	7.224	1,1	23.172	-6.447	0	0	8,15	29,29	GR
	100%		34.407	44.749	12.428	12.428	-9.586	-7.224		6.446	-23.257	0	0	29,20	8,09	
Trave 9-16	0%	7,58	44.718	34.376	10.596	10.598	11.635	8.773	1,1	23.291	-2.884	0	0	8,09	65,31	GR
	100%		35.564	45.916	10.596	10.598	-11.550	-8.774		2.883	-23.207	0	0	65,52	8,14	
COPERTURA																
									Travata: Trave 3-10-17							
Trave 3-10	0%	6,33	44.235	33.894	12.337	12.337	9.502	7.224	1,1	23.073	-6.347	0	0	8,17	29,69	GR
	100%		33.906	44.245	12.337	12.337	-9.586	-7.224		6.347	-23.156	0	0	29,62	8,12	
Trave 10-17	0%	7,58	44.623	34.282	10.521	10.522	11.635	8.773	1,1	23.209	-2.801	0	0	8,10	67,12	GR
	100%		35.091	45.440	10.521	10.522	-11.550	-8.774		2.800	-23.125	0	0	67,34	8,15	
COPERTURA																
									Travata: Trave 4-11-18							
Trave 4-11	0%	6,33	44.614	34.269	12.388	12.387	9.502	7.224	1,1	23.128	-6.401	0	0	8,16	29,48	GR
	100%		33.848	44.186	12.388	12.387	-9.586	-7.224		6.402	-23.211	0	0	29,38	8,10	
Trave 11-18	0%	7,58	44.987	34.643	10.567	10.568	11.635	8.773	1,1	23.259	-2.851	0	0	8,09	66,02	GR
	100%		35.072	45.423	10.567	10.568	-11.550	-8.774		2.850	-23.175	0	0	66,24	8,15	
COPERTURA																
									Travata: Trave 5-12-19							
Trave 5-12	0%	6,33	44.174	33.833	12.317	12.316	9.502	7.224	1,1	23.050	-6.324	0	0	8,18	29,80	GR
	100%		33.838	44.176	12.317	12.316	-9.586	-7.224		6.324	-23.134	0	0	29,73	8,13	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Note
Trave 12-19	0%	7,58	44.568	34.226	10.506	10.507	11.635	8.773	1,1	23.192	-2.784	0	0	8,11	67,53	GR
	100%		35.028	45.378	10.506	10.507	-11.550	-8.774		2.783	-23.108	0	0	67,75	8,16	
COPERTURA										Travata: Trave 6-13-20						
Trave 6-13	0%	6,33	44.221	33.881	12.406	12.407	9.502	7.224	1,1	23.149	-6.424	0	0	8,16	29,40	GR
	100%		34.359	44.701	12.406	12.407	-9.586	-7.224		6.423	-23.233	0	0	29,31	8,10	
Trave 13-20	0%	7,58	44.653	34.312	10.583	10.585	11.635	8.773	1,1	23.277	-2.870	0	0	8,09	65,63	GR
	100%		35.530	45.882	10.583	10.585	-11.550	-8.774		2.868	-23.193	0	0	65,88	8,15	
COPERTURA										Travata: Trave 7-14-21						
Trave 7-14	0%	6,32	44.592	34.248	12.690	12.691	8.362	7.223	1,1	22.320	-6.737	0	0	8,44	27,97	GR
	100%		35.668	46.019	12.690	12.691	-8.403	-7.223		6.735	-22.363	0	0	27,91	8,41	
Trave 14-21	0%	7,57	45.193	34.847	10.825	10.827	10.203	8.770	1,1	22.111	-3.139	0	0	8,50	59,89	GR
	100%		36.723	47.079	10.825	10.827	-10.161	-8.771		3.137	-22.070	0	0	60,10	8,54	

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.
- L_{LI}** Lunghezza libera d'inflessione.
- M_{Rd}** Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,E}** Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,G+Q}** Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
- V_{Ed,G}** Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
- γ_{Rd}** Coefficiente di sovraresistenza.
- V_{Ed,GR}** Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,EL}** Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
- CS** Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
- Note** GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

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} _α	n _f	φ	L	n _{re} _α	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]				[cm]			
Pilastrata: Pilastrata 1																					
COPERTURA	56.192	-119.155	46.838	1.18[S]	151.952	151.952	89.600	1.712.013	1,55	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 2																					
COPERTURA	109.924	-119.386	-38.769	1.05[S]	136.931	137.899	128.326	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 3																					
COPERTURA	90.484	-116.242	36.251	1.07[S]	134.394	135.212	111.958	1.712.013	1,56	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 4																					
COPERTURA	95.299	-112.950	35.852	1.13[S]	135.029	135.882	114.167	1.712.013	1,55	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																					
COPERTURA	89.562	-116.888	-36.706	1.06[S]	134.270	135.086	111.454	1.712.013	1,56	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																					
COPERTURA	112.914	-120.936	42.323	1.01[S]	137.316	138.319	133.222	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
COPERTURA	59.747	-121.221	-49.849	1.13[S]	152.426	152.426	92.963	1.712.013	1,55	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
COPERTURA	93.719	11.501	-77.085	1.76[S]	113.430	113.430	141.282	1.712.013	1,59	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
COPERTURA	226.843	-59.780	-20.400	2.68[S]	131.626	131.626	258.012	1.712.013	1,48	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																					
COPERTURA	177.062	-58.018	18.636	2.73[S]	124.940	124.940	201.082	1.712.013	1,52	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																					
COPERTURA	195.808	-56.347	17.345	2.92[S]	127.477	127.477	209.884	1.712.013	1,51	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
COPERTURA (a)	174.527	-58.338	-18.298	2.71[S]	124.598	124.598	197.392	1.712.013	1,52	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																					
COPERTURA	236.604	-60.601	22.690	2.58[S]	132.916	132.916	267.033	1.712.013	1,48	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																					
COPERTURA	97.898	11.699	81.377	1.63[S]	114.017	114.017	148.942	1.712.013	1,59	NO	16	-	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																					
COPERTURA	68.691	116.795	50.219	1.19[S]	153.610	153.610	97.352	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 16																					
COPERTURA	126.890	117.103	-40.218	1.09[S]	139.1	140.2	143.128	1.712.013	1,53	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	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 _{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]				[cm]				
Pilastrata: Pilastrata 17																						
COPERTURA	106.170	113.747	37.151	1.12[S]	136.431	137.366	123.174	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 18																						
COPERTURA (a)	110.989	110.552	36.548	1.18[S]	137.068	138.054	126.069	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 19																						
COPERTURA	105.193	114.415	-37.552	1.11[S]	136.318	137.254	122.543	1.712.013	1,55	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 20																						
COPERTURA	130.698	118.655	44.210	1.05[S]	139.606	140.758	148.370	1.712.013	1,53	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	1	16	
Pilastrata: Pilastrata 21																						
COPERTURA	72.928	119.243	-53.655	1.14[S]	154.168	154.168	100.029	1.712.013	1,54	NO	16	-	10	40	1	2	16	40	1	2	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,r}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,Xr}**
- M_{Ed,Y}**
- M_{Rd,Xr}** 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_{re}, n_f, φ** 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. 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}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _i		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f	
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		[mm ²]	[mm ²]			
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[mm ²]	[mm ²]	[cm]		
Pilastrata: Pilastrata 1																	
COPERTURA	78.149	78.149	4,57	356988	356988	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
COPERTURA	72.132	73.294	4,93	361019	361019	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
COPERTURA	70.469	71.185	5,05	359420	359420	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
COPERTURA	70.811	71.601	5,02	359733	359733	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
COPERTURA	70.400	71.098	5,05	359357	359357	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
COPERTURA	72.464	73.756	4,90	361371	361371	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
COPERTURA	78.540	78.540	4,55	357298	357298	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
COPERTURA	44.575	44.575	8,13	362532	362532	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
COPERTURA	53.362	53.362	6,97	371920	371920	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
COPERTURA	49.379	49.379	7,44	367355	367355	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
COPERTURA	50.559	50.559	7,29	368679	368679	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
COPERTURA (a)	49.154	49.154	7,47	367106	367106	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																	
COPERTURA	54.064	54.064	6,89	372751	372751	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _i		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f	
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		[mm ²]	[mm ²]			[cm]
Pilastrata: Pilastrata 14																	
COPERTURA	45.120	45.120	8,05	363099	363099	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
COPERTURA	79.171	79.171	4,52	357804	357804	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
COPERTURA	73.498	75.188	4,82	362377	362377	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
COPERTURA	71.780	72.805	4,95	360576	360576	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																	
COPERTURA (a)	72.108	73.262	4,93	360917	360917	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
COPERTURA	71.712	72.711	4,96	360505	360505	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 20																	
COPERTURA	73.878	75.714	4,79	362777	362777	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
COPERTURA	79.620	79.620	4,50	358159	358159	591227	591227	7	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	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.
- 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_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_i** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- V_{Rd,s}** Resistenza a taglio per scorrimento.
- A_{sw}** Staffe (diametro in mm/passo in cm; [-] = rinforzo NON in C.A).
- 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} _a	n _f	φ	L	n _{re} _a	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]	[m]	[m]	[m]	[m]	[cm]	[mm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																				
COPERTURA	93.334	13.129	-60.582	5.37[S]	183.161	183.161	86.607	2.568.020	1,60	16	16	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 2																				
COPERTURA	176.186	17.285	20.148	16.12[S]	168.973	169.596	126.507	2.568.020	1,58	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 3																				
COPERTURA	144.504	17.199	-3.617	34.06[S]	164.716	165.146	109.999	2.568.020	1,60	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 4																				
COPERTURA	150.728	17.247	-421	36.61[S]	165.552	166.021	112.239	2.568.020	1,59	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																				
COPERTURA	143.239	17.195	3.858	33.80[S]	164.560	164.984	109.450	2.568.020	1,60	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																				
COPERTURA	183.171	17.403	-27.459	11.89[S]	169.909	170.574	131.292	2.568.020	1,57	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																				
COPERTURA	99.445	13.171	69.548	4.39[S]	183.990	183.990	89.984	2.568.020	1,59	16	16	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 8																				
COPERTURA	179.487	5.464	-55.902	4.49[S]	144.435	144.435	139.377	2.568.020	1,61	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																				
COPERTURA	377.327	6.225	15.415	29.07[S]	171.670	171.670	255.588	2.568.020	1,49	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																				
COPERTURA	284.559	6.441	-4.855	86.33[S]	159.128	159.128	199.270	2.568.020	1,55	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																				
COPERTURA	311.447	6.455	-736	NS	162.807	162.807	208.467	2.568.020	1,53	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																				
COPERTURA (a)	279.491	6.441	4.856	86.57[S]	158.437	158.437	195.684	2.568.020	1,55	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																				

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 _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]	[mm]	
COPERTURA	394.355	6.224	-21.962	18.68[S]	173.922	173.922	264.671	2.568.020	1,48	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																				
COPERTURA	191.081	5.451	64.677	3.61[S]	146.083	146.083	147.283	2.568.020	1,60	16	16	10	40	1	1	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																				
COPERTURA	109.358	-19.157	-71.150	4.06[S]	185.328	185.328	95.229	2.568.020	1,59	16	16	10	40	1	2	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 16																				
COPERTURA	204.971	-24.671	23.673	10.83[S]	172.812	173.624	141.559	2.568.020	1,56	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 17																				
COPERTURA	168.818	-24.656	-4.215	19.64[S]	167.995	168.565	121.586	2.568.020	1,58	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 18																				
COPERTURA (a)	175.678	-24.698	-497	20.76[S]	168.915	169.536	124.502	2.568.020	1,58	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 19																				
COPERTURA	167.387	-24.659	4.498	19.51[S]	167.796	168.370	120.919	2.568.020	1,58	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 20																				
COPERTURA	213.026	-24.823	-32.268	8.31[S]	173.877	174.744	146.740	2.568.020	1,56	16	16	10	40	1	2	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 21																				
COPERTURA	116.463	-19.187	81.647	3.35[S]	186.300	186.300	98.080	2.568.020	1,58	16	16	10	40	1	2	16	40	1	2	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,r}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,Xr}**
- M_{Ed,Y}**
- M_{Rd,Xr}** 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_{rear}** 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)

Lv	Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD															
	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _i		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																
COPERTURA	31.640	34.127	12,45	535481	535481	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 2																
COPERTURA	32.059	31.852	13,26	541529	541529	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 3																
COPERTURA	30.979	30.587	13,72	539130	539130	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 4																
COPERTURA	29.946	30.343	14,00	539599	539599	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 5																
COPERTURA	31.111	30.610	13,66	539035	539035	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 6																
COPERTURA	32.419	33.254	12,78	542056	542056	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 7																
COPERTURA	31.977	35.362	12,02	535946	535946	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 8																
COPERTURA	12.308	21.039	20,20	543798	543798	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 9																
COPERTURA	11.177	16.653	25,52	557880	557880	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	
Pilastrata: Pilastrata 10																
COPERTURA	10.729	15.614	27,22	551033	551033	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19635	0,19635	12	

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _i		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		[mm ²]	[mm ²]	
Pilastrata: Pilastrata 11															
COPERTURA	10.35 4	15.08 6	28,17	553019	553019	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 12															
COPERTURA (a)	10.76 8	15.55 4	27,32	550660	550660	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 13															
COPERTURA	11.33 7	17.56 5	24,19	559126	559126	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 14															
COPERTURA	12.54 1	22.02 6	19,29	544649	544649	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 15															
COPERTURA	30.76 6	36.22 0	11,73	536707	536707	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 16															
COPERTURA	31.44 1	32.90 6	12,91	543566	543566	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 17															
COPERTURA	30.36 5	31.16 4	13,64	540864	540864	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 18															
COPERTURA (a)	29.39 5	30.80 6	13,79	541376	541376	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 19															
COPERTURA	30.49 9	31.19 3	13,62	540758	540758	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 20															
COPERTURA	31.79 8	34.56 0	12,30	544165	544165	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12
Pilastrata: Pilastrata 21															
COPERTURA	31.30 6	37.72 4	11,26	537239	537239	424943	424943	0	0	0	0	-	0,19 635	0,19 635	12

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.
- 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_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_i** 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)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv	T _{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	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]				
Pilastrata: Pilastrata 1																		
COPERTURA																		
		RAR	6,971	17,43	67.300	-9.732	43.418	2.50	SI	RAR	135,8 49	360,00	67.300	-9.732	43.418	2.65	SI	
		QPR	5,624	13,07	54.096	-8.656	34.064	2.32	SI									
Pilastrata: Pilastrata 2																		
COPERTURA																		
		RAR	2,768	17,43	126.586	-12.565	-14.507	6.29	SI	RAR	12,40 8	360,00	126.586	-12.565	-14.507	29.01	SI	
		QPR	2,239	13,07	100.325	-10.422	-11.600	5.83	SI									
Pilastrata: Pilastrata 3																		
COPERTURA																		
		RAR	1,732	17,43	103.858	-12.496	2.572	10.06	SI	RAR	4,439	360,00	103.858	-12.496	2.572	81.10	SI	
		QPR	1,402	13,07	82.421	-10.343	1.951	9.32	SI									
Pilastrata: Pilastrata 4																		
COPERTURA																		
		RAR	1,585	17,43	108.321	-12.528	302	10.99	SI	RAR	2,268	360,00	108.321	-12.528	302	NS	SI	
		QPR	1,291	13,07	85.933	-10.365	237	10.12	SI									
Pilastrata: Pilastrata 5																		
COPERTURA																		
		RAR	1,740	17,43	102.951	-12.492	-2.745	10.01	SI	RAR	4,648	360,00	102.951	-12.492	-2.745	77.45	SI	
		QPR	1,408	13,07	81.708	-10.341	-2.091	9.28	SI									
Pilastrata: Pilastrata 6																		
COPERTURA																		
		RAR	3,202	17,43	131.596	-12.649	19.752	5.44	SI	RAR	16,34 8	360,00	131.596	-12.649	19.752	22.02	SI	
		QPR	2,579	13,07	104.268	-10.486	15.727	5.06	SI									
Pilastrata: Pilastrata 7																		
COPERTURA																		

Lv Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP 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]			
	RAR	7,789	17,43	71.685	-9.763	-49.850	2.23	SI	RAR	155,8 16	360,00	71.685	-9.763	-49.850	2.31	SI
	QPR	6,271	13,07	57.555	-8.680	-39.134	2.08	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
COPERTURA																
	RAR	6,443	17,43	129.187	-4.040	39.938	2.70	SI	RAR	116,6 80	360,00	129.187	-4.040	39.938	3.08	SI
	QPR	3,322	13,07	103.106	-3.562	30.938	3.93	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
COPERTURA																
	RAR	2,721	17,43	270.515	-4.541	-11.093	6.40	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	2,168	13,07	212.544	-3.812	-8.852	6.02	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
COPERTURA																
	RAR	1,760	17,43	204.082	-4.689	3.455	9.90	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,395	13,07	160.584	-3.907	2.629	9.36	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
COPERTURA																
	RAR	1,631	17,43	223.337	-4.696	527	10.68	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,317	13,07	202.847	2.319	-374	9.92	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
COPERTURA																
	RAR	1,741	17,43	200.454	-4.689	-3.454	10.01	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,380	13,07	157.747	-3.907	-2.627	9.47	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
COPERTURA																
	RAR	3,162	17,43	282.702	-4.539	15.781	5.51	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	2,513	13,07	222.053	-3.809	12.513	5.20	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
COPERTURA																
	RAR	7,376	17,43	137.487	-4.031	-46.216	2.36	SI	RAR	141,0 46	360,00	137.487	-4.031	-46.216	2.55	SI
	QPR	5,786	13,07	109.587	-3.555	-35.834	2.25	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
COPERTURA																
	RAR	8,607	17,43	78.804	14.205	50.948	2.02	SI	RAR	164,8 73	360,00	78.804	14.205	50.948	2.18	SI
	QPR	6,963	13,07	63.182	12.647	39.836	1.87	SI								
Pilastrata: Pilastrata 16																
COPERTURA																
	RAR	3,494	17,43	147.140	17.947	-17.018	4.98	SI	RAR	17,36 8	360,00	147.140	17.947	-17.018	20.72	SI
	QPR	2,824	13,07	116.209	14.916	-13.515	4.62	SI								
Pilastrata: Pilastrata 17																
COPERTURA																
	RAR	2,286	17,43	121.228	17.924	3.000	7.62	SI	RAR	7,995	360,00	121.228	17.924	3.000	45.02	SI
	QPR	1,855	13,07	95.872	14.855	2.283	7.04	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
COPERTURA																
	RAR	2,112	17,43	126.145	17.951	356	8.25	SI	RAR	5,480	360,00	126.145	17.951	356	65.68	SI
	QPR	1,724	13,07	99.729	14.874	279	7.58	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
COPERTURA																
	RAR	2,296	17,43	120.204	17.924	-3.201	7.59	SI	RAR	8,239	360,00	120.204	17.924	-3.201	43.69	SI
	QPR	1,863	13,07	95.068	14.855	-2.442	7.01	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
COPERTURA																
	RAR	5,427	17,43	152.913	18.055	23.177	3.21	SI	RAR	55,64 5	360,00	152.913	18.055	23.177	6.46	SI
	QPR	3,223	13,07	120.734	14.999	18.345	4.05	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																
COPERTURA																
	RAR	9,566	17,43	83.897	14.229	-58.472	1.82	SI	RAR	188,1 54	360,00	83.897	14.229	-58.472	1.91	SI
	QPR	7,719	13,07	67.183	12.671	-45.741	1.69	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)

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	Verificat o
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	54.096	-8.656	34.064	2,95	2,36	8,942 E-05	124	304	0,027	0,400	14,73	SI
-	QPR	54.096	-8.656	34.064	2,95	2,36	8,942 E-05	124	304	0,027	0,300	11,05	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	106.825	-10.952	-12.320	1,25	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	100.325	-10.422	-11.600	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	87.728	-10.876	2.105	0,56	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	82.421	-10.343	1.951	0,53	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	91.474	-10.900	253	0,40	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	85.933	-10.365	237	0,39	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	86.966	-10.874	-2.253	0,58	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	81.708	-10.341	-2.091	0,55	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	111.033	-11.022	16.723	1,57	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	104.268	-10.486	15.727	1,48	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	57.555	-8.680	-39.134	3,32	2,36	2,3477 E-04	415	276	0,065	0,400	6,17	SI
-	QPR	57.555	-8.680	-39.134	3,32	2,36	2,3477 E-04	415	276	0,065	0,300	4,62	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	109.562	-3.681	33.166	2,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	103.106	-3.562	30.938	2,20	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	212.544	-3.812	-8.852	-0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	212.544	-3.812	-8.852	-0,14	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	160.584	-3.907	2.629	-0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	160.584	-3.907	2.629	-0,35	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	175.647	-3.904	413	-0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	175.647	-3.904	413	-0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	157.747	-3.907	-2.627	-0,33	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	157.747	-3.907	-2.627	-0,33	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	222.053	-3.809	12.513	0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	222.053	-3.809	12.513	0,10	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	109.587	-3.555	-35.834	2,56	2,36	2,0582 E-04	439	334	0,069	0,400	5,82	SI
-	QPR	109.587	-3.555	-35.834	2,56	2,36	2,0582 E-04	439	334	0,069	0,300	4,36	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	63.182	12.647	39.836	3,64	2,36	2,3915 E-04	381	265	0,063	0,400	6,32	SI
-	QPR	63.182	12.647	39.836	3,64	2,36	2,3915 E-04	381	265	0,063	0,300	4,74	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	123.865	15.666	-14.381	1,69	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	116.209	14.916	-13.515	1,60	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	102.148	15.615	2.461	0,89	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	95.872	14.855	2.283	0,85	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	106.267	15.636	298	0,70	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	99.729	14.874	279	0,67	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
COPERTURA				AA= PCA									
-	FRQ	101.290	15.615	-2.630	0,90	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	95.068	14.855	-2.442	0,86	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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 20													
COPERTURA AA= PCA													
-	FRQ	128.699	15.755	19.541	2,06	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	120.734	14.999	18.345	1,95	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
COPERTURA AA= PCA													
-	FRQ	67.183	12.671	-45.741	4,07	2,36	1,1896 E-04	123	302	0,036	0,400	11,12	SI
-	QPR	67.183	12.671	-45.741	4,07	2,36	1,1896 E-04	123	302	0,036	0,300	8,34	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".
- 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 media nel calcestruzzo.
- 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}

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Lv	%L _{LI}	L _{LI}	Dir	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	γ _{Rd}	Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio				CS	Note
							V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)		
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
COPERTURA												
0%	4,46	X	160.021	-160.021	1,1	78.149	78.149	0	0	4,57	GR	
		Y	160.021	-160.021		78.149	78.149	0	0	4,57		
	100%	X	156.837	-156.837	78.149	78.149	0	0	4,57			
		Y	156.837	-156.837	78.149	78.149	0	0	4,57			
Pilastrata: Pilastrata 2												
COPERTURA												
0%	4,46	X	150.225	-150.225	1,1	73.294	73.294	0	0	4,93	GR	
		Y	147.412	-147.412		72.132	72.132	0	0	5,00		
	100%	X	146.949	-146.949	73.294	73.294	0	0	4,93			
		Y	145.051	-145.051	72.132	72.132	0	0	5,00			
Pilastrata: Pilastrata 3												
COPERTURA												
0%	4,46	X	145.970	-145.970	1,1	71.185	71.185	0	0	5,05	GR	
		Y	144.355	-144.355		70.469	70.469	0	0	5,10		
	100%	X	142.651	-142.651	71.185	71.185	0	0	5,05			
		Y	141.364	-141.364	70.469	70.469	0	0	5,10			
Pilastrata: Pilastrata 4												
COPERTURA												
0%	4,46	X	146.808	-146.808	1,1	71.601	71.601	0	0	5,02	GR	
		Y	144.953	-144.953		70.811	70.811	0	0	5,08		
	100%	X	143.500	-143.500	71.601	71.601	0	0	5,02			
		Y	142.154	-142.154	70.811	70.811	0	0	5,08			
Pilastrata: Pilastrata 5												
COPERTURA												
0%	4,46	X	145.797	-145.797	1,1	71.098	71.098	0	0	5,05	GR	
		Y	144.229	-144.229		70.400	70.400	0	0	5,10		
	100%	X	142.472	-142.472	71.098	71.098	0	0	5,05			
		Y	141.211	-141.211	70.400	70.400	0	0	5,10			
Pilastrata: Pilastrata 6												
COPERTURA												
0%	4,46	X	151.160	-151.160	1,1	73.756	73.756	0	0	4,90	GR	
		Y	148.085	-148.085		72.464	72.464	0	0	4,99		
	100%	X	147.889	-147.889	73.756	73.756	0	0	4,90			
		Y	145.724	-145.724	72.464	72.464	0	0	4,99			
Pilastrata: Pilastrata 7												
COPERTURA												
0%	4,46	X	160.800	-160.800	1,1	78.540	78.540	0	0	4,55	GR	
		Y	160.800	-160.800		78.540	78.540	0	0	4,55		
	100%	X	157.644	-157.644	78.540	78.540	0	0	4,55			
		Y	157.644	-157.644	78.540	78.540	0	0	4,55			
Pilastrata: Pilastrata 8												
COPERTURA												
0%	6,30	X	130.022	-130.022	1,1	44.575	44.575	0	0	8,13	GR	
		Y	130.022	-130.022		44.575	44.575	0	0	8,13		
	100%	X	125.271	-125.271	44.575	44.575	0	0	8,13			
		Y	125.271	-125.271	44.575	44.575	0	0	8,13			
Pilastrata: Pilastrata 9												
COPERTURA												
0%	6,30	X	154.912	-154.912	1,1	53.362	53.362	0	0	6,92	GR	
		Y	154.912	-154.912		53.362	53.362	0	0	6,92		
	100%	X	150.707	-150.707	53.362	53.362	0	0	6,92			
		Y	150.707	-150.707	53.362	53.362	0	0	6,92			
Pilastrata: Pilastrata 10												
COPERTURA												
0%	6,30	X	143.652	-143.652	1,1	49.379	49.379	0	0	7,44	GR	
		Y	143.652	-143.652		49.379	49.379	0	0	7,44		

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{LI}	L _{LI}	Dir	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
	100%		X	139.153	-139.153		49.379	49.379	0	0	7,44	
			Y	139.153	-139.153		49.379	49.379	0	0	7,44	
Pilastrata: Pilastrata 11												
COPERTURA	0%	6,30	X	146.992	-146.992	1,1	50.559	50.559	0	0	7,29	GR
			Y	146.992	-146.992		50.559	50.559	0	0	7,29	
	100%		X	142.576	-142.576		50.559	50.559	0	0	7,29	
			Y	142.576	-142.576		50.559	50.559	0	0	7,29	
Pilastrata: Pilastrata 12												
COPERTURA (a)	0%	6,30	X	143.011	-143.011	1,1	49.154	49.154	0	0	7,47	GR
			Y	143.011	-143.011		49.154	49.154	0	0	7,47	
	100%		X	138.508	-138.508		49.154	49.154	0	0	7,47	
			Y	138.508	-138.508		49.154	49.154	0	0	7,47	
Pilastrata: Pilastrata 13												
COPERTURA	0%	6,30	X	156.888	-156.888	1,1	54.064	54.064	0	0	6,83	GR
			Y	156.888	-156.888		54.064	54.064	0	0	6,83	
	100%		X	152.751	-152.751		54.064	54.064	0	0	6,83	
			Y	152.751	-152.751		54.064	54.064	0	0	6,83	
Pilastrata: Pilastrata 14												
COPERTURA	0%	6,30	X	131.575	-131.575	1,1	45.120	45.120	0	0	8,05	GR
			Y	131.575	-131.575		45.120	45.120	0	0	8,05	
	100%		X	126.838	-126.838		45.120	45.120	0	0	8,05	
			Y	126.838	-126.838		45.120	45.120	0	0	8,05	
Pilastrata: Pilastrata 15												
COPERTURA	0%	4,46	X	162.073	-162.073	1,1	79.171	79.171	0	0	4,52	GR
			Y	162.073	-162.073		79.171	79.171	0	0	4,52	
	100%		X	158.928	-158.928		79.171	79.171	0	0	4,52	
			Y	158.928	-158.928		79.171	79.171	0	0	4,52	
Pilastrata: Pilastrata 16												
COPERTURA	0%	4,46	X	154.048	-154.048	1,1	75.188	75.188	0	0	4,82	GR
			Y	150.175	-150.175		73.498	73.498	0	0	4,93	
	100%		X	150.804	-150.804		75.188	75.188	0	0	4,82	
			Y	147.827	-147.827		73.498	73.498	0	0	4,93	
Pilastrata: Pilastrata 17												
COPERTURA	0%	4,46	X	149.241	-149.241	1,1	72.805	72.805	0	0	4,95	GR
			Y	146.699	-146.699		71.780	71.780	0	0	5,02	
	100%		X	145.949	-145.949		72.805	72.805	0	0	4,95	
			Y	144.337	-144.337		71.780	71.780	0	0	5,02	
Pilastrata: Pilastrata 18												
COPERTURA (a)	0%	4,46	X	150.166	-150.166	1,1	73.262	73.262	0	0	4,93	GR
			Y	147.360	-147.360		72.108	72.108	0	0	5,01	
	100%		X	146.879	-146.879		73.262	73.262	0	0	4,93	
			Y	145.007	-145.007		72.108	72.108	0	0	5,01	
Pilastrata: Pilastrata 19												
COPERTURA	0%	4,46	X	149.054	-149.054	1,1	72.711	72.711	0	0	4,96	GR
			Y	146.559	-146.559		71.712	71.712	0	0	5,03	
	100%		X	145.756	-145.756		72.711	72.711	0	0	4,96	
			Y	144.202	-144.202		71.712	71.712	0	0	5,03	
Pilastrata: Pilastrata 20												
COPERTURA	0%	4,46	X	155.110	-155.110	1,1	75.714	75.714	0	0	4,79	GR
			Y	150.944	-150.944		73.878	73.878	0	0	4,91	
	100%		X	151.876	-151.876		75.714	75.714	0	0	4,79	
			Y	148.599	-148.599		73.878	73.878	0	0	4,91	
Pilastrata: Pilastrata 21												
COPERTURA	0%	4,46	X	162.977	-162.977	1,1	79.620	79.620	0	0	4,50	GR
			Y	162.977	-162.977		79.620	79.620	0	0	4,50	
	100%		X	159.847	-159.847		79.620	79.620	0	0	4,50	
			Y	159.847	-159.847		79.620	79.620	0	0	4,50	

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
%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.
L_{LI}	Lunghezza libera d'inflessione.
Dir	Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
γ_{Rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.
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).
Note	GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
M_{Rd}	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V_{Ed,GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
V_{Ed,EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttività - Pilastri in Presenza di Sisma										
Lv	V _{sw,c}	V _{nc}	ω _{wd}	α _n	α _s	v _d	ω _{wd,min}	CS	CS _{min}	
	[cm ²]	[cm ²]								
Duttività di curvatura richiesta allo SLC nelle direzioni X e Y: [μ_{4,x} = 8,32; μ_{4,y} = 6,72]										
Pilastrata: Pilastrata 1										
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,689	0,650	0,000	0,080	NS	3,724	
Pilastrata: Pilastrata 2										
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724	

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastrati in Presenza di Sisma

Lv	V _{sw,c} [cm ³]	V _{nc} [cm ³]	ω _{wd}	α _n	α _s	V _d	ω _{wd,min}	CS	CS _{min}
Pilastrata: Pilastrata 3									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 4									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 5									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 6									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 7									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,689	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 8									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 9									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,098	0,080	5,868	3,724
Pilastrata: Pilastrata 10									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,076	0,080	12,909	3,724
Pilastrata: Pilastrata 11									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,080	0,080	10,889	3,724
Pilastrata: Pilastrata 12									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,075	0,080	13,998	3,724
Pilastrata: Pilastrata 13									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,101	0,080	5,401	3,724
Pilastrata: Pilastrata 14									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,720	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 15									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,689	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 16									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 17									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 18									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 19									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 20									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,705	0,650	0,000	0,080	NS	3,724
Pilastrata: Pilastrata 21									
COPERTURA	144,51	11532	0,298	0,689	0,650	0,000	0,080	NS	3,724

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{sw,c}	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
V_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
ω_{wd,min}	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidzze 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 rigidzza 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;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidzza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidzza 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 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 rigidzza 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 rigidzza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidzza 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;	SI
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;	SI
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 _{d,Tmp}	I _{r,Tmp}	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]
COPERTURA	-0,80	6,80	NO	NO	264.169	140.528	86.441	319.699	319.699	138.320	96.067

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)

Id _{Piano}	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	Effetti delle non linearità geometriche per sisma							
			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]
COPERTURA	-0,80	6,80	3,8496	6,1063	2.591.512	2.591.512	540.980	527.839	2,7119 E-02	4,4088 E-02

LEGENDA:

Id_{Piano}	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,z}	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)

Id _{Piano}	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{amm,SLO} [cm]	δ _{d,SLO}				C _{lg} T _{mp}	Note
				X		Y			
				X	Y	X	Y		
COPERTURA	-0,80	6,80	2,2667	0,9948	1,6416	1,2718	0,6251	RF	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano}	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_{lg}T_{mp}	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Id _{Cmp}	%L _{LI} [%]	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	A _{s,s}		A _{s,i}		CS _s		CS _i	
				[cm ²]		[cm ²]					
Sezione: Solai 1.1											
COPERTURA Travetto 1-2	0%	13.956	3.740	2,32	0,00	1,36	-	-	-	-	-
	12,5%	-	11.455	1,54	0,00	-	-	-	-	-	-
	25,0%	-	16.254	1,54	0,00	-	-	-	-	-	-
	37,5%	1.374	18.137	1,54	0,00	8.60	-	-	-	-	-
	50,0%	3.877	18.607	1,54	0,00	3.04	-	-	-	-	-
	62,5%	7.341	13.722	1,54	0,00	1.60	-	-	-	-	-
	75,0%	11.766	7.175	3,80	0,00	2.13	-	-	-	-	-
	87,5%	17.150	-	3,80	0,00	1.78	-	-	-	-	-
	100,0%	29.008	-	3,80	0,00	1.05	-	-	-	-	-
Travetto 2-3	0%	28.264	-	3,80	0,00	1.08	-	-	-	-	-
	12,5%	10.436	-	3,80	0,00	2.40	-	-	-	-	-
	25,0%	4.590	11.834	1,54	0,00	2.57	-	-	-	-	-
	37,5%	139	21.075	1,54	0,00	85.02	-	-	-	-	-
	50,0%	-	26.638	1,54	0,00	-	-	-	-	-	-
	62,5%	-	26.960	0,00	0,00	-	-	-	-	-	-
	75,0%	-	23.889	0,00	0,00	-	-	-	-	-	-
	87,5%	-	16.585	1,13	0,00	-	-	-	-	-	-
	100%	19.978	5.047	2,67	0,00	1.09	-	-	-	-	-

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.
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 ([INS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS_i	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([INS] = 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 _L	V _{Ed,Y} (+)	V _{Ed,Y} (-)	CS(+)	CS(-)	V _{Rd} (+)	V _{Rd} (-)	V _{Rsd,s} (+)	V _{Rsd,s} (-)	N _{Ed} (+)	N _{Ed} (-)	V _{Rsd,p} (+)	V _{Rsd,p} (-)	A _s (+)	A _s (-)	A _{sw,p} (+)	A _{sw,p} (-)
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
COPERTURA																	
										Sezione: Solai 1.1							
Travetto 1-2	0%	11.895	-	8,37	-	99556	99556	0	0	4743	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.177	-59	2,44	NS	19911	19911	0	0	3547	1169	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25,0%	4.461	-1.284	4,46	15,51	19911	19911	0	0	2350	774	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	745	-2.509	26,73	7,94	19911	19911	0	0	1153	380	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50,0%	-	-5.046	-	3,95	19911	19911	0	0	0	-46	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-8.763	-	2,27	19911	19911	0	0	0	-1243	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75,0%	-	-12.481	-	1,60	19911	19911	0	0	0	-2440	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-16.197	-	6,15	99556	99556	0	0	0	-3638	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100,0%	-	-19.914	-	5,00	99556	99556	0	0	0	-4832	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%	22.357	-	4,45	-	99556	99556	0	0	-4903	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	17.844	-	1,12	-	19911	19911	0	0	-3689	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25,0%	13.335	-	1,49	-	19911	19911	0	0	-2475	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	8.823	-	2,26	-	19911	19911	0	0	-1263	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50,0%	4.312	-	4,62	-	19911	19911	0	0	-49	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	958	-1.225	20,78	16,25	19911	19911	0	0	384	1166	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75,0%	-	-5.734	-	3,47	19911	19911	0	0	0	2379	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-10.248	-	1,94	19911	19911	0	0	0	3593	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100,0%	-	-14.756	-	6,75	99556	99556	0	0	0	4806	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA:

- IdCmp** Identificativo della campata.
- %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.
- 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}(+), V_{Rd}(-)** Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
- V_{Rsd,s}(+), V_{Rsd,s}(-)** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)" .
- N_{Ed}(+/-)** Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
- V_{Rsd,p}(+), V_{Rsd,p}(-)** Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)" .
- A_s(+), A_s(-)** Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)" .
- A_{sw,p}(+), A_{sw,p}(-)** Aree dei ferri piegati.

Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

%LLI	Tp _{mf}	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]				
COPERTURA																	
										Sezione: Solai 1.1							
Campata : Travetto 1-2 FRC=0,25 cm																	
0%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
26,9%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
53,8%	RAR	0,491	17,43	-	663	-	35.47	SI	RAR	2,351	360,00	-	663	-	NS	-	SI
	QPR	0,491	13,07	-	663	-	26.60	SI	RAR	2,351	360,00	-	663	-	NS	-	SI
80,7%	RAR	5,147	17,43	-	7.046	-	3.38	SI	RAR	22,272	360,00	-	7.046	-	16.16	-	SI
	QPR	5,147	13,07	-	7.046	-	2.53	SI	RAR	22,272	360,00	-	7.046	-	16.16	-	SI
100%	RAR	7,096	17,43	-	20.614	-	2.45	SI	RAR	277,879	360,00	-	20.614	-	1.29	-	SI
	QPR	7,096	13,07	-	20.614	-	1.84	SI	RAR	277,879	360,00	-	20.614	-	1.29	-	SI
Campata : Travetto 2-3 FRC=0,85 cm																	
0%	RAR	6,914	17,43	-	20.085	-	2.52	SI	RAR	270,748	360,00	-	20.085	-	1.32	-	SI
	QPR	6,914	13,07	-	20.085	-	1.89	SI	RAR	270,748	360,00	-	20.085	-	1.32	-	SI
26,7%	RAR	1,284	17,43	-	1.732	-	13.57	SI	RAR	6,142	360,00	-	1.732	-	58.61	-	SI
	QPR	1,284	13,07	-	1.732	-	10.18	SI	RAR	6,142	360,00	-	1.732	-	58.61	-	SI
53,4%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
80,2%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
100%	RAR	0,000	17,43	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	13,07	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	-	SI

%LLI T _{prmf}	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	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]		

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}).

Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - 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]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
COPERTURA								Sezione: Solai 1.1					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,25 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-560	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-560	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
13,4%	FRQ	-	-1.695	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.695	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
26,9%	FRQ	-	-1.870	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.870	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
40,3%	FRQ	-	-1.084	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.084	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
53,8%	FRQ	-	-11.242	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	663	-	0,23	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
67,2%	FRQ	-	-8.315	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.375	-	1,18	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
80,7%	FRQ	-	-3.315	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7.046	-	2,26	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
94,1%	FRQ	-	11.678	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.678	-	2,16	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	9.562	-	1,77	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	9.562	-	1,77	2,36	1,0973 E-03	135	159	0,175	0,300	1,72	SI
Campata Travetto 2-3				FRC=0,85 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	20.085	-	3,72	2,36	1,0634 E-03	135	159	0,169	0,400	2,36	SI
	QPR	-	20.085	-	3,72	2,36	1,0634 E-03	135	159	0,169	0,300	1,77	SI
13,4%	FRQ	-	7.100	-	2,27	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7.100	-	2,27	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
26,7%	FRQ	-	1.732	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.732	-	0,61	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
40,1%	FRQ	-	-2.240	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2.240	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
53,4%	FRQ	-	-4.817	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.817	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
66,8%	FRQ	-	-5.999	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-5.999	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
80,2%	FRQ	-	-5.787	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-5.787	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
93,5%	FRQ	-	-4.180	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.180	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.177	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.177	-	0,00	2,36	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

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

%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".

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 media nel calcestruzzo.

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.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

%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]		

Verificato [SI] = W_d ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

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

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
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	

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

Dati indicati per direzione

Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{V_{id}}	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]

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_{id} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{id} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- A_{inf}/M⁻** Se Or. V_{id} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{id} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- Or_{V_{id}}** 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** 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_{rk}** 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).
- 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}** Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori. [-] = 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 1-2-3-4-5-6-7												
Trave 1-2	0%	98.602	34.447	-20.331	40.451	14,07	14,07	15.77[S]	0,06	12.01[S]	0,07	NO
	12,5%	98.602	42.376	-20.331	19.749	14,07	14,07	12.82[S]	0,06	24.61[S]	0,07	NO
	25,0%	98.602	43.974	-20.331	4.107	14,07	14,07	12.35[S]	0,06	NS	0,07	NO
	37,5%	115.620	42.309	-	-	14,07	14,07	12.97[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	58.521	32.434	-	-	14,07	14,07	16.35[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	87.892	22.648	-	-	14,07	14,07	23.84[S]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	47.107	9.055	31.165	14.465	14,07	14,07	58.16[S]	0,06	35.62[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	58.521	43.287	14,07	14,07	-	VNR	12.26[V]	0,08	NO
100%	-	-	58.521	87.733	28,15	28,15	-	VNR	11.61[V]	0,09	NO	
Trave 2-3	0%	36.899	32.194	-96.622	75.179	28,15	28,15	31.48[S]	0,07	12.39[S]	0,09	NO
	12,5%	57.180	34.849	-96.622	52.977	14,07	14,07	15.20[S]	0,06	8.35[S]	0,07	NO
	25,0%	57.180	33.512	-96.622	33.664	14,07	14,07	15.81[S]	0,06	13.15[S]	0,07	NO
	37,5%	57.180	27.943	-96.622	17.279	14,07	14,07	18.96[S]	0,06	25.62[S]	0,07	NO
	50,0%	57.180	18.165	-96.622	3.856	14,07	14,07	29.17[S]	0,06	NS	0,07	NO
	62,5%	-5.943	12.460	-33.500	1.677	14,07	14,07	40.88[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-76.342	16.558	36.899	16.491	14,07	14,07	29.38[S]	0,05	31.44[S]	0,08	NO
	87,5%	-76.342	19.161	36.899	37.004	14,07	14,07	25.39[S]	0,05	14.01[S]	0,08	NO
100%	-96.622	19.659	57.180	62.615	28,15	28,15	49.37[S]	0,07	16.26[S]	0,09	NO	
Trave 3-4	0%	749	43.293	-58.737	83.034	28,15	28,15	23.14[S]	0,07	11.47[S]	0,09	NO
	12,5%	18.382	41.514	-58.737	57.136	14,07	14,07	12.46[S]	0,05	8.12[S]	0,07	NO
	25,0%	18.382	36.013	-58.737	34.412	14,07	14,07	14.36[S]	0,05	13.49[S]	0,07	NO
	37,5%	18.382	26.481	-58.737	14.883	14,07	14,07	19.53[S]	0,05	31.19[S]	0,07	NO
	50,0%	18.141	14.681	-58.496	321	14,07	14,07	35.23[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-41.103	17.804	749	7.915	14,07	14,07	27.97[S]	0,05	62.92[S]	0,08	NO
	75,0%	-41.103	26.505	749	28.332	14,07	14,07	18.78[S]	0,05	17.57[S]	0,08	NO
	87,5%	-41.103	31.322	749	52.114	14,07	14,07	15.90[S]	0,05	9.55[S]	0,08	NO
100%	-58.737	34.189	18.382	81.199	28,15	28,15	28.74[S]	0,07	12.27[S]	0,09	NO	
Trave 4-5	0%	-51.953	34.154	-4.367	80.081	28,15	28,15	28.84[S]	0,07	12.28[S]	0,09	NO
	12,5%	-34.853	31.999	-4.367	52.872	14,07	14,07	15.62[S]	0,05	9.36[S]	0,08	NO
	25,0%	-34.853	27.207	-4.367	29.021	14,07	14,07	18.37[S]	0,05	17.06[S]	0,08	NO
	37,5%	-34.853	18.536	-4.367	8.548	14,07	14,07	26.97[S]	0,05	57.92[S]	0,08	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	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%	16.034	14.435	-	-	14,07	14,07	35.78[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	12.733	25.666	-51.953	13.829	14,07	14,07	20.08[S]	0,05	33.85[S]	0,07	NO
	75,0%	12.733	35.031	-51.953	33.144	14,07	14,07	14.71[S]	0,05	14.12[S]	0,07	NO
	87,5%	12.733	40.348	-51.953	55.660	14,07	14,07	12.77[S]	0,05	8.41[S]	0,07	NO
	100,0%	-4.367	42.727	-51.953	81.358	28,15	28,15	23.41[S]	0,07	11.76[S]	0,09	NO
Trave 5-6	0%	-89.058	20.718	46.656	60.885	28,15	28,15	46.97[S]	0,07	16.62[S]	0,09	NO
	12,5%	-69.557	20.288	27.155	36.049	14,07	14,07	24.09[S]	0,05	14.23[S]	0,08	NO
	25,0%	-69.557	17.615	27.155	16.205	14,07	14,07	27.74[S]	0,05	31.65[S]	0,08	NO
	37,5%	-6.128	12.848	-36.273	1.500	14,07	14,07	39.64[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	46.656	16.923	-89.058	2.863	14,07	14,07	31.11[S]	0,06	NS	0,07	NO
	62,5%	46.656	25.915	-89.058	16.357	14,07	14,07	20.31[S]	0,06	27.33[S]	0,07	NO
	75,0%	46.656	30.681	-89.058	32.841	14,07	14,07	17.16[S]	0,06	13.61[S]	0,07	NO
	87,5%	46.656	31.197	-89.058	52.285	14,07	14,07	16.87[S]	0,06	8.55[S]	0,07	NO
	100%	27.155	27.932	-89.058	74.656	28,15	28,15	36.17[S]	0,07	12.53[S]	0,09	NO
Trave 6-7	0%	-	-	72.241	96.957	28,15	28,15	-	VNR	10.59[V]	0,09	NO
	12,5%	-	-	72.241	46.460	14,07	14,07	-	VNR	11.59[V]	0,08	NO
	25,0%	58.179	11.379	36.429	15.069	14,07	14,07	46.60[S]	0,06	34.39[S]	0,08	NO
	37,5%	96.173	25.788	-	-	14,07	14,07	21.04[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	72.241	38.178	-	-	14,07	14,07	14.01[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	119.590	46.430	-	-	14,07	14,07	11.85[S]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	101.667	47.714	-7.059	3.135	14,07	14,07	11.41[S]	0,06	NS	0,08	NO
	87,5%	101.667	45.064	-7.059	21.507	14,07	14,07	12.08[S]	0,06	22.95[S]	0,08	NO
	100%	101.667	35.092	-7.059	45.781	14,07	14,07	15.51[S]	0,06	10.78[S]	0,08	NO
Fondazione								Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
Trave 8-9	0%	46.928	50.749	-37.419	8.871	14,07	14,07	10.37[S]	0,06	53.70[S]	0,07	NO
	12,5%	-1.959	52.848	-	-	14,07	14,07	9.66[V]	0,05	-	VNR	NO
	25,0%	-1.959	52.950	-	-	14,07	14,07	9.64[V]	0,05	-	VNR	NO
	37,5%	-1.959	43.742	-	-	14,07	14,07	11.67[V]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	-1.959	25.136	-	-	14,07	14,07	20.31[V]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	13.547	3.627	-5.085	3.817	14,07	14,07	NS	0,05	NS	0,08	NO
	75,0%	-	-	-1.959	40.729	14,07	14,07	-	VNR	12.19[V]	0,08	NO
	87,5%	-	-	-1.959	88.210	14,07	14,07	-	VNR	5.62[V]	0,08	NO
	100%	-	-	-1.959	145.534	28,15	28,15	-	VNR	6.76[V]	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-	-	-114.835	84.293	28,15	28,15	-	VNR	10.92[V]	0,08	NO
	12,5%	-	-	-84.949	56.221	14,07	14,07	-	VNR	7.99[S]	0,07	NO
	25,0%	-29.913	4.671	-84.949	34.638	14,07	14,07	NS	0,05	12.97[S]	0,07	NO
	37,5%	-29.913	7.716	-84.949	16.368	14,07	14,07	65.01[S]	0,05	27.45[S]	0,07	NO
	50,0%	-29.913	6.812	-84.949	1.435	14,07	14,07	73.64[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-84.165	10.188	-	-	14,07	14,07	47.50[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-84.165	18.400	-30.698	6.830	14,07	14,07	26.30[S]	0,05	70.31[S]	0,07	NO
	87,5%	-84.165	23.223	-30.698	19.504	14,07	14,07	20.84[S]	0,05	24.62[S]	0,07	NO
	100%	-84.165	24.629	-30.698	36.071	28,15	28,15	39.57[S]	0,07	26.85[S]	0,09	NO
Trave 10-11	0%	-13.736	11.115	-34.886	55.030	28,15	28,15	89.72[S]	0,07	17.56[S]	0,09	NO
	12,5%	-13.736	16.116	-34.886	34.644	14,07	14,07	31.45[S]	0,05	13.79[S]	0,07	NO
	25,0%	-13.736	17.307	-34.886	17.778	14,07	14,07	29.29[S]	0,05	26.87[S]	0,07	NO
	37,5%	-13.736	14.708	-34.886	4.457	14,07	14,07	34.46[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	-53.987	9.928	-	-	14,07	14,07	49.74[V]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-34.058	11.514	-14.564	1.839	14,07	14,07	43.45[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-34.058	14.093	-14.564	15.726	14,07	14,07	35.50[S]	0,05	31.11[S]	0,07	NO
	87,5%	-34.058	13.061	-14.564	33.358	14,07	14,07	38.30[S]	0,05	14.67[S]	0,07	NO
	100%	-34.058	8.393	-14.564	54.718	28,15	28,15	NS	0,07	17.87[S]	0,09	NO
Trave 11-12	0%	-27.544	7.055	-13.507	56.611	28,15	28,15	NS	0,07	17.28[S]	0,09	NO
	12,5%	-27.544	12.272	-13.507	34.737	14,07	14,07	40.94[S]	0,05	14.10[S]	0,07	NO
	25,0%	-27.544	13.848	-13.507	16.592	14,07	14,07	36.28[S]	0,05	29.53[S]	0,07	NO
	37,5%	-27.544	11.807	-13.507	2.196	14,07	14,07	42.55[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	-47.040	10.821	-	-	14,07	14,07	45.84[V]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-12.640	15.358	-28.411	3.118	14,07	14,07	33.03[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-12.640	18.445	-28.411	15.931	14,07	14,07	27.50[S]	0,05	30.22[S]	0,07	NO
	87,5%	-12.640	17.732	-28.411	32.304	14,07	14,07	28.60[S]	0,05	14.90[S]	0,07	NO
	100,0%	-12.640	13.198	-28.411	52.215	28,15	28,15	75.59[S]	0,07	18.57[S]	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-80.956	29.891	-33.739	30.979	28,15	28,15	32.64[S]	0,07	31.21[S]	0,09	NO
	12,5%	-80.956	27.335	-33.739	15.727	14,07	14,07	17.74[S]	0,05	30.42[S]	0,07	NO
	25,0%	-80.956	21.337	-33.739	4.387	14,07	14,07	22.73[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	-80.956	11.920	-	-	14,07	14,07	40.69[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	-32.845	6.533	-81.850	954	14,07	14,07	76.64[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-32.845	6.022	-81.850	17.161	14,07	14,07	83.14[S]	0,05	26.29[S]	0,07	NO
	75,0%	-32.845	1.534	-81.850	36.749	14,07	14,07	NS	0,05	12.27[S]	0,07	NO
	87,5%	-	-	-114.526	60.803	14,07	14,07	-	VNR	7.11[V]	0,07	NO
	100%	-	-	-114.526	94.313	28,15	28,15	-	VNR	9.76[V]	0,08	NO
Trave 13-14	0%	-	-	9.011	157.480	28,15	28,15	-	VNR	6.29[V]	0,09	NO
	12,5%	-	-	9.011	93.329	14,07	14,07	-	VNR	5.38[V]	0,08	NO
	25,0%	-	-	9.011	40.666	14,07	14,07	-	VNR	12.36[V]	0,08	NO
	37,5%	19.800	5.756	4.442	695	14,07	14,07	89.96[V]	0,05	NS	0,08	NO
	50,0%	9.011	30.700	-	-	14,07	14,07	16.75[V]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	9.011	49.677	-	-	14,07	14,07	10.35[V]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	9.011	57.684	-	-	14,07	14,07	8.91[V]	0,05	-	VNR	NO
	87,5%	9.011	54.835	-	-	14,07	14,07	9.37[V]	0,05	-	VNR	NO
	100%	52.119	49.225	-29.540	10.412	14,07	14,07	10.73[S]	0,06	46.18[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21				
Trave 15-16	0%	96.828	39.202	-19.905	37.432	14,07	14,07	13.84[S]	0,06	12.99[S]	0,07	NO
	12,5%	96.828	46.110	-19.905	17.643	14,07	14,07	11.77[S]	0,06	27.56[S]	0,07	NO
	25,0%	96.828	46.590	-37.925	2.951	14,07	14,07	11.65[S]	0,06	NS	0,07	NO
	37,5%	114.847	44.010	-	-	14,07	14,07	12.46[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	58.105	32.701	-	-	14,07	14,07	16.21[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	88.710	21.528	-11.787	499	14,07	14,07	25.09[S]	0,06	NS	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	75,0%	48.284	6.971	28.639	16.551	14,07	14,07	75.61[S]	0,06	31.04[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	58.105	49.012	14,07	14,07	-	VNR	10.82[V]	0,08	NO
	100,0%	-	-	58.105	95.731	28,15	28,15	-	VNR	10.64[V]	0,09	NO
Trave 16-17	0%	25.947	31.753	-97.273	78.258	28,15	28,15	31.81[S]	0,07	11.89[S]	0,09	NO
	12,5%	46.275	34.430	-97.273	55.347	14,07	14,07	15.29[S]	0,06	7.99[S]	0,07	NO
	25,0%	46.275	32.929	-97.273	35.304	14,07	14,07	15.98[S]	0,06	12.53[S]	0,07	NO
	37,5%	46.275	27.119	-97.273	18.170	14,07	14,07	19.41[S]	0,06	24.35[S]	0,07	NO
	50,0%	46.275	17.025	-97.273	3.976	14,07	14,07	30.92[S]	0,06	NS	0,07	NO
	62,5%	-10.096	12.336	-40.902	2.416	14,07	14,07	41.18[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-76.944	17.952	25.947	18.412	14,07	14,07	27.09[S]	0,05	27.82[S]	0,08	NO
	87,5%	-76.944	21.296	25.947	39.394	14,07	14,07	22.83[S]	0,05	13.00[S]	0,08	NO
	100,0%	-97.273	22.737	46.275	65.744	28,15	28,15	42.68[S]	0,07	15.39[S]	0,09	NO
Trave 17-18	0%	-6.423	39.460	-58.805	80.852	28,15	28,15	25.33[S]	0,07	11.78[S]	0,09	NO
	12,5%	11.107	38.522	-58.805	55.484	14,07	14,07	13.36[S]	0,05	8.36[S]	0,07	NO
	25,0%	11.107	33.831	-58.805	33.291	14,07	14,07	15.22[S]	0,05	13.94[S]	0,07	NO
	37,5%	11.107	25.046	-58.805	14.303	14,07	14,07	20.56[S]	0,05	32.46[S]	0,07	NO
	50,0%	13.227	14.226	-60.925	580	14,07	14,07	36.25[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-41.275	17.270	-6.423	8.025	14,07	14,07	28.83[S]	0,05	61.55[S]	0,08	NO
	75,0%	-41.275	25.364	-6.423	27.834	14,07	14,07	19.63[S]	0,05	17.74[S]	0,08	NO
	87,5%	-41.275	29.543	-6.423	51.045	14,07	14,07	16.85[S]	0,05	9.67[S]	0,08	NO
	100%	-58.805	31.828	11.107	79.693	28,15	28,15	30.88[S]	0,07	12.45[S]	0,09	NO
Trave 18-19	0%	-50.106	31.575	-12.812	78.476	28,15	28,15	31.21[S]	0,07	12.47[S]	0,09	NO
	12,5%	-33.274	30.189	-12.812	51.836	14,07	14,07	16.58[S]	0,05	9.46[S]	0,07	NO
	25,0%	-33.274	26.117	-12.812	28.592	14,07	14,07	19.16[S]	0,05	17.15[S]	0,07	NO
	37,5%	-33.274	18.133	-12.812	8.766	14,07	14,07	27.60[S]	0,05	55.94[S]	0,07	NO
	50,0%	10.601	13.918	-56.687	32	14,07	14,07	36.99[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	4.021	23.984	-50.106	12.900	14,07	14,07	21.37[S]	0,05	36.37[S]	0,07	NO
	75,0%	4.021	32.522	-50.106	31.560	14,07	14,07	15.76[S]	0,05	14.86[S]	0,07	NO
	87,5%	4.021	36.949	-50.106	53.432	14,07	14,07	13.87[S]	0,05	8.78[S]	0,07	NO
	100%	-12.812	38.546	-50.106	78.490	28,15	28,15	25.88[S]	0,07	12.20[S]	0,09	NO
Trave 19-20	0%	-87.522	24.488	33.722	64.060	28,15	28,15	39.75[S]	0,07	15.69[S]	0,09	NO
	12,5%	-68.462	23.055	14.661	38.568	14,07	14,07	21.21[S]	0,05	13.11[S]	0,08	NO
	25,0%	-68.462	19.506	14.661	18.266	14,07	14,07	25.07[S]	0,05	27.69[S]	0,08	NO
	37,5%	-10.462	12.853	-43.338	2.162	14,07	14,07	39.52[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	33.722	15.546	-87.522	2.699	14,07	14,07	33.60[S]	0,06	NS	0,07	NO
	62,5%	33.722	24.799	-87.522	17.078	14,07	14,07	21.06[S]	0,06	26.23[S]	0,07	NO
	75,0%	33.722	29.746	-87.522	34.434	14,07	14,07	17.56[S]	0,06	13.01[S]	0,07	NO
	87,5%	33.722	30.364	-87.522	54.737	14,07	14,07	17.20[S]	0,06	8.18[S]	0,07	NO
	100%	14.661	27.186	-87.522	77.952	28,15	28,15	37.02[S]	0,07	12.01[S]	0,09	NO
Trave 20-21	0%	-	-	72.700	105.169	28,15	28,15	-	VNR	9.76[V]	0,09	NO
	12,5%	-	-	72.700	52.234	14,07	14,07	-	VNR	10.31[V]	0,08	NO
	25,0%	58.318	9.408	35.816	17.198	14,07	14,07	56.37[S]	0,06	30.11[S]	0,08	NO
	37,5%	95.486	24.534	-	-	14,07	14,07	22.10[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	72.700	38.650	-	-	14,07	14,07	13.84[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	117.966	48.193	-	-	14,07	14,07	11.40[S]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	100.064	50.739	-5.930	2.074	14,07	14,07	10.71[S]	0,06	NS	0,08	NO
	87,5%	100.064	49.341	-5.930	19.806	14,07	14,07	11.02[S]	0,06	24.95[S]	0,08	NO
	100%	100.064	40.500	-5.930	43.354	14,07	14,07	13.43[S]	0,06	11.40[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-8-15						
Trave 1-8	0%	146.858	26.552	-12.485	89.104	14,07	14,07	21.05[S]	0,06	5.50[S]	0,07	NO
	12,5%	146.858	48.545	-12.485	49.995	14,07	14,07	11.51[S]	0,06	9.81[S]	0,07	NO
	25,0%	146.858	58.736	-12.485	18.365	14,07	14,07	9.51[S]	0,06	26.71[S]	0,07	NO
	37,5%	169.958	60.744	-	-	14,07	14,07	9.32[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	105.997	54.604	-	-	14,07	14,07	9.99[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	105.997	41.456	-	-	14,07	14,07	13.16[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-12.485	26.660	56.055	9.548	14,07	14,07	19.02[S]	0,05	55.44[S]	0,08	NO
	87,5%	-12.485	15.821	146.858	50.792	14,07	14,07	32.06[S]	0,05	11.43[S]	0,09	NO
	100%	-	-	146.858	102.073	28,15	28,15	-	VNR	10.47[S]	0,10	NO
Trave 8-15	0%	64.925	16.608	138.670	159.941	28,15	28,15	61.57[S]	0,07	6.65[S]	0,10	NO
	12,5%	64.925	42.545	138.670	84.265	14,07	14,07	12.51[S]	0,06	6.83[S]	0,09	NO
	25,0%	64.925	54.704	138.670	22.513	14,07	14,07	9.73[S]	0,06	25.58[S]	0,09	NO
	37,5%	163.799	63.876	-	-	14,07	14,07	8.83[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	163.799	80.551	-	-	14,07	14,07	7.00[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	167.925	80.703	-	-	14,07	14,07	7.01[S]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	138.670	76.953	35.670	23.075	14,07	14,07	7.23[S]	0,06	22.44[S]	0,08	NO
	87,5%	138.670	62.413	64.925	71.114	14,07	14,07	8.91[S]	0,06	7.51[S]	0,08	NO
	100%	138.670	30.618	64.925	130.698	14,07	14,07	18.17[S]	0,06	4.08[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-9-16						
Trave 2-9	0%	131.699	44.723	-41.901	70.495	14,07	14,07	12.39[S]	0,06	6.72[S]	0,07	NO
	12,5%	131.699	62.575	-41.901	36.242	14,07	14,07	8.85[S]	0,06	13.07[S]	0,07	NO
	25,0%	138.499	69.353	-48.700	10.749	14,07	14,07	8.02[S]	0,06	43.72[S]	0,07	NO
	37,5%	138.499	64.642	-	-	14,07	14,07	8.60[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	67.560	52.494	-	-	14,07	14,07	10.16[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	67.560	28.529	-	-	14,07	14,07	18.69[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-41.901	11.334	131.699	21.413	14,07	14,07	43.91[S]	0,05	26.71[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	67.560	69.544	14,07	14,07	-	VNR	7.70[V]	0,08	NO
	100%	-	-	67.560	143.931	28,15	28,15	-	VNR	7.11[V]	0,09	NO
Trave 9-16	0%	-	-	139.733	189.164	28,15	28,15	-	VNR	5.62[S]	0,10	NO
	12,5%	22.882	19.230	129.754	101.098	14,07	14,07	26.98[S]	0,06	5.64[S]	0,09	NO
	25,0%	32.861	38.713	129.754	32.186	14,07	14,07	13.48[S]	0,06	17.74[S]	0,09	NO
	37,5%	129.234	53.298	-	-	14,07	14,07	10.38[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	129.234	80.383	-	-	14,07	14,07	6.88[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	129.234	83.367	-	-	14,07	14,07	6.63[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	139.733	87.447	22.882	15.399	14,07	14,07	6.36[S]	0,06	33.15[S]	0,08	NO
	87,5%	129.754	73.819	32.861	57.332	14,07	14,07	7.49[S]	0,06	9.00[S]	0,08	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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		
	100%	129.754	44.254	32.861	112.519	14,07	14,07	12.50[S]	0,06	4.58[S]	0,08	NO
Fondazione												
Travata: Trave 3-10-17												
Trave 3-10	0%	134.740	43.532	-45.225	72.285	14,07	14,07	12.75[S]	0,06	6.52[S]	0,07	NO
	12,5%	134.740	62.831	-45.225	38.252	14,07	14,07	8.83[S]	0,06	12.33[S]	0,07	NO
	25,0%	134.740	69.593	-45.225	11.743	14,07	14,07	7.97[S]	0,06	40.19[S]	0,07	NO
	37,5%	134.740	64.241	-	-	14,07	14,07	8.64[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	67.880	53.223	-	-	14,07	14,07	10.02[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	67.880	29.536	-	-	14,07	14,07	18.06[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-45.225	12.120	134.740	21.212	14,07	14,07	40.98[S]	0,05	27.05[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	67.880	68.757	14,07	14,07	-	VNR	7.79[V]	0,08	NO
	100%	-	-	67.880	143.634	28,15	28,15	-	VNR	7.13[V]	0,09	NO
Trave 10-17	0%	-	-	136.703	189.640	28,15	28,15	-	VNR	5.60[S]	0,10	NO
	12,5%	26.973	20.100	136.703	102.361	14,07	14,07	25.87[S]	0,06	5.61[S]	0,09	NO
	25,0%	26.973	38.455	136.703	31.175	14,07	14,07	13.52[S]	0,06	18.44[S]	0,09	NO
	37,5%	130.964	54.559	-	-	14,07	14,07	10.15[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	130.964	81.658	-	-	14,07	14,07	6.78[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	130.964	84.261	-	-	14,07	14,07	6.57[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	136.703	87.419	26.973	15.384	14,07	14,07	6.35[S]	0,06	33.34[S]	0,08	NO
	87,5%	136.703	73.799	26.973	58.431	14,07	14,07	7.53[S]	0,06	8.77[S]	0,08	NO
	100%	134.695	42.039	28.982	112.912	14,07	14,07	13.20[S]	0,06	4.55[S]	0,08	NO
Fondazione												
Travata: Trave 4-11-18												
Trave 4-11	0%	133.942	44.112	-44.730	72.656	14,07	14,07	12.57[S]	0,06	6.50[S]	0,07	NO
	12,5%	133.942	62.971	-44.730	37.985	14,07	14,07	8.81[S]	0,06	12.43[S]	0,07	NO
	25,0%	133.942	69.424	-44.730	11.089	14,07	14,07	7.99[S]	0,06	42.58[S]	0,07	NO
	37,5%	133.942	63.893	-	-	14,07	14,07	8.68[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	67.855	53.565	-	-	14,07	14,07	9.95[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	67.855	29.634	-	-	14,07	14,07	18.00[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-44.730	11.906	133.942	21.395	14,07	14,07	41.73[S]	0,05	26.79[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	67.855	69.561	14,07	14,07	-	VNR	7.70[V]	0,08	NO
	100%	-	-	67.855	145.092	28,15	28,15	-	VNR	7.06[V]	0,09	NO
Trave 11-18	0%	-	-	135.637	188.677	28,15	28,15	-	VNR	5.63[S]	0,10	NO
	12,5%	28.264	18.749	135.637	102.022	14,07	14,07	27.76[S]	0,06	5.62[S]	0,09	NO
	25,0%	28.264	38.292	135.637	31.311	14,07	14,07	13.59[S]	0,06	18.34[S]	0,09	NO
	37,5%	131.480	54.873	-	-	14,07	14,07	10.09[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	131.480	82.257	-	-	14,07	14,07	6.73[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	131.480	84.953	-	-	14,07	14,07	6.52[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	135.637	87.054	28.264	14.411	14,07	14,07	6.38[S]	0,06	35.64[S]	0,08	NO
	87,5%	135.637	73.856	28.264	58.127	14,07	14,07	7.52[S]	0,06	8.83[S]	0,08	NO
	100%	135.637	42.345	28.264	113.296	14,07	14,07	13.11[S]	0,06	4.53[S]	0,08	NO
Fondazione												
Travata: Trave 5-12-19												
Trave 5-12	0%	133.486	44.149	-45.192	72.469	14,07	14,07	12.56[S]	0,06	6.51[S]	0,07	NO
	12,5%	134.808	63.244	-46.515	38.199	14,07	14,07	8.77[S]	0,06	12.33[S]	0,07	NO
	25,0%	134.808	69.926	-46.515	11.653	14,07	14,07	7.93[S]	0,06	40.44[S]	0,07	NO
	37,5%	134.808	64.470	-	-	14,07	14,07	8.61[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	66.914	53.344	-	-	14,07	14,07	9.99[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	66.914	29.397	-	-	14,07	14,07	18.13[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-46.515	11.787	134.808	21.486	14,07	14,07	42.10[S]	0,05	26.70[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	66.914	69.707	14,07	14,07	-	VNR	7.68[V]	0,08	NO
	100%	-	-	66.914	145.137	28,15	28,15	-	VNR	7.05[V]	0,09	NO
Trave 12-19	0%	-	-	136.897	190.567	28,15	28,15	-	VNR	5.57[S]	0,10	NO
	12,5%	26.012	19.422	136.897	102.924	14,07	14,07	26.76[S]	0,06	5.58[S]	0,09	NO
	25,0%	26.012	38.130	134.088	31.471	14,07	14,07	13.63[S]	0,06	18.22[S]	0,09	NO
	37,5%	130.432	54.545	-	-	14,07	14,07	10.15[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	130.432	81.967	-	-	14,07	14,07	6.75[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	130.432	84.755	-	-	14,07	14,07	6.53[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	136.897	87.792	26.012	15.176	14,07	14,07	6.33[S]	0,06	33.76[S]	0,08	NO
	87,5%	136.897	74.225	26.012	58.322	14,07	14,07	7.48[S]	0,06	8.78[S]	0,08	NO
	100%	134.088	43.024	28.820	113.546	14,07	14,07	12.89[S]	0,06	4.52[S]	0,08	NO
Fondazione												
Travata: Trave 6-13-20												
Trave 6-13	0%	129.631	47.735	-45.058	69.765	14,07	14,07	11.59[S]	0,06	6.76[S]	0,07	NO
	12,5%	129.631	64.912	-45.058	35.509	14,07	14,07	8.52[S]	0,06	13.29[S]	0,07	NO
	25,0%	136.323	70.891	-51.750	10.063	14,07	14,07	7.83[S]	0,06	46.53[S]	0,07	NO
	37,5%	136.323	65.413	-	-	14,07	14,07	8.49[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	63.138	52.533	-	-	14,07	14,07	10.12[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	63.138	27.267	-	-	14,07	14,07	19.50[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-45.058	10.125	129.631	23.413	14,07	14,07	49.06[S]	0,05	24.38[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	63.138	74.132	14,07	14,07	-	VNR	7.19[V]	0,08	NO
	100%	-	-	63.138	150.564	28,15	28,15	-	VNR	6.78[V]	0,09	NO
Trave 13-20	0%	-	-	137.865	193.542	28,15	28,15	-	VNR	5.49[S]	0,10	NO
	12,5%	20.482	17.032	128.081	104.214	14,07	14,07	30.41[S]	0,06	5.46[S]	0,08	NO
	25,0%	30.266	37.612	128.081	34.041	14,07	14,07	13.85[S]	0,06	16.74[S]	0,08	NO
	37,5%	125.729	52.436	-	-	14,07	14,07	10.53[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	125.729	80.864	-	-	14,07	14,07	6.82[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	125.729	84.848	-	-	14,07	14,07	6.50[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	137.865	88.974	20.482	14.549	14,07	14,07	6.25[S]	0,06	35.00[S]	0,08	NO
	87,5%	128.081	76.037	30.266	56.660	14,07	14,07	7.27[S]	0,06	9.08[S]	0,08	NO
	100%	128.081	46.996	30.266	112.154	14,07	14,07	11.76[S]	0,06	4.58[S]	0,08	NO
Fondazione												
Travata: Trave 7-14-21												
Trave 7-14	0%	147.788	28.246	-15.174	89.213	14,07	14,07	19.80[S]	0,06	5.48[S]	0,07	NO
	12,5%	147.788	50.067	-15.174	49.821	14,07	14,07	11.17[S]	0,06	9.81[S]	0,07	NO
	25,0%	147.788	59.994	-15.174	18.063	14,07	14,07	9.32[S]	0,06	27.07[S]	0,07	NO
	37,5%	169.056	61.763	-	-	14,07	14,07	9.16[S]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	104.671	55.145	-	-	14,07	14,07	9.89[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	104.671	41.177	-	-	14,07	14,07	13.24[V]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	-15.174	25.906	58.495	8.892	14,07	14,07	19.55[S]	0,05	59.68[S]	0,08	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%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
	87,5%	-15.174	14.416	147.788	52.516	14,07	14,07	35.13[S]	0,05	11.06[S]	0,09	NO
	100%	-	-	147.788	104.801	28,15	28,15	-	VNR	10.20[S]	0,10	NO
Trave 14-21	0%	63.054	14.438	139.889	163.221	28,15	28,15	70.78[S]	0,07	6.52[S]	0,10	NO
	12,5%	63.054	41.409	139.889	86.273	14,07	14,07	12.84[S]	0,06	6.68[S]	0,09	NO
	25,0%	63.054	54.357	139.889	23.462	14,07	14,07	9.78[S]	0,06	24.57[S]	0,09	NO
	37,5%	163.507	64.078	-	-	14,07	14,07	8.80[V]	0,06	-	VNR	NO
	50,0%	163.507	81.610	-	-	14,07	14,07	6.91[V]	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	167.097	81.848	-	-	14,07	14,07	6.91[S]	0,06	-	VNR	NO
	75,0%	139.889	78.429	35.845	23.254	14,07	14,07	7.09[S]	0,06	22.27[S]	0,08	NO
	87,5%	139.889	64.117	63.054	71.400	14,07	14,07	8.68[S]	0,06	7.46[S]	0,08	NO
	100%	139.889	32.424	63.054	131.805	14,07	14,07	17.17[S]	0,06	4.04[S]	0,08	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,sr} M_{Ed,3,s}**: Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
- N_{Ed,ir} M_{Ed,3,i}**: Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
- A_{s,sr} 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_{supr} CS_{inf}**: Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- 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 _{fd}	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]	
Fondazione															
Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7															
Trave 1-2	0%	+	-	-	829.662	696.280	33.813	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.539	14,06	829.662	696.280	33.813	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	829.662	696.280	33.813	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.806	18,92	829.662	696.280	33.813	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	4.001	NS	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.079	21,69	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	13.497	38,69	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.741	38,00	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24.222	21,56	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.584	NS	829.662	522.210	33.813	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.898	12,03	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.167	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.060	13,91	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	10.155	68,57	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.145	16,52	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	18.096	30,78	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.166	16,30	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.386	21,11	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.522	21,00	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	3.764	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.127	10,53	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11.408	61,03	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.716	12,06	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.007	36,63	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.252	14,14	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	26.569	20,97	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.747	13,67	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34.564	16,12	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.668	17,05	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	62,5%	+	43.451	12,82	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.467	21,87	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52.314	13,31	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.229	38,20	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	61.149	11,39	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.948	63,60	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	69.944	9,95	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	% _{L_I}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	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 4-5	0%	-	-3.615	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	3.146	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.696	9,99	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	10.469	66,51	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.884	11,44	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.744	39,24	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.029	13,38	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.978	22,30	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.142	12,91	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	32.179	17,31	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.232	16,27	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.676	13,69	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.621	20,92	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	49.184	14,16	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-19.022	36,60	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	57.656	12,08	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-11.383	61,17	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	66.078	10,54	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.697	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 5-6	0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.672	11,29	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6.295	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.490	13,27	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13.140	52,99	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.257	16,10	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.924	27,96	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.979	16,39	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.652	20,90	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.661	22,59	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.442	16,17	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.415	33,93	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	42.466	16,40	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
-		-8.413	82,76	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	50.433	13,81	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-360	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	58.330	11,94	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 6-7	0%	+	-	-	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.048	7,65	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.851	9,56	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.745	9,54	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.756	14,21	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.280	98,90	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.813	21,05	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	15.198	34,36	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.251	39,41	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.258	19,89	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
-		-2.865	NS	830.180	522.210	39.824	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	39.961	17,42	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	53.685	12,97	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.180	696.280	39.824	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
Trave 8-9	0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.221	28,75	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	495	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.492	44,94	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	11.964	43,65	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.569	68,99	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.157	21,62	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	40.595	12,86	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	57.234	9,12	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	74.080	7,05	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
-		-	-	826.749	522.210	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	91.114	7,64	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	108.297	6,43	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-10	0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.288	9,25	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.727	11,28	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
-		-48.128	14,47	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
37,5%	+	-	-	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	

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

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊗	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
			[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	50,0%	-	-36.902	15,09	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	6.373	87,40	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-29.460	18,91	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	15.115	36,85	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	-	-21.997	25,32	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	23.824	29,23	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	-	-14.493	48,04	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	32.498	21,43	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	-	-6.932	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	41.126	16,93	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 10-11	0%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			+	-54.681	12,73	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
12,5%		-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	-41.401	16,82	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	1.571	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		-	-33.549	20,75	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	9.973	55,85	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		-	-25.647	21,72	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	18.336	30,38	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		-	-17.700	31,47	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	26.688	20,87	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	-9.728	57,26	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	+	35.029	19,88	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	-1.729	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	43.333	16,07	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	55.571	12,53	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 11-12	0%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	-57.754	12,06	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	-44.474	15,66	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	524	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	-36.163	19,25	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	8.539	65,23	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	-27.814	20,03	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	16.532	33,69	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-19.450	28,64	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	24.504	22,73	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	-11.069	50,32	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	+	32.436	21,47	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	-2.648	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	40.322	17,27	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100,0%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	52.803	13,19	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 12-13	0%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	1.837	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	-38.223	18,22	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	9.513	73,19	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	-29.555	23,56	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	17.134	40,64	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	-20.839	33,41	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	24.709	22,54	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	-12.074	46,13	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	32.247	17,27	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-3.270	NS	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		+	40.017	13,92	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	-	-	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO		
	+	53.802	12,94	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	67.588	10,30	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	+	81.346	8,56	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 13-14	0%	-	-	-	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	-113.470	6,14	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	-	-	-	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		+	-94.752	7,35	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	-	-	-	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		+	-76.201	6,85	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	-	-	-	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		+	-57.863	9,02	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	-	-	-	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		+	-39.755	13,14	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	-	-	-	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		+	152	NS	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	-	-21.864	23,88	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO		
	+	8.951	58,34	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	-	-9.133	57,18	827.131	522.210	4.442	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO		
	+	17.598	39,57	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
		-	-	-	827.131	696.280	4.442	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,			

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg θ	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%	+	30.836	22,58	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	827.131	696.280	4.442	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21				
Trave 15-16	0%	+	-	-	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.651	14,61	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.920	19,94	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	5.499	94,96	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.182	23,54	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.714	33,23	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.521	41,71	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.620	19,62	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.486	NS	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.923	13,42	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	55.764	9,36	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	829.576	522.210	32.816	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	72.722	9,57	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	89.781	7,76	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	829.576	696.280	32.816	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.444	11,71	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.425	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.639	13,48	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	10.561	65,93	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.750	15,91	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	18.647	29,87	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.792	15,56	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.168	20,50	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.250	19,72	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.615	15,21	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.605	25,78	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.014	15,13	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.890	46,76	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	55.369	12,58	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.101	85,95	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	64.670	10,77	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.233	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	1.822	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.020	10,71	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9.588	72,62	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.584	12,31	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.303	40,24	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.087	14,48	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.976	22,30	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.541	14,09	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	33.092	16,83	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.428	17,72	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	42.096	13,23	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.191	23,03	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.068	13,63	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.908	41,18	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	60.005	11,60	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.570	72,76	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	68.894	10,11	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.173	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-19	0%	+	1.457	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.497	10,17	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8.841	78,76	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.587	11,69	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	16.168	43,07	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.626	13,75	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.448	23,76	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.626	13,38	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.698	18,15	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.605	17,08	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.286	14,18	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.924	22,35	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	47.835	14,56	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.207	40,46	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	56.340	12,36	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.444	73,73	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	64.789	10,75	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.628	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-20	0%	+	1.405	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.997	11,05	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	8.312	83,77	826.749	696.280	0								

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
																[%]
Trave 20-21	37,5%	+	21.917	25,42	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-34.813	16,00	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	28.625	19,46	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-25.324	22,00	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	36.391	15,31	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
		-	-16.904	32,95	826.749	557.024	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	44.406	15,68	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-8.747	79,60	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	52.360	13,30	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-535	NS	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	60.237	11,56	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	826.749	696.280	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		0%	+	-	-	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-95.162	7,32	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-76.660	9,08	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-58.260	8,96	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	-	-	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-39.989	13,06	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	4.510	NS	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-27.352	19,09	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	14.331	36,44	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.583	33,51	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	24.696	21,15	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-4.412	NS	830.113	522.210	39.044	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	38.408	18,13	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	52.132	13,36	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	830.113	696.280	39.044	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 1-8-15					
Trave 1-8	0%	+	-	-	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-76.604	9,09	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-55.419	12,56	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-36.912	14,15	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	8.721	59,88	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-26.300	19,86	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	22.792	22,91	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-15.257	34,23	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	36.343	14,37	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-3.768	NS	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	49.424	10,57	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	831.418	522.210	54.191	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	69.311	10,05	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-	-	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	90.149	7,72	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-	-	831.418	696.280	54.191	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 8-15	0%	+	-	-	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-105.677	6,59	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-80.439	8,66	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-61.510	8,49	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	7.976	65,47	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-43.889	11,90	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	21.421	24,38	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-27.564	18,95	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	34.423	15,17	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-10.719	48,72	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	47.049	11,10	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	833.633	522.210	79.901	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	69.245	10,06	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-	-	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	95.078	7,32	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-	-	833.633	696.280	79.901	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Fondazione											Travata: Trave 2-9-16					
Trave 2-9	0%	+	-	-	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-66.900	10,41	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-44.912	15,50	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	143	NS	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-29.886	17,47	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	15.339	34,04	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-18.847	27,71	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	30.080	17,36	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-7.334	71,20	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	45.140	11,57	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	65.134	8,02	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	830.065	522.210	38.491	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	87.570	7,95	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	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 _{fd}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
												[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	[%]	-	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]					
		-	-	-	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	110.145	6,32	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	830.065	696.280	38.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-16	0%	+	-	-	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-124.152	5,61	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.760	7,20	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.644	7,50	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.591	NS	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.919	10,26	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.643	35,66	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.479	16,08	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28.263	18,48	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.747	35,41	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	41.454	12,60	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.344	522.210	64.935	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	62.916	11,07	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	89.882	7,75	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.344	696.280	64.935	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave 3-10-17					
Trave 3-10	0%	+	-	-	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.829	10,12	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.494	14,98	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.241	17,27	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.995	34,83	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.379	26,95	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.409	17,17	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.239	63,38	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	45.465	11,49	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	65.277	8,00	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.023	522.210	38.000	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	88.055	7,91	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	110.973	6,27	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	830.023	696.280	38.000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 10-17	0%	+	-	-	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.645	5,54	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.836	7,12	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.299	7,43	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.441	NS	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.950	10,25	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.046	34,71	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.677	15,98	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	28.182	18,53	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-14.070	37,12	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	41.422	12,61	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.328	522.210	64.745	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	64.471	10,80	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	91.915	7,58	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	832.328	696.280	64.745	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave 4-11-18					
Trave 4-11	0%	+	-	-	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.264	10,05	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.761	14,89	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.422	17,17	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.152	34,46	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.407	26,91	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.407	17,17	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.948	65,70	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.315	11,52	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	65.873	7,93	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	829.999	522.210	37.727	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	88.834	7,84	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	111.931	6,22	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	829.999	696.280	37.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 11-18	0%	+	-	-	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.745	5,49	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	832.315	696.280	64.600								

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊗	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
		-	-70.950	7,36	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	724	NS	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.689	10,30	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	14.728	35,46	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-32.607	16,02	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	28.273	18,47	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.200	36,78	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	41.425	12,61	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.315	522.210	64.600	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	64.921	10,73	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	92.584	7,52	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.315	696.280	64.600	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 5-12-19					
Trave 5-12		0%	+	-	-	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-68.983	10,09	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-46.540	14,96	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-30.448	17,15	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	15.153	34,46	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-19.314	27,04	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	30.606	17,06	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-8.098	64,49	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	45.710	11,42	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	65.815	7,93	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.981	522.210	37.509	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	88.722	7,85	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	111.770	6,23	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.981	696.280	37.509	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 12-19		0%	+	-	-	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.559	5,50	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-98.587	7,06	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-70.889	7,37	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	1.196	NS	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-51.177	10,20	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	14.899	35,05	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-32.849	15,90	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	28.303	18,45	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-14.355	36,38	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	41.652	12,54	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.296	522.210	64.384	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	64.641	10,77	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	92.227	7,55	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	832.296	696.280	64.384	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione											Travata: Trave 6-13-20					
Trave 6-13		0%	+	-	-	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.334	10,50	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-44.119	15,78	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	1.136	NS	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-29.632	17,62	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	16.418	31,81	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-18.421	28,35	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	31.267	16,70	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-6.732	77,57	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	46.403	11,25	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	67.344	7,75	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.902	522.210	36.596	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	90.114	7,73	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	113.035	6,16	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-	-	829.902	696.280	36.596	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 13-20		0%	+	-	-	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-127.063	5,48	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-99.244	7,02	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	-	-	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-71.710	7,28	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	795	NS	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
		-	-51.959	10,05	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	14.133	36,95	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,					

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 _{fd}	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]	
		-	-	-	832.204	522.210	63.311	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	62.669	11,11	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	89.958	7,74	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	832.204	696.280	63.311	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 7-14-21				
Trave 7-14	0%	+	-	-	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.016	9,04	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.514	12,54	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.975	14,12	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	9.269	56,34	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.155	19,97	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.490	22,23	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.907	35,03	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.205	14,04	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.212	NS	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50.933	10,25	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	831.354	522.210	53.444	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	71.332	9,76	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	92.557	7,52	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	831.354	696.280	53.444	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-21	0%	+	-	-	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-108.253	6,43	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.537	8,44	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.893	8,30	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	7.610	68,62	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.816	11,65	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21.254	24,57	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.215	18,51	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.548	15,12	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.200	46,63	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	47.476	11,00	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	833.597	522.210	79.481	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	69.849	9,97	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	96.120	7,24	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	833.597	696.280	79.481	0	0	0	2,50	0,0838	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}** 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_{fd}** 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 PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

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 1-2-3-4-5-6-7		
Trave 1-2	0%	91.775	29.177	-13.503	35.182	14,07	14,07	21.39[S]	0,05	16.13[S]	0,07	NO	
	12,5%	91.775	38.172	-13.503	15.547	14,07	14,07	16.35[S]	0,05	36.51[S]	0,07	NO	
	25,0%	91.775	40.868	-13.503	1.003	14,07	14,07	15.27[S]	0,05	NS	0,07	NO	
	37,5%	105.270	39.705	-	-	14,07	14,07	15.83[S]	0,05	-	VNR	NO	
	50,0%	105.270	31.689	-	-	14,07	14,07	19.84[S]	0,05	-	VNR	NO	
	62,5%	79.445	20.457	-	-	14,07	14,07	30.32[S]	0,05	-	VNR	NO	
	75,0%	43.814	6.771	34.457	12.179	14,07	14,07	89.89[S]	0,05	48.84[S]	0,07	NO	
	87,5%	-	-	91.775	38.240	14,07	14,07	-	VNR	16.40[S]	0,08	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	100%	-	-	91.775	72.328	28,15	28,15	-	VNR	16.43[S]	0,09	NO
Trave 2-3	0%	30.532	25.334	-86.149	68.371	28,15	28,15	46.17[S]	0,06	15.91[S]	0,09	NO
	12,5%	46.706	29.193	-86.149	47.321	14,07	14,07	20.88[S]	0,05	11.12[S]	0,07	NO
	25,0%	46.706	29.120	-86.149	29.273	14,07	14,07	20.93[S]	0,05	17.98[S]	0,07	NO
	37,5%	46.706	24.920	-86.149	14.259	14,07	14,07	24.46[S]	0,05	36.91[S]	0,07	NO
	50,0%	46.706	16.616	-86.149	2.309	14,07	14,07	36.68[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-10.265	11.093	-29.178	310	14,07	14,07	53.27[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-69.975	14.348	30.532	14.280	14,07	14,07	39.82[S]	0,05	41.50[S]	0,07	NO
	87,5%	-69.975	15.550	30.532	33.392	14,07	14,07	36.74[S]	0,05	17.74[S]	0,07	NO
	100%	-86.149	14.343	46.706	57.304	28,15	28,15	78.93[S]	0,06	20.29[S]	0,09	NO
Trave 3-4	0%	-1.277	35.211	-53.141	75.011	28,15	28,15	32.93[S]	0,06	14.75[S]	0,09	NO
	12,5%	12.786	35.159	-53.141	50.783	14,07	14,07	17.02[S]	0,05	10.73[S]	0,07	NO
	25,0%	12.786	31.407	-53.141	29.808	14,07	14,07	19.05[S]	0,05	18.28[S]	0,07	NO
	37,5%	12.786	23.703	-53.141	12.104	14,07	14,07	25.24[S]	0,05	45.03[S]	0,07	NO
	50,0%	11.043	13.241	-	-	14,07	14,07	45.15[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-39.078	16.045	-1.277	6.156	14,07	14,07	36.24[S]	0,05	93.34[S]	0,07	NO
	75,0%	-39.078	22.937	-1.277	24.765	14,07	14,07	25.35[S]	0,05	23.20[S]	0,07	NO
	87,5%	-39.078	26.004	-1.277	46.794	14,07	14,07	22.36[S]	0,05	12.27[S]	0,07	NO
	100%	-53.141	26.755	12.786	73.768	28,15	28,15	42.71[S]	0,06	15.50[S]	0,09	NO
Trave 4-5	0%	-47.254	26.709	-5.601	72.880	28,15	28,15	42.85[S]	0,06	15.55[S]	0,09	NO
	12,5%	-33.619	26.516	-5.601	47.389	14,07	14,07	21.99[S]	0,05	12.07[S]	0,07	NO
	25,0%	-33.619	23.498	-5.601	25.314	14,07	14,07	24.82[S]	0,05	22.60[S]	0,07	NO
	37,5%	-33.619	16.659	-5.601	6.672	14,07	14,07	35.01[S]	0,05	85.75[S]	0,07	NO
	50,0%	9.367	13.050	-	-	14,07	14,07	45.77[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	8.034	23.019	-47.254	11.185	14,07	14,07	25.93[S]	0,05	49.03[S]	0,07	NO
	75,0%	8.034	30.582	-47.254	28.699	14,07	14,07	19.51[S]	0,05	19.11[S]	0,07	NO
	87,5%	8.034	34.178	-47.254	49.493	14,07	14,07	17.46[S]	0,05	11.08[S]	0,07	NO
	100,0%	-5.601	34.659	-47.254	73.548	28,15	28,15	33.41[S]	0,06	15.09[S]	0,09	NO
Trave 5-6	0%	-79.733	15.433	37.331	55.601	28,15	28,15	73.49[S]	0,06	20.82[S]	0,09	NO
	12,5%	-64.197	16.632	21.795	32.391	14,07	14,07	34.46[S]	0,05	18.14[S]	0,07	NO
	25,0%	-64.197	15.335	21.795	13.924	14,07	14,07	37.38[S]	0,05	42.20[S]	0,07	NO
	37,5%	-10.531	11.460	-31.870	110	14,07	14,07	51.55[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	37.331	15.517	-79.733	1.457	14,07	14,07	39.08[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	37.331	23.078	-79.733	13.521	14,07	14,07	26.28[S]	0,05	39.20[S]	0,07	NO
	75,0%	37.331	26.513	-79.733	28.675	14,07	14,07	22.87[S]	0,05	18.48[S]	0,07	NO
	87,5%	37.331	25.805	-79.733	46.895	14,07	14,07	23.50[S]	0,05	11.30[S]	0,07	NO
	100%	21.795	21.302	-79.733	68.152	28,15	28,15	54.78[S]	0,06	16.02[S]	0,09	NO
Trave 6-7	0%	-	-	95.464	81.898	28,15	28,15	-	VNR	14.53[S]	0,09	NO
	12,5%	-	-	95.464	43.232	14,07	14,07	-	VNR	14.55[S]	0,08	NO
	25,0%	54.507	8.839	40.101	12.529	14,07	14,07	69.25[S]	0,05	47.73[S]	0,07	NO
	37,5%	87.686	23.452	-	-	14,07	14,07	26.56[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	109.738	35.100	-	-	14,07	14,07	17.95[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	109.738	43.723	-	-	14,07	14,07	14.41[S]	0,05	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	75,0%	95.464	44.428	-	-	14,07	14,07	14.08[S]	0,05	-	VNR	NO
	87,5%	95.464	40.555	-856	16.997	14,07	14,07	15.42[S]	0,05	33.82[S]	0,07	NO
	100%	95.464	29.388	-856	40.077	14,07	14,07	21.28[S]	0,05	14.34[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
Trave 8-9	0%	41.523	46.927	-32.014	5.049	14,07	14,07	12.95[S]	0,05	NS	0,07	NO
	12,5%	41.297	50.499	-	-	14,07	14,07	12.03[S]	0,05	-	VNR	NO
	25,0%	41.297	47.603	-	-	14,07	14,07	12.76[S]	0,05	-	VNR	NO
	37,5%	41.297	38.224	-	-	14,07	14,07	15.90[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	41.297	22.367	-	-	14,07	14,07	27.17[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-31.788	727	-	-	14,07	14,07	NS	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	41.297	28.827	14,07	14,07	-	VNR	20.77[S]	0,07	NO
	87,5%	-	-	41.297	64.195	14,07	14,07	-	VNR	9.32[S]	0,07	NO
	100%	-	-	41.297	106.088	28,15	28,15	-	VNR	10.93[S]	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-	-	-81.360	76.722	28,15	28,15	-	VNR	14.22[S]	0,09	NO
	12,5%	-	-	-81.360	52.756	14,07	14,07	-	VNR	10.02[S]	0,07	NO
	25,0%	-33.503	2.145	-81.360	32.112	14,07	14,07	NS	0,05	16.47[S]	0,07	NO
	37,5%	-33.503	6.168	-81.360	14.821	14,07	14,07	94.57[S]	0,05	35.70[S]	0,07	NO
	50,0%	-33.503	6.282	-81.360	904	14,07	14,07	92.85[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-80.742	9.659	-	-	14,07	14,07	58.78[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-80.742	16.784	-34.121	5.210	14,07	14,07	33.83[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	-80.742	20.487	-34.121	16.764	14,07	14,07	27.71[S]	0,05	33.16[S]	0,07	NO
	100%	-80.742	20.744	-34.121	32.182	28,15	28,15	54.65[S]	0,06	34.73[S]	0,09	NO
Trave 10-11	0%	-15.149	6.849	-33.473	50.765	28,15	28,15	NS	0,06	22.02[S]	0,09	NO
	12,5%	-15.149	12.843	-33.473	31.374	14,07	14,07	45.88[S]	0,05	17.73[S]	0,07	NO
	25,0%	-15.149	15.045	-33.473	15.518	14,07	14,07	39.17[S]	0,05	35.85[S]	0,07	NO
	37,5%	-15.149	13.471	-33.473	3.223	14,07	14,07	43.74[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	-15.149	8.138	-	-	14,07	14,07	72.41[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-32.820	10.654	-15.802	980	14,07	14,07	54.77[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-32.820	12.173	-15.802	13.811	14,07	14,07	47.93[S]	0,05	41.00[S]	0,07	NO
	87,5%	-32.820	10.074	-15.802	30.376	14,07	14,07	57.92[S]	0,05	18.64[S]	0,07	NO
	100%	-32.820	4.333	-15.802	50.663	28,15	28,15	NS	0,06	22.26[S]	0,09	NO
Trave 11-12	0%	-26.679	2.956	-14.372	52.512	28,15	28,15	NS	0,06	21.49[S]	0,09	NO
	12,5%	-26.679	9.245	-14.372	31.710	14,07	14,07	63.33[S]	0,05	17.88[S]	0,07	NO
	25,0%	-26.679	11.888	-14.372	14.631	14,07	14,07	49.25[S]	0,05	38.76[S]	0,07	NO
	37,5%	-26.679	10.904	-14.372	1.291	14,07	14,07	53.70[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	-13.683	8.334	-	-	14,07	14,07	70.77[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-13.683	14.167	-27.368	1.930	14,07	14,07	41.63[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-13.683	16.231	-27.368	13.719	14,07	14,07	36.33[S]	0,05	40.80[S]	0,07	NO
	87,5%	-13.683	14.506	-27.368	29.083	14,07	14,07	40.66[S]	0,05	19.24[S]	0,07	NO
	100,0%	-13.683	8.978	-27.368	47.998	28,15	28,15	NS	0,06	23.36[S]	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-77.951	25.987	-36.744	27.076	28,15	28,15	43.66[S]	0,06	41.22[S]	0,09	NO
	12,5%	-77.951	24.571	-36.744	12.964	14,07	14,07	23.14[S]	0,05	42.76[S]	0,07	NO
	25,0%	-77.951	19.684	-36.744	2.733	14,07	14,07	28.89[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	-77.951	11.346	-	-	14,07	14,07	50.12[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	-36.033	6.053	-78.662	474	14,07	14,07	96.23[S]	0,05	NS	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	62,5%	-36.033	4.536	-78.662	15.671	14,07	14,07	NS	0,05	33.86[S]	0,07	NO
	75,0%	-	-	-78.662	34.288	14,07	14,07	-	VNR	15.47[S]	0,07	NO
	87,5%	-	-	-78.662	56.299	14,07	14,07	-	VNR	9.42[S]	0,07	NO
	100%	-	-	-78.662	81.685	28,15	28,15	-	VNR	13.37[S]	0,09	NO
Trave 13-14	0%	-	-	46.924	114.357	28,15	28,15	-	VNR	10.17[S]	0,09	NO
	12,5%	-	-	46.924	67.952	14,07	14,07	-	VNR	8.85[S]	0,07	NO
	25,0%	-	-	46.924	29.126	14,07	14,07	-	VNR	20.66[S]	0,07	NO
	37,5%	-24.345	2.983	-	-	14,07	14,07	NS	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	46.924	25.835	-	-	14,07	14,07	23.59[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	46.924	42.014	-	-	14,07	14,07	14.51[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	46.924	50.677	-	-	14,07	14,07	12.03[S]	0,05	-	VNR	NO
	87,5%	46.924	51.814	-	-	14,07	14,07	11.76[S]	0,05	-	VNR	NO
	100%	46.924	45.394	-24.345	6.576	14,07	14,07	13.43[S]	0,05	85.38[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21				
Trave 15-16	0%	90.107	33.849	-13.185	32.079	14,07	14,07	18.42[S]	0,05	17.70[S]	0,07	NO
	12,5%	90.107	41.825	-13.185	13.358	14,07	14,07	14.91[S]	0,05	42.51[S]	0,07	NO
	25,0%	90.107	43.413	-	-	14,07	14,07	14.36[S]	0,05	-	VNR	NO
	37,5%	104.485	41.309	-	-	14,07	14,07	15.21[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	104.485	31.883	-	-	14,07	14,07	19.71[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	80.076	19.348	-	-	14,07	14,07	32.07[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	44.774	4.709	32.149	14.290	14,07	14,07	NS	0,05	41.53[S]	0,07	NO
	87,5%	-	-	90.107	42.651	14,07	14,07	-	VNR	14.68[S]	0,08	NO
	100,0%	-	-	90.107	78.432	28,15	28,15	-	VNR	15.14[S]	0,09	NO
Trave 16-17	0%	20.230	24.691	-87.481	71.234	28,15	28,15	47.24[S]	0,06	15.26[S]	0,09	NO
	12,5%	36.484	28.619	-87.481	49.537	14,07	14,07	21.18[S]	0,05	10.61[S]	0,07	NO
	25,0%	36.484	28.450	-87.481	30.824	14,07	14,07	21.30[S]	0,05	17.05[S]	0,07	NO
	37,5%	36.484	24.085	-87.481	15.132	14,07	14,07	25.17[S]	0,05	34.73[S]	0,07	NO
	50,0%	36.484	15.545	-87.481	2.493	14,07	14,07	39.00[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	-14.566	10.934	-36.431	1.012	14,07	14,07	53.91[S]	0,05	NS	0,07	NO
	75,0%	-71.227	15.514	20.230	15.971	14,07	14,07	36.80[S]	0,05	36.74[S]	0,07	NO
	87,5%	-71.227	17.372	20.230	35.465	14,07	14,07	32.86[S]	0,05	16.54[S]	0,07	NO
	100,0%	-87.481	16.977	36.484	59.980	28,15	28,15	66.65[S]	0,06	19.29[S]	0,09	NO
Trave 17-18	0%	-7.911	31.750	-53.795	73.214	28,15	28,15	36.45[S]	0,06	15.11[S]	0,09	NO
	12,5%	6.098	32.467	-53.795	49.429	14,07	14,07	18.36[S]	0,05	11.02[S]	0,07	NO
	25,0%	6.098	29.441	-53.795	28.902	14,07	14,07	20.25[S]	0,05	18.84[S]	0,07	NO
	37,5%	6.098	22.404	-53.795	11.660	14,07	14,07	26.61[S]	0,05	46.72[S]	0,07	NO
	50,0%	6.382	12.807	-	-	14,07	14,07	46.56[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-39.786	15.521	-7.911	6.275	14,07	14,07	37.45[S]	0,05	90.96[S]	0,07	NO
	75,0%	-39.786	21.879	-7.911	24.348	14,07	14,07	26.56[S]	0,05	23.44[S]	0,07	NO
	87,5%	-39.786	24.378	-7.911	45.881	14,07	14,07	23.84[S]	0,05	12.44[S]	0,07	NO
	100%	-53.795	24.607	6.098	72.469	28,15	28,15	46.43[S]	0,06	15.73[S]	0,09	NO
Trave 18-19	0%	-46.033	24.460	-52	72.608	28,15	28,15	46.81[S]	0,06	15.65[S]	0,09	NO
	12,5%	-32.601	24.939	-13.484	46.587	14,07	14,07	23.40[S]	0,05	12.18[S]	0,07	NO
	25,0%	-32.601	22.543	-13.484	25.018	14,07	14,07	25.88[S]	0,05	22.69[S]	0,07	NO
	37,5%	-32.601	16.290	-13.484	6.923	14,07	14,07	35.82[S]	0,05	81.99[S]	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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%	4.225	12.560	-	-	14,07	14,07	47.42[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-52	21.513	-46.033	10.429	14,07	14,07	27.62[S]	0,05	52.65[S]	0,07	NO
	75,0%	-52	28.360	-46.033	27.399	14,07	14,07	20.95[S]	0,05	20.04[S]	0,07	NO
	87,5%	-52	31.180	-46.033	47.661	14,07	14,07	19.05[S]	0,05	11.52[S]	0,07	NO
	100%	-13.484	30.966	-46.033	71.195	28,15	28,15	37.31[S]	0,06	15.60[S]	0,09	NO
Trave 19-20	0%	-79.139	18.748	25.338	58.320	28,15	28,15	60.50[S]	0,06	19.73[S]	0,09	NO
	12,5%	-63.962	19.063	10.162	34.576	14,07	14,07	30.07[S]	0,05	16.80[S]	0,07	NO
	25,0%	-63.962	16.973	10.162	15.735	14,07	14,07	33.77[S]	0,05	36.93[S]	0,07	NO
	37,5%	-63.962	11.218	-38.801	737	14,07	14,07	51.10[S]	0,05	NS	0,07	NO
	50,0%	25.338	14.238	-79.139	1.393	14,07	14,07	42.32[S]	0,05	NS	0,07	NO
	62,5%	25.338	21.984	-79.139	14.265	14,07	14,07	27.41[S]	0,05	37.18[S]	0,07	NO
	75,0%	25.338	25.533	-79.139	30.224	14,07	14,07	23.60[S]	0,05	17.54[S]	0,07	NO
	87,5%	25.338	24.865	-79.139	49.241	14,07	14,07	24.23[S]	0,05	10.77[S]	0,07	NO
	100%	10.162	20.386	-79.139	71.286	28,15	28,15	57.05[S]	0,06	15.32[S]	0,09	NO
Trave 20-21	0%	-	-	94.033	88.737	28,15	28,15	-	VNR	13.40[S]	0,09	NO
	12,5%	-	-	94.033	48.138	14,07	14,07	-	VNR	13.05[S]	0,08	NO
	25,0%	101	6.875	39.549	14.663	14,07	14,07	86.44[S]	0,05	40.76[S]	0,07	NO
	37,5%	87.041	22.233	-	-	14,07	14,07	28.01[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	108.280	35.258	-	-	14,07	14,07	17.86[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	108.280	45.397	-	-	14,07	14,07	13.87[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	94.033	47.336	-	-	14,07	14,07	13.20[S]	0,05	-	VNR	NO
	87,5%	94.033	44.680	101	15.149	14,07	14,07	13.99[S]	0,05	37.98[S]	0,07	NO
	100%	94.033	34.627	101	37.486	14,07	14,07	18.05[S]	0,05	15.34[S]	0,07	NO
Fondazione							Travata: Trave 1-8-15					
Trave 1-8	0%	129.766	15.357	4.606	77.910	14,07	14,07	41.46[S]	0,05	7.41[S]	0,07	NO
	12,5%	129.766	38.804	4.606	40.256	14,07	14,07	16.41[S]	0,05	14.35[S]	0,07	NO
	25,0%	129.766	50.945	4.606	10.575	14,07	14,07	12.49[S]	0,05	54.65[S]	0,07	NO
	37,5%	149.969	54.927	-	-	14,07	14,07	11.71[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	149.969	48.436	-	-	14,07	14,07	13.28[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	79.054	37.246	-	-	14,07	14,07	16.65[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	79.054	24.756	55.318	6.918	14,07	14,07	25.05[S]	0,05	87.69[S]	0,07	NO
	87,5%	4.606	9.352	129.766	44.324	14,07	14,07	63.71[S]	0,05	14.63[S]	0,08	NO
	100%	-	-	129.766	92.391	28,15	28,15	-	VNR	13.09[S]	0,10	NO
Trave 8-15	0%	-	-	130.009	142.093	28,15	28,15	-	VNR	8.51[S]	0,10	NO
	12,5%	73.586	29.924	130.009	71.643	14,07	14,07	20.66[S]	0,05	9.05[S]	0,08	NO
	25,0%	73.586	47.222	130.009	15.030	14,07	14,07	13.09[S]	0,05	43.17[S]	0,08	NO
	37,5%	132.155	55.925	-	-	14,07	14,07	11.40[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	156.758	64.652	-	-	14,07	14,07	9.98[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	155.602	73.646	-	-	14,07	14,07	8.76[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	130.009	66.826	47.993	12.876	14,07	14,07	9.53[S]	0,05	46.79[S]	0,07	NO
	87,5%	130.009	49.110	73.586	57.804	14,07	14,07	12.96[S]	0,05	10.67[S]	0,08	NO
	100%	130.009	14.868	73.586	114.940	14,07	14,07	42.83[S]	0,05	5.36[S]	0,08	NO
Fondazione							Travata: Trave 2-9-16					
Trave 2-9	0%	113.779	33.112	-23.980	58.883	14,07	14,07	19.07[S]	0,05	9.53[S]	0,07	NO
	12,5%	113.779	52.535	-23.980	26.201	14,07	14,07	12.02[S]	0,05	21.43[S]	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	25,0%	119.711	61.234	-29.913	2.630	14,07	14,07	10.34[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	119.711	58.802	-	-	14,07	14,07	10.77[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	119.711	44.832	-	-	14,07	14,07	14.13[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	33.234	21.929	-	-	14,07	14,07	27.59[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-23.980	8.047	113.779	18.127	14,07	14,07	72.87[S]	0,05	35.29[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	113.779	64.023	14,07	14,07	-	VNR	9.99[S]	0,08	NO
	100%	-	-	119.711	121.952	28,15	28,15	-	VNR	9.87[S]	0,09	NO
Trave 9-16	0%	-	-	128.187	171.276	28,15	28,15	-	VNR	7.05[S]	0,10	NO
	12,5%	34.428	6.973	119.472	88.884	14,07	14,07	86.84[S]	0,05	7.23[S]	0,08	NO
	25,0%	43.143	31.583	119.472	25.057	14,07	14,07	19.26[S]	0,05	25.66[S]	0,08	NO
	37,5%	43.143	42.641	-	-	14,07	14,07	14.26[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	128.187	60.011	-	-	14,07	14,07	10.60[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	128.187	76.967	-	-	14,07	14,07	8.26[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	128.187	77.055	34.428	5.007	14,07	14,07	8.25[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	119.472	60.505	43.143	44.018	14,07	14,07	10.46[S]	0,05	13.62[S]	0,07	NO
	100%	119.472	28.493	43.143	96.758	14,07	14,07	22.23[S]	0,05	6.19[S]	0,07	NO
Fondazione							Travata: Trave 3-10-17					
Trave 3-10	0%	116.422	31.735	-26.907	60.488	14,07	14,07	19.92[S]	0,05	9.25[S]	0,07	NO
	12,5%	116.422	52.557	-26.907	27.977	14,07	14,07	12.03[S]	0,05	20.01[S]	0,07	NO
	25,0%	116.422	61.343	-26.907	3.491	14,07	14,07	10.30[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	116.422	58.435	-	-	14,07	14,07	10.82[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	116.422	44.126	-	-	14,07	14,07	14.33[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-26.480	19.314	-	-	14,07	14,07	30.32[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-26.907	8.742	116.422	17.833	14,07	14,07	66.97[S]	0,05	35.96[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	116.422	65.130	14,07	14,07	-	VNR	9.84[S]	0,08	NO
	100%	-	-	116.422	123.055	28,15	28,15	-	VNR	9.77[S]	0,09	NO
Trave 10-17	0%	-	-	125.554	171.732	28,15	28,15	-	VNR	7.03[S]	0,10	NO
	12,5%	38.122	7.716	125.554	89.977	14,07	14,07	78.64[S]	0,05	7.18[S]	0,08	NO
	25,0%	38.122	31.389	125.554	24.110	14,07	14,07	19.33[S]	0,05	26.81[S]	0,08	NO
	37,5%	39.870	42.206	-	-	14,07	14,07	14.39[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	125.554	59.276	-	-	14,07	14,07	10.71[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	125.554	76.484	-	-	14,07	14,07	8.30[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	125.554	77.003	38.122	4.969	14,07	14,07	8.25[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	125.554	60.368	38.122	44.999	14,07	14,07	10.52[S]	0,05	13.26[S]	0,07	NO
	100%	123.807	26.280	39.870	97.159	14,07	14,07	24.15[S]	0,05	6.15[S]	0,07	NO
Fondazione							Travata: Trave 4-11-18					
Trave 4-11	0%	115.692	32.194	-26.479	60.738	14,07	14,07	19.63[S]	0,05	9.22[S]	0,07	NO
	12,5%	115.692	52.663	-26.479	27.676	14,07	14,07	12.00[S]	0,05	20.24[S]	0,07	NO
	25,0%	115.692	61.201	-26.479	2.865	14,07	14,07	10.32[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	115.692	58.151	-	-	14,07	14,07	10.87[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	116.155	43.851	-	-	14,07	14,07	14.42[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-26.479	19.402	-	-	14,07	14,07	30.18[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-26.479	8.506	115.692	17.995	14,07	14,07	68.84[S]	0,05	35.61[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	115.692	65.076	14,07	14,07	-	VNR	9.84[S]	0,08	NO
	100%	-	-	115.692	122.708	28,15	28,15	-	VNR	9.79[S]	0,09	NO
Trave 11-18	0%	-	-	124.618	170.983	28,15	28,15	-	VNR	7.05[S]	0,09	NO
	12,5%	39.283	6.451	124.618	89.723	14,07	14,07	94.12[S]	0,05	7.19[S]	0,08	NO
	25,0%	39.283	31.211	124.618	24.232	14,07	14,07	19.45[S]	0,05	26.65[S]	0,08	NO
	37,5%	39.283	42.105	-	-	14,07	14,07	14.42[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	125.065	58.845	-	-	14,07	14,07	10.79[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	124.618	76.008	-	-	14,07	14,07	8.35[S]	0,05	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	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
	75,0%	124.618	76.700	39.283	4.061	14,07	14,07	8.28[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	124.618	60.401	39.283	44.676	14,07	14,07	10.51[S]	0,05	13.37[S]	0,07	NO
	100%	124.618	26.493	39.283	97.451	14,07	14,07	23.97[S]	0,05	6.13[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 5-12-19				
Trave 5-12	0%	115.180	32.221	-26.887	60.541	14,07	14,07	19.61[S]	0,05	9.25[S]	0,07	NO
	12,5%	116.335	52.892	-28.041	27.843	14,07	14,07	11.95[S]	0,05	20.09[S]	0,07	NO
	25,0%	116.335	61.621	-28.041	3.347	14,07	14,07	10.26[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	116.335	58.632	-	-	14,07	14,07	10.78[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	116.335	44.209	-	-	14,07	14,07	14.30[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	-26.887	19.387	-	-	14,07	14,07	30.20[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-28.041	8.388	116.335	18.086	14,07	14,07	69.75[S]	0,05	35.45[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	116.335	65.611	14,07	14,07	-	VNR	9.77[S]	0,08	NO
	100%	-	-	116.335	123.812	28,15	28,15	-	VNR	9.71[S]	0,09	NO
Trave 12-19	0%	-	-	125.640	172.594	28,15	28,15	-	VNR	6.99[S]	0,10	NO
	12,5%	37.268	6.987	125.640	90.490	14,07	14,07	86.80[S]	0,05	7.14[S]	0,08	NO
	25,0%	37.268	31.031	123.187	24.364	14,07	14,07	19.54[S]	0,05	26.47[S]	0,08	NO
	37,5%	39.721	42.359	-	-	14,07	14,07	14.33[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	125.640	59.425	-	-	14,07	14,07	10.69[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	125.640	76.741	-	-	14,07	14,07	8.28[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	125.640	77.322	37.268	4.706	14,07	14,07	8.21[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	125.640	60.704	37.268	44.804	14,07	14,07	10.46[S]	0,05	13.31[S]	0,07	NO
	100%	123.187	27.079	39.721	97.595	14,07	14,07	23.43[S]	0,05	6.12[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 6-13-20				
Trave 6-13	0%	111.496	35.826	-26.922	57.856	14,07	14,07	17.60[S]	0,05	9.67[S]	0,07	NO
	12,5%	111.496	54.653	-26.922	25.251	14,07	14,07	11.54[S]	0,05	22.17[S]	0,07	NO
	25,0%	117.343	62.635	-32.770	1.809	14,07	14,07	10.10[S]	0,05	NS	0,07	NO
	37,5%	117.343	59.503	-	-	14,07	14,07	10.63[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	117.343	44.764	-	-	14,07	14,07	14.13[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	30.394	21.212	-	-	14,07	14,07	28.48[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	-26.922	6.742	111.496	20.029	14,07	14,07	86.84[S]	0,05	31.87[S]	0,08	NO
	87,5%	-	-	111.496	67.036	14,07	14,07	-	VNR	9.52[S]	0,08	NO
	100%	-	-	117.343	126.070	28,15	28,15	-	VNR	9.54[S]	0,09	NO
Trave 13-20	0%	-	-	126.208	175.453	28,15	28,15	-	VNR	6.88[S]	0,10	NO
	12,5%	32.139	4.614	117.659	91.828	14,07	14,07	NS	0,05	6.99[S]	0,08	NO
	25,0%	40.688	30.364	117.659	26.794	14,07	14,07	20.01[S]	0,05	23.96[S]	0,08	NO
	37,5%	40.688	42.261	-	-	14,07	14,07	14.37[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	126.208	60.100	-	-	14,07	14,07	10.57[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	126.208	77.760	-	-	14,07	14,07	8.17[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	126.208	78.449	32.139	4.024	14,07	14,07	8.10[S]	0,05	NS	0,07	NO
	87,5%	117.659	62.494	40.688	43.116	14,07	14,07	10.12[S]	0,05	13.87[S]	0,07	NO
	100%	117.659	30.902	40.688	96.058	14,07	14,07	20.47[S]	0,05	6.22[S]	0,07	NO
Fondazione								Travata: Trave 7-14-21				
Trave 7-14	0%	130.251	16.692	2.363	77.659	14,07	14,07	38.15[S]	0,05	7.42[S]	0,07	NO
	12,5%	130.251	40.052	2.363	39.806	14,07	14,07	15.90[S]	0,05	14.48[S]	0,07	NO
	25,0%	130.251	52.010	2.363	10.078	14,07	14,07	12.24[S]	0,05	57.22[S]	0,07	NO
	37,5%	148.844	55.814	-	-	14,07	14,07	11.52[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	148.844	48.595	-	-	14,07	14,07	13.23[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	75.326	36.189	-	-	14,07	14,07	17.10[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	2.363	22.544	57.288	6.414	14,07	14,07	26.39[S]	0,05	94.76[S]	0,07	NO
	87,5%	2.363	7.793	130.251	45.895	14,07	14,07	76.36[S]	0,05	14.14[S]	0,08	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]					
	100%	-	-	130.251	94.900	28,15	28,15	-	VNR	12.75[S]	0,10	NO
Trave 14-21	0%	-	-	130.898	145.043	28,15	28,15	-	VNR	8.34[S]	0,10	NO
	12,5%	72.044	28.538	130.898	73.405	14,07	14,07	21.65[S]	0,05	8.84[S]	0,08	NO
	25,0%	72.044	46.710	130.898	15.817	14,07	14,07	13.22[S]	0,05	41.06[S]	0,08	NO
	37,5%	128.734	55.133	-	-	14,07	14,07	11.54[S]	0,05	-	VNR	NO
	50,0%	153.529	64.688	-	-	14,07	14,07	9.96[S]	0,05	-	VNR	NO
	62,5%	154.694	74.667	-	-	14,07	14,07	8.63[S]	0,05	-	VNR	NO
	75,0%	154.694	68.945	48.249	12.774	14,07	14,07	9.35[S]	0,05	47.18[S]	0,07	NO
	87,5%	130.898	50.447	72.044	57.735	14,07	14,07	12.63[S]	0,05	10.67[S]	0,08	NO
	100%	130.898	16.164	72.044	115.551	14,07	14,07	39.41[S]	0,05	5.33[S]	0,08	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,sr}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,ir}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,sr} A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_v 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,v}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{rd}	Ctg@	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fondazione							Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7					
Trave 1-2	0%	+	-	-	1.244.493	800.721	33.813	0	0	0	2,50	
		-	-45.621	17,55	1.244.493	800.721	33.813	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.244.493	800.721	33.813	0	0	0	2,50	
		-	-33.519	23,89	1.244.493	800.721	33.813	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	1.339	NS	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
		-	-21.416	28,04	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	11.537	52,05	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
		-	-11.781	50,98	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	22.245	27,00	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
		-	-2.609	NS	1.244.493	600.541	33.813	0	0	0	2,50	
Trave 2-3	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-54.369	14,73	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-46.576	17,19	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	6.727	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-38.715	20,68	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	14.726	43,50	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-30.797	20,80	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	22.998	27,85	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-23.136	27,69	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 3-4	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-61.479	13,02	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	6.863	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-53.173	15,06	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	14.572	54,95	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-44.818	17,87	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	22.250	28,79	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-36.428	17,58	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	30.259	21,17	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-28.363	22,58	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
62,5%	+	38.987	16,43	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50		

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ₀	
		-	-21.002	30,50	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	47.693	16,79	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-13.609	58,84	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	56.376	14,20	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-6.175	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	65.027	12,31	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
Trave 4-5	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-64.827	12,35	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	5.748	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-56.163	14,26	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	13.175	60,78	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-47.460	16,87	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	20.569	31,14	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-38.733	16,54	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	27.929	22,94	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-29.983	21,36	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 5-6	62,5%	+	36.310	17,64	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-22.255	28,78	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	44.705	17,91	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-14.543	55,06	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	53.069	15,09	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-6.796	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	61.389	13,04	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 5-6	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-57.551	13,91	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	2.370	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-48.566	16,49	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	9.419	85,01	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-39.536	20,25	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	16.415	39,02	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-30.470	21,02	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	23.358	27,42	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-21.367	29,98	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 6-7	62,5%	+	31.133	20,58	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-13.105	48,88	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	39.098	20,48	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-5.045	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	47.012	17,03	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	54.863	14,59	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 6-7	0%	+	-	-	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50
			-	-72.680	11,02	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50
12,5%		+	-	-	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-59.771	13,40	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
25,0%		+	-	-	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-46.779	12,84	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
37,5%		+	-	-	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-34.244	17,54	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
50,0%		+	3.226	NS	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-22.758	26,39	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
Trave 6-7	62,5%	+	13.162	45,63	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-11.213	53,56	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	23.477	25,58	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-83	NS	1.245.270	600.541	39.824	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	36.515	21,93	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
	100%	+	49.568	16,15	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.270	800.721	39.824	0	0	0	2,50	
	Fondazione							Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14				
	Trave 8-9	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-22.432	35,70	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
12,5%		+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-14.451	55,41	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	10.707	56,09	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
		-	-6.311	95,16	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	21.944	27,37	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	33.217	18,08	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
Trave 8-9	62,5%	+	44.511	13,49	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	55.837	10,76	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	600.541	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	67.184	11,92	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	78.525	10,20	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 9-10	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-56.929	14,07	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
	12,5%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-49.577	16,15	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-42.158	18,99	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-34.684	18,47	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.077	NS	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-27.164	23,58	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.738	50,29	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-19.621	32,65	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21.372	37,47	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-12.040	66,51	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	29.975	26,71	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-4.410	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	100%	+	38.539	20,78	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-47.007	17,03	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-39.171	20,44	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-31.286	25,59	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.681	83,40	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-23.355	27,43	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.019	39,99	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-15.383	41,64	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24.350	26,31	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-7.388	86,71	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	32.666	24,51	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	40.954	19,55	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	100%	+	49.204	16,27	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-50.349	15,90	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-42.098	19,02	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-33.805	23,69	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.202	NS	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-25.477	25,14	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.219	45,05	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-17.137	37,38	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	22.214	28,84	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-8.777	72,98	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	30.174	26,54	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-385	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	38.095	21,02	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	45.971	17,42	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-35.659	22,45	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7.011	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-27.055	29,60	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.702	54,46	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-18.407	43,50	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.351	28,66	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-9.717	65,92	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29.966	21,38	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-992	NS	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	37.578	17,05	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.148	17,74	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	52.674	15,20	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	100%	+	60.142	13,31	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	-	-	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50
		-	-81.444	9,83	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50
		-	-69.153	11,58	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
		-	-56.856	10,56	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
		-	-44.587	13,47	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
	50,0%	+	-	-	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
		-	-32.357	18,56	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50
		-	-20.156	29,79	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o	
	75,0%	+	7.782	77,17	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50	
		-	-7.965	75,40	1.240.697	600.541	4.442	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	16.660	48,06	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50	
	100%	+	25.376	31,55	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.697	800.721	4.442	0	0	0	2,50	
Fondazione												
						Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21						
Trave 15-16	0%	+	-	-	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-43.762	18,30	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-31.664	25,29	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	2.873	NS	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-19.559	30,70	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	13.703	43,83	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-10.511	57,13	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	24.575	24,44	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-1.440	NS	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
Trave 16-17	62,5%	+	35.391	16,97	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	47.365	12,68	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.244.364	600.541	32.816	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	59.636	13,43	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	71.828	11,15	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.244.364	800.721	32.816	0	0	0	2,50	
	Trave 17-18	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-55.786	14,35	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-48.015	16,68	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	6.981	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-40.171	19,93	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	15.117	42,37	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-32.263	19,85	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	23.596	27,15	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-24.677	25,96	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 18-19	62,5%	+	32.809	19,52	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-17.801	35,99	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	41.984	19,07	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-10.860	73,73	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	51.122	15,66	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-3.854	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	60.214	13,30	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 19-20	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-60.552	13,22	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	5.219	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-52.216	15,33	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	13.038	61,41	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-43.823	18,27	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	20.822	30,76	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-35.387	18,10	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	28.949	22,13	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-27.287	23,48	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 15-16	62,5%	+	37.787	16,95	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-19.883	32,22	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	46.598	17,18	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-12.439	64,37	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	55.378	14,46	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-4.946	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	64.119	12,49	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 16-17	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-63.842	12,54	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	4.336	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-55.082	14,54	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
25,0%		+	11.820	67,74	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-46.279	17,30	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
37,5%		+	19.264	33,25	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-37.442	17,11	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
50,0%		+	26.672	24,02	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-28.579	22,41	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
Trave 17-18	62,5%	+	35.148	18,23	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-20.786	30,82	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	43.588	18,37	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-12.961	61,78	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	51.990	15,40	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-5.095	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	60.344	13,27	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
	Trave 18-19	0%	+	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
			-	-58.652	13,65	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
12,5%		+	4.177	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
		-	-49.519	16,17	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.227	71,32	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-40.338	19,85	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18.222	35,15	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-31.117	20,59	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	25.160	25,46	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-21.857	29,31	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.928	19,45	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
		-	-13.440	47,66	1.240.123	640.577	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	40.894	19,58	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-5.232	NS	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	48.805	16,41	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	100%	+	56.648	14,14	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	1.240.123	800.721	0	0	0	0	2,50	
Trave 20-21	0%	+	-	-	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50
		-	-76.108	10,52	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50
		-	-62.974	12,72	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
		-	-49.760	12,07	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
		-	-36.870	16,29	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.352	NS	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
		-	-25.191	23,84	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.208	49,19	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
		-	-13.459	44,62	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21.928	27,39	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
		-	-1.644	NS	1.245.169	600.541	39.044	0	0	0	2,50
87,5%	+	34.973	22,90	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50	
100%	+	48.029	16,67	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.245.169	800.721	39.044	0	0	0	2,50	
Fondazione							Travata: Trave 1-8-15				
Trave 1-8	0%	+	-	-	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50
		-	-63.273	12,66	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50
		-	-48.689	16,45	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
		-	-34.146	17,59	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.356	NS	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
		-	-22.934	26,19	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.050	31,52	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
		-	-11.516	52,15	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.323	18,58	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.226	13,28	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.127	600.541	54.191	0	0	0	2,50
87,5%	+	59.173	13,53	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50	
100%	+	72.719	11,01	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.247.127	800.721	54.191	0	0	0	2,50	
Trave 8-15	0%	+	-	-	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50
		-	-89.425	8,95	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50
		-	-72.802	11,00	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
		-	-55.764	10,77	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.715	NS	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
		-	-38.627	15,55	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.533	36,32	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
		-	-22.677	26,48	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
	62,5%	+	30.012	20,01	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
		-	-6.309	95,19	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
	75,0%	+	43.225	13,89	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.250.450	600.541	79.901	0	0	0	2,50
87,5%	+	58.242	13,75	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50	
100%	+	76.112	10,52	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50	
	-	-	-	1.250.450	800.721	79.901	0	0	0	2,50	
Fondazione							Travata: Trave 2-9-16				
Trave 2-9	0%	+	-	-	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50
		-	-48.766	16,42	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50
		-	-38.029	21,06	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
		-	-26.903	22,32	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.894	50,49	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
		-	-15.402	38,99	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.269	22,86	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
		-	-3.523	NS	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
	62,5%	+	40.973	14,66	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctg ^o	
	75,0%	+	55.580	10,80	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.098	600.541	38.491	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	69.940	11,45	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50	
	100%	+	83.995	9,53	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.098	800.721	38.491	0	0	0	2,50	
	Trave 9-16	0%	+	-	-	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50
			-	-98.319	8,14	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50
		12,5%	+	-	-	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50
			-	-81.019	9,88	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50
		25,0%	+	-	-	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50
			-	-63.407	9,47	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50
37,5%		+	-	-	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
		-	-45.619	13,16	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
50,0%		+	9.848	60,98	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
		-	-27.684	21,69	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
62,5%		+	23.934	25,09	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
		-	-10.419	57,64	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50	
75,0%	+	37.690	15,93	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.516	600.541	64.935	0	0	0	2,50		
87,5%	+	51.139	15,66	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50		
100%	+	64.226	12,47	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.516	800.721	64.935	0	0	0	2,50		
Fondazione						Travata: Trave 3-10-17						
Trave 3-10	0%	+	-	-	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-49.217	16,27	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-38.412	20,85	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	-	-	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-27.230	22,05	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	11.496	52,24	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-15.881	37,82	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	26.488	22,67	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-4.318	NS	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	41.206	14,57	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50	
75,0%	+	55.699	10,78	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.245.035	600.541	38.000	0	0	0	2,50		
87,5%	+	69.962	11,45	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50		
100%	+	83.939	9,54	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.245.035	800.721	38.000	0	0	0	2,50		
Trave 10-17	0%	+	-	-	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-98.049	8,17	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-80.825	9,91	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	-	-	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-63.314	9,49	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	-	-	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-45.652	13,15	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	10.207	58,84	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-27.839	21,57	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	23.882	25,15	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
		-	-9.770	61,47	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50	
75,0%	+	37.691	15,93	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.491	600.541	64.745	0	0	0	2,50		
87,5%	+	51.217	15,63	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50		
100%	+	64.399	12,43	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.248.491	800.721	64.745	0	0	0	2,50		
Fondazione						Travata: Trave 4-11-18						
Trave 4-11	0%	+	-	-	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-49.289	16,25	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-38.515	20,79	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	-	-	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-27.373	21,94	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	11.623	51,67	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-15.879	37,82	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	26.491	22,67	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-4.031	NS	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	41.091	14,61	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
		-	-	-	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50	
75,0%	+	55.468	10,83	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.244.999	600.541	37.727	0	0	0	2,50		
87,5%	+	69.623	11,50	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50		
100%	+	83.499	9,59	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50		
	-	-	-	1.244.999	800.721	37.727	0	0	0	2,50		
Trave 11-18	0%	+	-	-	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50	
		-	-97.448	8,22	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%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 _{fd} [N]	Ctg ^o
		-	-80.347	9,97	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
		-	-62.968	9,54	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
		-	-45.446	13,21	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.905	60,63	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
		-	-27.783	21,62	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.949	25,08	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
		-	-9.874	60,82	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
	75,0%	+	37.692	15,93	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.473	600.541	64.600	0	0	0	2,50
	87,5%	+	51.157	15,65	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50
	100%	+	64.288	12,46	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.473	800.721	64.600	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 5-12-19				
Trave 5-12	0%	+	-	-	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
		-	-49.527	16,17	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
		-	-38.643	20,72	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
		-	-27.385	21,93	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.627	51,65	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
		-	-15.787	38,04	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.660	22,53	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
		-	-4.153	NS	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
	62,5%	+	41.429	14,50	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
	75,0%	+	55.975	10,73	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.971	600.541	37.509	0	0	0	2,50
	87,5%	+	70.295	11,39	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
	100%	+	84.336	9,49	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.971	800.721	37.509	0	0	0	2,50
Trave 12-19	0%	+	-	-	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
		-	-98.470	8,13	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
		-	-81.170	9,86	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
		-	-63.587	9,44	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
		-	-45.860	13,10	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.036	59,84	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
		-	-27.986	21,46	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.954	25,07	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
		-	-10.007	60,01	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
	75,0%	+	37.867	15,86	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.445	600.541	64.384	0	0	0	2,50
	87,5%	+	51.502	15,55	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
	100%	+	64.800	12,36	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.445	800.721	64.384	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 6-13-20				
Trave 6-13	0%	+	-	-	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
		-	-48.745	16,43	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
		-	-37.846	21,16	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
		-	-26.556	22,61	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.890	46,59	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
		-	-14.891	40,33	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.377	21,94	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
		-	-2.842	NS	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
	62,5%	+	42.169	14,24	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
	75,0%	+	56.915	10,55	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.853	600.541	36.596	0	0	0	2,50
	87,5%	+	71.430	11,21	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
	100%	+	85.652	9,35	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.244.853	800.721	36.596	0	0	0	2,50
Trave 13-20	0%	+	-	-	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
		-	-99.869	8,02	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
		-	-82.364	9,72	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
		-	-64.561	9,30	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
		-	-46.604	12,89	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.271	64,78	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
		-	-28.551	21,03	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.583	25,46	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
		-	-11.142	53,90	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%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 _{fd} [N]	Ctg [⊙]
	75,0%	+	37.566	15,99	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.306	600.541	63.311	0	0	0	2,50
	87,5%	+	51.245	15,63	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
	100%	+	64.567	12,40	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.248.306	800.721	63.311	0	0	0	2,50
Fondazione						Travata: Trave 7-14-21					
Trave 7-14	0%	+	-	-	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
		-	-62.705	12,77	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
		-	-47.986	16,69	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
		-	-33.990	17,67	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.807	NS	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
		-	-22.693	26,46	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.654	30,56	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
		-	-11.071	54,24	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
	62,5%	+	33.095	18,15	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
	75,0%	+	46.596	12,89	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.031	600.541	53.444	0	0	0	2,50
	87,5%	+	60.732	13,18	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
	100%	+	74.476	10,75	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.247.031	800.721	53.444	0	0	0	2,50
Trave 14-21	0%	+	-	-	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
		-	-91.131	8,79	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
		-	-74.273	10,78	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
	25,0%	+	-	-	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
		-	-57.014	10,53	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.243	NS	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
		-	-39.448	15,22	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.260	36,93	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
		-	-23.220	25,86	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
	62,5%	+	30.019	20,01	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
		-	-6.671	90,02	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
	75,0%	+	43.522	13,80	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.250.396	600.541	79.481	0	0	0	2,50
	87,5%	+	57.950	13,82	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
	100%	+	75.992	10,54	1.250.396	800.721	79.481	0	0	0	2,50
		-	-	-	1.250.396	800.721	79.481	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_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg[⊙]** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

%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]			
Fondazione																	
Trave: Trave 1-2																	
0%	RAR	0,071	14,94	41.893	-1.273	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,085	11,21	39.135	-3.001	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,221	14,94	43.523	25.412	-	67.73	SI	RAR	2,608	360,00	43.523	25.412	-	NS	SI	
	QPR	0,180	11,21	39.135	19.933	-	62.27	SI									
50,0%	RAR	0,210	14,94	43.523	23.710	-	71.19	SI	RAR	2,372	360,00	43.523	23.710	-	NS	SI	
	QPR	0,181	11,21	39.135	20.069	-	61.97	SI									
75,0%	RAR	0,117	14,94	43.523	-5.554	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,082	11,21	39.135	-2.703	-	NS	SI									
100%	RAR	0,606	14,94	43.523	-62.686	-	24.67	SI	RAR	3,654	360,00	43.523	-62.686	-	98.51	SI	
	QPR	0,476	11,21	39.135	-48.584	-	23.51	SI									
Trave: Trave 2-3																	
0%	RAR	0,197	14,94	-32.509	-27.342	-	75.92	SI	RAR	2,604	360,00	-32.509	-27.342	-	NS	SI	
	QPR	0,163	11,21	-19.724	-21.627	-	68.54	SI									
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,773	360,00	-32.509	-1.207	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50,0%	RAR	0,008	14,94	-27.763	7.438	-	NS	SI	RAR	1,726	360,00	-32.509	7.606	-	NS	SI	
	QPR	0,018	11,21	-19.724	7.154	-	NS	SI									

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	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]			
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,752	360,00	-32.509	-956	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,193	14,94	-32.509	-26.958	-	77.24	SI	RAR	2,577	360,00	-32.509	-26.958	-	NS	SI
	QPR	0,162	11,21	-19.724	-21.479	-	69.08	SI								
Trave: Trave 3-4																
0%	RAR	0,179	14,94	-32.416	-25.335	-	83.30	SI	RAR	2,458	360,00	-32.416	-25.335	-	NS	SI
	QPR	0,149	11,21	-20.179	-20.038	-	75.21	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,675	360,00	-32.416	-24	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,009	14,94	-27.873	7.535	-	NS	SI	RAR	1,744	360,00	-32.416	7.745	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-20.179	7.180	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,839	360,00	-32.416	-2.054	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,215	14,94	-32.416	-29.450	-	69.37	SI	RAR	2,754	360,00	-32.416	-29.450	-	NS	SI
	QPR	0,179	11,21	-20.179	-23.507	-	62.47	SI								
Trave: Trave 4-5																
0%	RAR	0,218	14,94	-31.607	-29.604	-	68.60	SI	RAR	2,749	360,00	-31.607	-29.604	-	NS	SI
	QPR	0,181	11,21	-19.611	-23.595	-	61.95	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,823	360,00	-31.607	-2.058	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,011	14,94	-27.154	7.643	-	NS	SI	RAR	1,743	360,00	-31.607	7.866	-	NS	SI
	QPR	0,019	11,21	-19.611	7.265	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,683	360,00	-31.607	189	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100,0%	RAR	0,178	14,94	-31.607	-25.086	-	83.83	SI	RAR	2,424	360,00	-31.607	-25.086	-	NS	SI
	QPR	0,148	11,21	-19.611	-19.882	-	75.52	SI								
Trave: Trave 5-6																
0%	RAR	0,175	14,94	-34.338	-25.096	-	85.50	SI	RAR	2,479	360,00	-34.338	-25.096	-	NS	SI
	QPR	0,148	11,21	-21.201	-20.083	-	75.69	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,717	360,00	-34.338	-45	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,005	14,94	-29.461	7.303	-	NS	SI	RAR	1,745	360,00	-34.338	7.464	-	NS	SI
	QPR	0,015	11,21	-21.201	7.030	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,917	360,00	-34.338	-2.524	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,217	14,94	-34.338	-29.982	-	68.69	SI	RAR	2,830	360,00	-34.338	-29.982	-	NS	SI
	QPR	0,179	11,21	-21.201	-23.614	-	62.61	SI								
Trave: Trave 6-7																
0%	RAR	0,677	14,94	53.471	-69.338	-	22.07	SI	RAR	3,938	360,00	53.471	-69.338	-	91.42	SI
	QPR	0,534	11,21	47.304	-53.936	-	20.98	SI								
25,0%	RAR	0,120	14,94	53.471	-4.573	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,084	11,21	47.304	-1.847	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,250	14,94	53.471	27.873	-	59.78	SI	RAR	2,741	360,00	53.471	27.873	-	NS	SI
	QPR	0,214	11,21	47.304	23.485	-	52.44	SI								
75,0%	RAR	0,253	14,94	53.471	28.341	-	59.09	SI	RAR	2,806	360,00	53.471	28.341	-	NS	SI
	QPR	0,206	11,21	47.304	22.286	-	54.36	SI								
100%	RAR	0,110	14,94	51.180	-3.858	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,120	11,21	47.304	-5.346	-	93.63	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14																
Trave: Trave 8-9																
0%	RAR	0,191	14,94	83	30.290	-	78.13	SI	RAR	4,184	360,00	83	30.290	-	86.04	SI
	QPR	0,139	11,21	4.756	20.939	-	80.79	SI								
25,0%	RAR	0,239	14,94	83	37.892	-	62.46	SI	RAR	5,234	360,00	83	37.892	-	68.77	SI
	QPR	0,193	11,21	4.756	29.552	-	58.05	SI								
50,0%	RAR	0,116	14,94	83	18.433	-	NS	SI	RAR	2,545	360,00	83	18.433	-	NS	SI
	QPR	0,106	11,21	4.756	15.778	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,290	14,94	83	-28.652	-	51.43	SI	RAR	2,314	360,00	83	-28.652	-	NS	SI
	QPR	0,217	11,21	4.756	-20.783	-	51.59	SI								
100%	RAR	0,910	14,94	83	-103.98	-	16.41	SI	RAR	7,477	360,00	83	-103.98	-	48.14	SI
	QPR	0,712	11,21	4.756	-80.585	-	15.74	SI								
Trave: Trave 9-10																
0%	RAR	0,423	14,94	-80.486	-60.363	-	35.31	SI	RAR	5,921	360,00	-80.486	-60.363	-	60.80	SI
	QPR	0,338	11,21	-57.429	-47.210	-	33.14	SI								
25,0%	RAR	0,094	14,94	-80.486	-20.302	-	NS	SI	RAR	3,312	360,00	-80.486	-20.302	-	NS	SI
	QPR	0,072	11,21	-57.429	-14.984	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,949	360,00	-80.486	2.009	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	2,574	360,00	-80.486	6.531	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	2,067	360,00	-80.486	-6.783	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Trave: Trave 10-11																
0%	RAR	0,196	14,94	-37.155	-27.957	-	76.19	SI	RAR	2,740	360,00	-37.155	-27.957	-	NS	SI
	QPR	0,160	11,21	-24.310	-21.958	-	69.86	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,876	360,00	-37.155	-1.295	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,001	14,94	-32.386	7.202	-	NS	SI	RAR	1,798	360,00	-37.155	7.429	-	NS	SI
	QPR	0,009	11,21	-24.310	6.817	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,918	360,00	-37.155	-1.807	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,206	14,94	-37.155	-29.042	-	72.67	SI	RAR	2,818	360,00	-37.155	-29.042	-	NS	SI
	QPR	0,171	11,21	-24.310	-23.160	-	65.56	SI								

%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	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]			
Trave: Trave 11-12																
0%	RAR	0,231	14,94	-32.208	-31.166	-	64.77	SI	RAR	2,873	360,00	-32.208	-31.166	-	NS	SI
	QPR	0,190	11,21	-20.526	-24.778	-	58.97	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,874	360,00	-32.208	-2.539	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,010	14,94	-27.871	7.780	-	NS	SI	RAR	1,783	360,00	-32.208	8.064	-	NS	SI
	QPR	0,018	11,21	-20.526	7.301	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,760	360,00	-32.208	658	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100,0%	RAR	0,175	14,94	-32.208	-24.757	-	85.59	SI	RAR	2,413	360,00	-32.208	-24.757	-	NS	SI
	QPR	0,144	11,21	-20.526	-19.511	-	77.85	SI								
Trave: Trave 12-13																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,581	360,00	-80.288	-74	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	3,053	360,00	-80.288	10.029	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,966	360,00	-80.288	2.159	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
75,0%	RAR	0,129	14,94	-80.288	-23.689	-	NS	SI	RAR	3,582	360,00	-80.288	-23.689	-	NS	SI
	QPR	0,099	11,21	-57.347	-17.606	-	NS	SI								
100%	RAR	0,486	14,94	-80.288	-67.512	-	30.75	SI	RAR	6,431	360,00	-80.288	-67.512	-	55.97	SI
	QPR	0,386	11,21	-57.347	-52.722	-	28.99	SI								
Trave: Trave 13-14																
0%	RAR	0,996	14,94	8.037	-112.579	-	15.00	SI	RAR	7,939	360,00	8.037	-112.579	-	45.34	SI
	QPR	0,780	11,21	11.289	-87.439	-	14.36	SI								
25,0%	RAR	0,301	14,94	8.037	-28.582	-	49.67	SI	RAR	2,143	360,00	8.037	-28.582	-	NS	SI
	QPR	0,225	11,21	11.289	-20.654	-	49.81	SI								
50,0%	RAR	0,153	14,94	8.037	22.459	-	97.76	SI	RAR	2,937	360,00	8.037	22.459	-	NS	SI
	QPR	0,136	11,21	11.289	19.066	-	82.44	SI								
75,0%	RAR	0,272	14,94	8.037	41.299	-	54.99	SI	RAR	5,540	360,00	8.037	41.299	-	64.98	SI
	QPR	0,219	11,21	11.289	32.271	-	51.11	SI								
100%	RAR	0,191	14,94	8.037	28.573	-	78.06	SI	RAR	3,781	360,00	8.037	28.573	-	95.20	SI
	QPR	0,138	11,21	11.289	19.407	-	81.15	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 15-16																
0%	RAR	0,088	14,94	43.112	4.549	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,059	11,21	38.461	886	-	NS	SI								
25,0%	RAR	0,236	14,94	43.112	28.005	-	63.20	SI	RAR	2,975	360,00	43.112	28.005	-	NS	SI
	QPR	0,191	11,21	38.461	21.885	-	58.56	SI								
50,0%	RAR	0,210	14,94	43.112	23.857	-	71.07	SI	RAR	2,401	360,00	43.112	23.857	-	NS	SI
	QPR	0,180	11,21	38.461	20.044	-	62.35	SI								
75,0%	RAR	0,142	14,94	43.112	-8.149	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,102	11,21	38.461	-4.790	-	NS	SI								
100,0%	RAR	0,655	14,94	43.112	-68.362	-	22.81	SI	RAR	4,071	360,00	43.112	-68.362	-	88.43	SI
	QPR	0,513	11,21	38.461	-52.858	-	21.84	SI								
Trave: Trave 16-17																
0%	RAR	0,208	14,94	-39.669	-29.652	-	71.95	SI	RAR	2,911	360,00	-39.669	-29.652	-	NS	SI
	QPR	0,171	11,21	-25.497	-23.332	-	65.58	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,033	360,00	-39.669	-2.586	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,778	360,00	-39.669	6.904	-	NS	SI
	QPR	0,006	11,21	-25.497	6.527	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,924	360,00	-39.669	-1.244	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100,0%	RAR	0,185	14,94	-39.669	-27.097	-	80.64	SI	RAR	2,727	360,00	-39.669	-27.097	-	NS	SI
	QPR	0,155	11,21	-25.497	-21.499	-	72.37	SI								
Trave: Trave 17-18																
0%	RAR	0,184	14,94	-36.884	-26.524	-	81.24	SI	RAR	2,631	360,00	-36.884	-26.524	-	NS	SI
	QPR	0,152	11,21	-23.846	-20.876	-	73.95	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,819	360,00	-36.884	-656	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,001	14,94	-32.043	7.178	-	NS	SI	RAR	1,787	360,00	-36.884	7.387	-	NS	SI
	QPR	0,010	11,21	-23.846	6.822	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,962	360,00	-36.884	-2.419	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,215	14,94	-36.884	-30.116	-	69.38	SI	RAR	2,890	360,00	-36.884	-30.116	-	NS	SI
	QPR	0,178	11,21	-23.846	-23.934	-	62.85	SI								
Trave: Trave 18-19																
0%	RAR	0,219	14,94	-35.776	-30.336	-	68.31	SI	RAR	2,884	360,00	-35.776	-30.336	-	NS	SI
	QPR	0,181	11,21	-23.043	-24.073	-	62.06	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,940	360,00	-35.776	-2.437	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50,0%	RAR	0,003	14,94	-31.049	7.325	-	NS	SI	RAR	1,787	360,00	-35.776	7.552	-	NS	SI
	QPR	0,012	11,21	-23.043	6.942	-	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,772	360,00	-35.776	-354	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,182	14,94	-35.776	-26.149	-	82.06	SI	RAR	2,583	360,00	-35.776	-26.149	-	NS	SI
	QPR	0,150	11,21	-23.043	-20.624	-	74.52	SI								
Trave: Trave 19-20																
0%	RAR	0,163	14,94	-41.412	-24.829	-	91.58	SI	RAR	2,598	360,00	-41.412	-24.829	-	NS	SI
	QPR	0,138	11,21	-26.903	-19.786	-	81.20	SI								
25,0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,869	360,00	-41.412	-111	-	NS	SI

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	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]			
50,0%	RAR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,798	360,00	-41.412	6.786	-	NS	SI
75,0%	RAR	0,003	11,21	-26.903	6.422	-	NS	SI								
	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,192	360,00	-41.412	-4.103	-	NS	SI
100%	RAR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
	RAR	0,232	14,94	-41.412	-32.737	-	64.30	SI	RAR	3,167	360,00	-41.412	-32.737	-	NS	SI
	RAR	0,189	11,21	-26.903	-25.669	-	59.13	SI								
Trave: Trave 20-21																
0%	RAR	0,728	14,94	53.674	-75.162	-	20.52	SI	RAR	4,353	360,00	53.674	-75.162	-	82.71	SI
	RAR	0,572	11,21	47.065	-58.302	-	19.59	SI								
25,0%	RAR	0,146	14,94	53.674	-7.112	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,105	11,21	47.065	-3.896	-	NS	SI								
50,0%	RAR	0,252	14,94	53.674	28.162	-	59.29	SI	RAR	2,777	360,00	53.674	28.162	-	NS	SI
	RAR	0,214	11,21	47.065	23.555	-	52.41	SI								
75,0%	RAR	0,270	14,94	53.674	31.065	-	55.27	SI	RAR	3,178	360,00	53.674	31.065	-	NS	SI
	RAR	0,219	11,21	47.065	24.331	-	51.24	SI								
100%	RAR	0,086	14,94	53.674	1.841	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,080	11,21	47.065	-1.428	-	NS	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 1-8-15																
Trave: Trave 1-8																
0%	RAR	0,475	14,94	77.891	-36.261	-	31.43	SI	RAR	1,313	360,00	77.891	-36.261	-	NS	SI
	RAR	0,410	11,21	67.185	-31.276	-	27.33	SI								
25,0%	RAR	0,264	14,94	77.891	24.702	-	56.65	SI	RAR	1,796	360,00	77.891	24.702	-	NS	SI
	RAR	0,220	11,21	67.185	20.186	-	50.84	SI								
50,0%	RAR	0,359	14,94	77.891	39.827	-	41.60	SI	RAR	3,886	360,00	77.891	39.827	-	92.64	SI
	RAR	0,304	11,21	67.185	33.434	-	36.86	SI								
75,0%	RAR	0,168	14,94	77.891	9.574	-	88.79	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,149	11,21	67.185	8.918	-	75.05	SI								
100%	RAR	0,680	14,94	77.891	-66.109	-	21.95	SI	RAR	3,226	360,00	77.891	-66.109	-	NS	SI
	RAR	0,555	11,21	67.185	-53.346	-	20.19	SI								
Trave: Trave 8-15																
0%	RAR	0,931	14,94	119.854	-88.485	-	16.04	SI	RAR	4,012	360,00	119.854	-88.485	-	89.72	SI
	RAR	0,760	11,21	101.796	-71.667	-	14.73	SI								
25,0%	RAR	0,281	14,94	119.854	18.202	-	53.20	SI	RAR	0,057	360,00	113.150	17.420	-	NS	SI
	RAR	0,242	11,21	101.796	16.094	-	46.21	SI								
50,0%	RAR	0,536	14,94	119.854	58.653	-	27.87	SI	RAR	5,616	360,00	119.854	58.653	-	64.10	SI
	RAR	0,450	11,21	101.796	48.932	-	24.91	SI								
75,0%	RAR	0,376	14,94	119.854	33.330	-	39.71	SI	RAR	2,117	360,00	119.854	33.330	-	NS	SI
	RAR	0,313	11,21	101.796	27.228	-	35.83	SI								
100%	RAR	0,764	14,94	119.854	-58.990	-	19.56	SI	RAR	2,278	360,00	119.854	-58.990	-	NS	SI
	RAR	0,648	11,21	101.796	-50.039	-	17.29	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 2-9-16																
Trave: Trave 2-9																
0%	RAR	0,200	14,94	50.172	-12.904	-	74.61	SI	RAR	0,041	360,00	48.214	-12.898	-	NS	SI
	RAR	0,193	11,21	44.899	-12.886	-	58.13	SI								
25,0%	RAR	0,300	14,94	50.172	36.611	-	49.72	SI	RAR	4,017	360,00	50.172	36.611	-	89.61	SI
	RAR	0,247	11,21	44.899	29.302	-	45.36	SI								
50,0%	RAR	0,311	14,94	50.172	38.235	-	48.08	SI	RAR	4,242	360,00	50.172	38.235	-	84.87	SI
	RAR	0,264	11,21	44.899	31.939	-	42.49	SI								
75,0%	RAR	0,153	14,94	50.172	-8.223	-	97.77	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,113	11,21	44.899	-5.038	-	98.96	SI								
100%	RAR	0,971	14,94	50.172	-103.450	-	15.38	SI	RAR	6,456	360,00	50.172	-103.450	-	55.76	SI
	RAR	0,777	11,21	44.899	-82.113	-	14.41	SI								
Trave: Trave 9-16																
0%	RAR	1,226	14,94	94.814	-125.934	-	12.18	SI	RAR	7,197	360,00	94.814	-125.934	-	50.02	SI
	RAR	0,985	11,21	81.308	-100.419	-	11.37	SI								
25,0%	RAR	0,143	14,94	94.814	1.924	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,133	11,21	81.308	3.262	-	84.14	SI								
50,0%	RAR	0,500	14,94	94.814	58.418	-	29.89	SI	RAR	6,103	360,00	94.814	58.418	-	58.98	SI
	RAR	0,418	11,21	81.308	48.388	-	26.81	SI								
75,0%	RAR	0,414	14,94	94.814	44.889	-	36.04	SI	RAR	4,234	360,00	94.814	44.889	-	85.02	SI
	RAR	0,340	11,21	81.308	36.023	-	32.97	SI								
100%	RAR	0,526	14,94	94.814	-38.970	-	28.39	SI	RAR	1,180	360,00	94.814	-38.970	-	NS	SI
	RAR	0,458	11,21	81.308	-34.134	-	24.44	SI								
Fondazione																
Travata: Trave 3-10-17																
Trave: Trave 3-10																
0%	RAR	0,222	14,94	50.320	-14.991	-	67.42	SI	RAR	0,191	360,00	48.255	-14.764	-	NS	SI
	RAR	0,208	11,21	44.758	-14.376	-	53.96	SI								
25,0%	RAR	0,298	14,94	50.320	36.171	-	50.15	SI	RAR	3,953	360,00	50.320	36.171	-	91.06	SI
	RAR	0,244	11,21	44.758	28.925	-	45.83	SI								
50,0%	RAR	0,314	14,94	50.320	38.727	-	47.58	SI	RAR	4,306	360,00	50.320	38.727	-	83.59	SI
	RAR	0,265	11,21	44.758	32.223	-	42.24	SI								
75,0%	RAR	0,146	14,94	50.320	-7.511	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	RAR	0,108	11,21	44.758	-4.547	-	NS	SI								
100%	RAR	0,969	14,94	50.320	-103.216	-	15.41	SI	RAR	6,436	360,00	50.320	-103.216	-	55.93	SI
	RAR	0,775	11,21	44.758	-81.859	-	14.45	SI								
Trave: Trave 10-17																
0%	RAR	1,234	14,94	95.942	-126.691	-	12.10	SI	RAR	7,229	360,00	95.942	-126.691	-	49.79	SI

%LLI T _{prf}	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	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]			
25,0%	QPR	0,990	11,21	81.839	-100.890	-	11.31	SI								
	RAR	0,149	14,94	95.942	2.512	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
50,0%	QPR	0,136	11,21	81.839	3.640	-	82.22	SI								
	RAR	0,507	14,94	95.942	59.288	-	29.47	SI	RAR	6,200	360,00	95.942	59.288	-	58.06	SI
75,0%	QPR	0,422	11,21	81.839	48.928	-	26.55	SI								
	RAR	0,416	14,94	95.942	44.948	-	35.87	SI	RAR	4,219	360,00	95.942	44.948	-	85.33	SI
100%	QPR	0,341	11,21	81.839	36.017	-	32.90	SI								
	RAR	0,547	14,94	95.942	-40.874	-	27.31	SI	RAR	1,311	360,00	95.942	-40.874	-	NS	SI
	QPR	0,472	11,21	81.839	-35.436	-	23.71	SI								
Fondazione								Travata: Trave 4-11-18								
Trave: Trave 4-11																
0%	RAR	0,221	14,94	50.267	-14.938	-	67.61	SI	RAR	0,187	360,00	48.165	-14.692	-	NS	SI
	QPR	0,206	11,21	44.606	-14.273	-	54.28	SI								
25,0%	RAR	0,300	14,94	50.267	36.492	-	49.83	SI	RAR	3,999	360,00	50.267	36.492	-	90.02	SI
	QPR	0,246	11,21	44.606	29.168	-	45.59	SI								
50,0%	RAR	0,315	14,94	50.267	38.960	-	47.37	SI	RAR	4,340	360,00	50.267	38.960	-	82.95	SI
	QPR	0,266	11,21	44.606	32.366	-	42.13	SI								
75,0%	RAR	0,148	14,94	50.267	-7.726	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,110	11,21	44.606	-4.748	-	NS	SI								
100%	RAR	0,978	14,94	50.267	-104.256	-	15.27	SI	RAR	6,512	360,00	50.267	-104.256	-	55.28	SI
	QPR	0,782	11,21	44.606	-82.662	-	14.33	SI								
Trave: Trave 11-18																
0%	RAR	1,246	14,94	96.266	-127.951	-	11.99	SI	RAR	7,313	360,00	96.266	-127.951	-	49.22	SI
	QPR	0,999	11,21	81.952	-101.849	-	11.22	SI								
25,0%	RAR	0,148	14,94	96.266	2.372	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,135	11,21	81.952	3.491	-	82.69	SI								
50,0%	RAR	0,510	14,94	96.266	59.700	-	29.29	SI	RAR	6,250	360,00	96.266	59.700	-	57.59	SI
	QPR	0,424	11,21	81.952	49.196	-	26.43	SI								
75,0%	RAR	0,419	14,94	96.266	45.358	-	35.61	SI	RAR	4,269	360,00	96.266	45.358	-	84.33	SI
	QPR	0,343	11,21	81.952	36.321	-	32.70	SI								
100%	RAR	0,549	14,94	96.266	-41.022	-	27.21	SI	RAR	1,316	360,00	96.266	-41.022	-	NS	SI
	QPR	0,473	11,21	81.952	-35.476	-	23.69	SI								
Fondazione								Travata: Trave 5-12-19								
Trave: Trave 5-12																
0%	RAR	0,218	14,94	49.611	-14.756	-	68.46	SI	RAR	0,187	360,00	47.582	-14.536	-	NS	SI
	QPR	0,205	11,21	44.148	-14.160	-	54.76	SI								
25,0%	RAR	0,299	14,94	49.611	36.445	-	50.03	SI	RAR	4,006	360,00	49.611	36.445	-	89.86	SI
	QPR	0,245	11,21	44.148	29.136	-	45.74	SI								
50,0%	RAR	0,314	14,94	49.611	38.807	-	47.65	SI	RAR	4,332	360,00	49.611	38.807	-	83.09	SI
	QPR	0,265	11,21	44.148	32.266	-	42.33	SI								
75,0%	RAR	0,148	14,94	49.611	-7.873	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,110	11,21	44.148	-4.847	-	NS	SI								
100%	RAR	0,978	14,94	49.611	-104.292	-	15.28	SI	RAR	6,527	360,00	49.611	-104.292	-	55.15	SI
	QPR	0,782	11,21	44.148	-82.697	-	14.33	SI								
Trave: Trave 12-19																
0%	RAR	1,245	14,94	95.540	-128.011	-	11.99	SI	RAR	7,332	360,00	95.540	-128.011	-	49.09	SI
	QPR	0,999	11,21	81.456	-101.913	-	11.22	SI								
25,0%	RAR	0,146	14,94	95.540	2.164	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,134	11,21	81.456	3.347	-	83.68	SI								
50,0%	RAR	0,508	14,94	95.540	59.500	-	29.42	SI	RAR	6,238	360,00	95.540	59.500	-	57.71	SI
	QPR	0,422	11,21	81.456	49.068	-	26.53	SI								
75,0%	RAR	0,418	14,94	95.540	45.333	-	35.71	SI	RAR	4,280	360,00	95.540	45.333	-	84.10	SI
	QPR	0,342	11,21	81.456	36.310	-	32.77	SI								
100%	RAR	0,545	14,94	95.540	-40.694	-	27.43	SI	RAR	1,305	360,00	95.540	-40.694	-	NS	SI
	QPR	0,470	11,21	81.456	-35.260	-	23.83	SI								
Fondazione								Travata: Trave 6-13-20								
Trave: Trave 6-13																
0%	RAR	0,172	14,94	46.971	-10.585	-	86.71	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,170	11,21	42.287	-11.015	-	65.84	SI								
25,0%	RAR	0,305	14,94	46.971	38.049	-	48.97	SI	RAR	4,282	360,00	46.971	38.049	-	84.06	SI
	QPR	0,250	11,21	42.287	30.414	-	44.74	SI								
50,0%	RAR	0,306	14,94	46.971	38.252	-	48.76	SI	RAR	4,310	360,00	46.971	38.252	-	83.51	SI
	QPR	0,260	11,21	42.287	31.912	-	43.11	SI								
75,0%	RAR	0,169	14,94	46.971	-10.240	-	88.50	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,126	11,21	42.287	-6.646	-	89.00	SI								
100%	RAR	1,008	14,94	46.971	-108.194	-	14.81	SI	RAR	6,860	360,00	46.971	-108.194	-	52.47	SI
	QPR	0,806	11,21	42.287	-85.804	-	13.89	SI								
Trave: Trave 13-20																
0%	RAR	1,267	14,94	92.260	-131.010	-	11.78	SI	RAR	7,612	360,00	92.260	-131.010	-	47.29	SI
	QPR	1,017	11,21	79.174	-104.353	-	11.01	SI								
25,0%	RAR	0,128	14,94	92.260	78	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,121	11,21	79.174	1.784	-	92.69	SI								
50,0%	RAR	0,498	14,94	92.260	58.747	-	29.97	SI	RAR	6,202	360,00	92.260	58.747	-	58.04	SI

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI T _{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	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]			
75,0%	QPR	0,416	11,21	79.174	48.591	-	26.92	SI	RAR	4,500	360,00	92.260	46.430	-	80.00	SI
	RAR	0,421	14,94	92.260	46.430	-	35.51	SI								
100%	QPR	0,344	11,21	79.174	37.212	-	32.53	SI	RAR	1,080	360,00	92.260	-37.078	-	NS	SI
	RAR	0,503	14,94	92.260	-37.078	-	29.67	SI								
	QPR	0,440	11,21	79.174	-32.581	-	25.47	SI								
Fondazione								Travata: Trave 7-14-21								
Trave: Trave 7-14																
0%	RAR	0,465	14,94	76.907	-35.332	-	32.16	SI	RAR	1,258	360,00	76.907	-35.332	-	NS	SI
	QPR	0,401	11,21	66.307	-30.483	-	27.96	SI								
25,0%	RAR	0,269	14,94	76.907	25.705	-	55.61	SI	RAR	1,955	360,00	76.907	25.705	-	NS	SI
	QPR	0,224	11,21	66.307	20.964	-	50.00	SI								
50,0%	RAR	0,360	14,94	76.907	40.201	-	41.48	SI	RAR	3,958	360,00	76.907	40.201	-	90.95	SI
	QPR	0,304	11,21	66.307	33.688	-	36.81	SI								
75,0%	RAR	0,161	14,94	76.907	8.577	-	93.02	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,143	11,21	66.307	8.104	-	78.39	SI								
100%	RAR	0,707	14,94	76.907	-69.272	-	21.13	SI	RAR	3,473	360,00	76.907	-69.272	-	NS	SI
	QPR	0,575	11,21	66.307	-55.818	-	19.47	SI								
Trave: Trave 14-21																
0%	RAR	0,962	14,94	119.603	-91.996	-	15.53	SI	RAR	4,270	360,00	119.603	-91.996	-	84.31	SI
	QPR	0,784	11,21	101.470	-74.393	-	14.29	SI								
25,0%	RAR	0,276	14,94	119.603	17.422	-	54.22	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,238	11,21	101.470	15.448	-	47.08	SI								
50,0%	RAR	0,540	14,94	119.603	59.395	-	27.65	SI	RAR	5,724	360,00	119.603	59.395	-	62.89	SI
	QPR	0,453	11,21	101.470	49.466	-	24.75	SI								
75,0%	RAR	0,383	14,94	119.603	34.439	-	39.02	SI	RAR	2,275	360,00	119.603	34.439	-	NS	SI
	QPR	0,318	11,21	101.470	28.088	-	35.26	SI								
100%	RAR	0,760	14,94	119.603	-58.645	-	19.66	SI	RAR	2,256	360,00	119.603	-58.645	-	NS	SI
	QPR	0,644	11,21	101.470	-49.689	-	17.39	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.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRQ** 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)

%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											
														Travi - verifica allo stato limite di fessurazione										
														[%]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]	
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7																
Trave: Trave 1-2								AA= PCA																
0%	FRQ	39.135	-3.001	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	-3.001	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
12,5%	FRQ	40.221	12.471	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	11.312	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
25,0%	FRQ	40.221	21.289	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	19.933	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
37,5%	FRQ	40.221	24.126	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	22.855	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
50,0%	FRQ	40.221	20.971	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	20.069	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
62,5%	FRQ	40.221	11.801	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	11.558	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
75,0%	FRQ	40.221	-3.409	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	-2.703	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
87,5%	FRQ	40.221	-24.690	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	-22.741	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
100%	FRQ	40.221	-52.074	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	39.135	-48.584	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
Trave: Trave 2-3								AA= PCA																
0%	FRQ	-22.888	-23.041	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	-21.627	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
12,5%	FRQ	-22.888	-9.817	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	-9.063	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
25,0%	FRQ	-22.888	-356	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	-76	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
37,5%	FRQ	-22.888	5.340	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	5.331	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
50,0%	FRQ	-22.888	7.266	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	7.154	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
62,5%	FRQ	-22.888	5.418	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR	-19.724	5.391	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
75,0%	FRQ	-22.888	-211	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	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%	QPR	-19.724	34	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	FRQ	-22.888	-9.627	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.724	-8.921	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	FRQ	-22.888	-22.835	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
100%	QPR	-19.724	-21.479	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
	0%	FRQ	-23.208	-21.349	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-20.179	-20.038	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-23.208	-8.474	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	-7.812	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	-23.208	597	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	801	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-23.208	5.861	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	5.798	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-23.208	7.320	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	7.180	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-23.208	4.969	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	4.944	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	-23.208	-1.197	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	-916	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-23.208	-11.177	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	-10.397	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-23.208	-24.978	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-20.179	-23.507	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 4-5								AA= PCA						
0%	FRQ	-22.580	-25.082	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	-23.595	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-22.580	-11.227	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	-10.438	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	-22.580	-1.193	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	-908	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-22.580	5.020	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	4.992	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-22.580	7.414	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	7.265	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-22.580	5.992	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	5.915	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	-22.580	754	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	941	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-22.580	-8.300	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	-7.658	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	-22.580	-21.171	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-19.611	-19.882	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 5-6								AA= PCA						
0%	FRQ	-24.452	-21.324	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	-20.083	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-24.452	-8.498	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	-7.880	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	-24.452	519	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	705	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-24.452	5.730	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	5.674	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	-24.452	7.137	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	7.030	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-24.452	4.748	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	4.778	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	-24.452	-1.438	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	-1.080	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-24.452	-11.419	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	-10.547	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-24.452	-25.191	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-21.201	-23.614	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 6-7								AA= PCA						
0%	FRQ	48.831	-57.748	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	-53.936	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	48.831	-26.599	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	-24.529	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	48.831	-2.521	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	-1.847	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	48.831	14.523	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	14.147	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	48.831	24.571	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	23.485	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	48.831	27.652	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	26.193	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	48.831	23.785	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	22.286	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	48.831	12.981	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	11.774	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	47.304	-5.346	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	47.304	-5.346	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Fondazione								Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14						
Trave: Trave 8-9								AA= PCA						
0%	FRQ	3.600	23.253	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	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%	QPR	4.756	20.939	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	3.600	30.357	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	28.025	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.600	31.616	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	29.552	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.600	26.992	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	25.485	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3.600	16.435	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	15.778	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.756	377	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	377	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.600	-22.731	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	-20.783	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.600	-51.463	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	-47.751	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.600	-86.377	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.756	-80.585	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-10								AA= PCA					
0%	FRQ	-63.136	-50.466	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	-47.210	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-63.136	-31.467	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	-29.280	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-63.136	-16.300	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	-14.984	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-63.136	-4.968	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	-4.325	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-63.136	2.520	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	2.688	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-63.136	6.170	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	6.062	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-63.136	5.971	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	5.787	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-63.136	1.920	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	1.859	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-63.136	-5.982	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.429	-5.719	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11								AA= PCA					
0%	FRQ	-27.489	-23.442	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-21.958	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-27.489	-10.036	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-9.263	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-27.489	-498	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-235	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-27.489	5.169	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	5.123	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-27.489	6.968	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	6.817	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-27.489	4.893	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	4.839	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-27.489	-1.060	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-814	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-27.489	-10.898	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-10.150	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-27.489	-24.616	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.310	-23.160	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	-23.417	-26.359	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	-24.778	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-23.417	-12.065	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	-11.233	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.417	-1.662	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	-1.373	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.417	4.856	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	4.804	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.417	7.489	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	7.301	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.417	6.240	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	6.118	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.417	1.109	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	1.257	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.417	-7.910	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	-7.288	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-23.417	-20.809	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.526	-19.511	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13								AA= PCA					
0%	FRQ	-63.025	-427	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.347	-543	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-63.025	6.156	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.347	5.804	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-63.025	8.859	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.347	8.475	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-63.025	7.686	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.347	7.470	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-63.025	2.635	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	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	-57.347	2.791	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-63.025	-6.298	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-57.347	-5.569	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-63.025	-19.112	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-57.347	-17.606	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-63.025	-35.808	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-57.347	-33.326	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-63.025	-56.383	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.347	-52.722	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-14								AA= PCA					
0%	FRQ	10.484	-93.662	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	-87.439	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.484	-54.537	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	-50.630	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10.484	-22.616	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	-20.654	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.289	2.557	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	2.557	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10.484	19.906	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	19.066	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.484	30.662	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	28.952	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10.484	34.506	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	32.271	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.484	31.499	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	29.079	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.484	21.676	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.289	19.407	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21					
Trave: Trave 15-16								AA= PCA					
0%	FRQ	39.612	1.792	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	886	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	39.612	15.592	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	14.235	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.612	23.400	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	21.885	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.612	25.203	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	23.824	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.612	20.988	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	20.044	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.612	10.723	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	10.515	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	39.612	-5.621	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	-4.790	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.612	-28.081	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	-25.902	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	39.612	-56.696	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.461	-52.858	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16-17								AA= PCA					
0%	FRQ	-29.005	-24.896	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-23.332	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-29.005	-11.317	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-10.459	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-29.005	-1.533	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-1.186	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-29.005	4.448	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	4.477	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-29.005	6.621	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	6.527	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-29.005	4.980	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	4.961	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-29.005	-480	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-229	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-29.005	-9.765	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-9.046	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-29.005	-22.885	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.497	-21.499	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-18								AA= PCA					
0%	FRQ	-27.073	-22.274	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	-20.876	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-27.073	-9.193	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	-8.479	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-27.073	41	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	271	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-27.073	5.427	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	5.372	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-27.073	6.962	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	6.822	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-27.073	4.648	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	4.624	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-27.073	-1.528	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	-1.235	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-27.073	-11.563	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	-10.752	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%LLT	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	-27.073	-25.464	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.846	-23.934	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 18-19								AA= PCA					
0%	FRQ	-26.195	-25.623	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	-24.073	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-26.195	-11.644	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	-10.822	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-26.195	-1.536	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	-1.239	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-26.195	4.711	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	4.683	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-26.195	7.093	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	6.942	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-26.195	5.616	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	5.544	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-26.195	272	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	478	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-26.195	-8.930	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	-8.244	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-26.195	-21.992	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.043	-20.624	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19-20								AA= PCA					
0%	FRQ	-30.494	-21.034	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	-19.786	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-30.494	-8.372	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	-7.757	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-30.494	438	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	618	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-30.494	5.398	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	5.344	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-30.494	6.512	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	6.422	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-30.494	3.784	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	3.858	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-30.494	-2.782	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	-2.348	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-30.494	-13.185	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	-12.191	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-30.494	-27.419	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.903	-25.669	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20-21								AA= PCA					
0%	FRQ	48.701	-62.475	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	-58.302	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	48.701	-30.015	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	-27.713	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	48.701	-4.692	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	-3.896	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	48.701	13.528	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	13.178	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	48.701	24.695	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	23.555	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	48.701	28.842	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	27.264	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	48.701	25.998	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	24.331	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	48.701	16.178	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	14.768	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47.065	-1.428	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.065	-1.428	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1-8-15					
Trave: Trave 1-8								AA= PCA					
0%	FRQ	69.835	-32.510	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	-31.276	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	67.185	-725	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	-725	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	69.835	21.304	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	20.186	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	69.835	33.132	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	31.546	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	69.835	35.016	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	33.434	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	69.835	26.996	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	25.887	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	67.185	8.918	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	8.918	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	69.835	-18.745	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	-17.486	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	69.835	-56.506	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.185	-53.346	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-15								AA= PCA					
0%	FRQ	106.266	-75.830	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	-71.667	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	106.266	-22.328	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	-20.860	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%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]		
25,0%	FRQ	101.796	16.094	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	16.094	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	106.266	41.136	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	39.325	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	106.266	51.338	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	48.932	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	106.266	47.237	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	44.930	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	106.266	28.738	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	27.228	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	101.796	-4.350	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	-4.350	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	106.266	-52.255	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.796	-50.039	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2-9-16					
Trave: Trave 2-9								AA= PCA					
0%	FRQ	44.899	-12.886	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	-12.886	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	46.205	14.326	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	13.166	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	46.205	31.112	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	29.302	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	46.205	37.500	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	35.556	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	46.205	33.498	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	31.939	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	46.205	19.077	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	18.426	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	46.205	-5.826	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	-5.038	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	46.205	-41.294	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	-38.530	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	46.205	-87.395	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	-82.113	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-16								AA= PCA					
0%	FRQ	84.651	-106.735	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	-100.419	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	84.651	-44.091	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	-41.168	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	81.308	3.262	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	3.262	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	84.651	34.522	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	33.055	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	84.651	50.871	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	48.388	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	84.651	52.099	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	49.374	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	84.651	38.217	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	36.023	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	84.651	9.133	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	8.244	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	84.651	-35.331	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.308	-34.134	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 3-10-17					
Trave: Trave 3-10								AA= PCA					
0%	FRQ	44.758	-14.376	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	-14.376	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	46.135	13.376	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	12.290	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	46.135	30.718	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	28.925	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	46.135	37.538	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	35.568	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	46.135	33.832	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	32.223	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	46.135	19.581	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	18.870	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	46.135	-5.281	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	-4.547	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	46.135	-40.833	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	-38.102	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	46.135	-87.146	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.758	-81.859	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-17								AA= PCA					
0%	FRQ	85.329	-107.276	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	-100.890	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	85.329	-44.050	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	-41.130	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	81.839	3.640	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	3.640	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	85.329	35.146	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	33.600	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	85.329	51.493	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	48.928	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

% _{LL}	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]		
62,5%	FRQ	85.329	52.518	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	49.733	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	85.329	38.228	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	36.017	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	85.329	8.522	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	7.685	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	85.329	-36.782	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.839	-35.436	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 4-11-18					
Trave: Trave 4-11								AA= PCA					
0%	FRQ	44.606	-14.273	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	-14.273	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	46.008	13.585	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	12.491	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	46.008	30.981	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	29.168	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	46.008	37.782	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	35.788	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	46.008	33.998	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	32.366	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	46.008	19.599	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	18.875	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	46.008	-5.486	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	-4.748	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	46.008	-41.330	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	-38.571	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	46.008	-88.008	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	-82.662	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-18								AA= PCA					
0%	FRQ	85.495	-108.310	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	-101.849	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	85.495	-44.585	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	-41.635	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	81.952	3.491	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	3.491	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	85.495	35.278	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	33.709	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	85.495	51.796	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	49.196	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	85.495	52.890	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	50.068	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	85.495	38.558	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	36.321	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	85.495	8.706	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	7.865	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	85.495	-36.849	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.952	-35.476	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 5-12-19					
Trave: Trave 5-12								AA= PCA					
0%	FRQ	44.148	-14.160	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	-14.160	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	45.500	13.623	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	12.524	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	45.500	30.946	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	29.136	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	45.500	37.700	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	35.716	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	45.500	33.885	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	32.266	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.500	19.476	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	18.767	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	45.500	-5.597	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	-4.847	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	45.500	-41.411	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	-38.644	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	45.500	-88.044	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.148	-82.697	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-19								AA= PCA					
0%	FRQ	84.941	-108.373	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	-101.913	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	84.941	-44.711	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	-41.751	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	81.456	3.347	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	3.347	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	84.941	35.111	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	33.560	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	84.941	51.650	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	49.068	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	84.941	52.794	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	49.984	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	84.941	38.544	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	36.310	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	84.941	8.803	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	7.952	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%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]		
100%	FRQ	84.941	-36.605	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	81.456	-35.260	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 6-13-20					
Trave: Trave 6-13								AA= PCA					
0%	FRQ	42.287	-11.015	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	-11.015	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	43.446	15.962	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	14.702	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	43.446	32.304	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	30.414	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	43.446	38.143	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	36.150	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	43.446	33.481	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	31.912	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	43.446	18.280	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	17.669	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	43.446	-7.537	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	-6.646	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	43.446	-44.051	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	-41.112	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	43.446	-91.347	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.287	-85.804	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-20								AA= PCA					
0%	FRQ	82.413	-110.951	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	-104.353	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	82.413	-46.873	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	-43.773	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	79.174	1.784	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	1.784	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	82.413	33.955	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	32.510	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	82.413	51.105	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	48.591	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	82.413	52.943	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	50.152	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	82.413	39.493	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	37.212	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	82.413	10.669	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	9.686	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	82.413	-33.695	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	79.174	-32.581	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7-14-21					
Trave: Trave 7-14								AA= PCA					
0%	FRQ	68.931	-31.683	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	-30.483	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	66.307	123	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	123	-	-0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	68.931	22.138	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	20.964	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	68.931	33.765	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	32.131	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	68.931	35.300	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	33.688	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	68.931	26.787	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	25.680	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	66.307	8.104	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	8.104	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	68.931	-20.414	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	-19.053	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	68.931	-59.149	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	66.307	-55.818	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-21								AA= PCA					
0%	FRQ	105.958	-78.751	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	-74.393	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	105.958	-24.007	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	-22.435	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	101.470	15.448	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	15.448	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	105.958	41.209	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	39.379	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	105.958	51.924	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	49.466	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	105.958	48.105	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	45.731	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	105.958	29.660	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	28.088	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	101.470	-3.641	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	-3.641	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	105.958	-51.906	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	101.470	-49.689	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

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.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

%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]		
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.												
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 media nel calcestruzzo.												
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

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	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 20-21	9,81	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,87	18,40	30,14	22,40	0,035	0,348	NO
Trave 18-19	9,23	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,47	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,038	0,355	NO
Trave 19-20	8,49	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,48	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,042	0,357	NO
Trave 15-16	9,74	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,41	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,036	0,349	NO
Trave 16-17	8,59	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,47	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,042	0,356	NO
Trave 17-18	9,27	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,46	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,038	0,355	NO
Trave 14-21	11,89	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,36	0,00	0,92	18,40	30,14	22,40	0,029	0,348	NO
Trave 7-14	11,06	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,39	0,00	0,90	18,40	30,14	22,40	0,032	0,351	NO
Trave 6-7	10,65	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,41	0,00	0,88	18,40	30,14	22,40	0,033	0,351	NO
Trave 4-5	10,11	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,48	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,036	0,359	NO
Trave 5-6	9,33	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,49	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,039	0,360	NO
Trave 1-2	10,56	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,42	0,00	0,87	18,40	30,14	22,40	0,033	0,352	NO
Trave 2-3	9,42	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,49	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,038	0,360	NO
Trave 3-4	10,14	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,48	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,035	0,359	NO
Trave 8-15	12,12	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,35	0,00	0,91	18,40	30,14	22,40	0,029	0,346	NO
Trave 1-8	11,31	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,39	0,00	0,90	18,40	30,14	22,40	0,031	0,349	NO
Trave 9-16	10,07	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,36	0,00	0,91	18,40	30,14	22,40	0,034	0,346	NO
Trave 2-9	9,20	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,89	18,40	30,14	22,40	0,038	0,350	NO
Trave 10-17	11,61	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,92	18,40	30,14	22,40	0,030	0,348	NO
Trave 3-10	10,78	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,90	18,40	30,14	22,40	0,033	0,351	NO
Trave 11-18	11,20	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,92	18,40	30,14	22,40	0,031	0,350	NO
Trave 4-11	10,33	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,41	0,00	0,90	18,40	30,14	22,40	0,034	0,353	NO
Trave 12-19	11,75	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,92	18,40	30,14	22,40	0,030	0,349	NO
Trave 5-12	10,91	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,90	18,40	30,14	22,40	0,032	0,352	NO
Trave 13-20	9,87	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,91	18,40	30,14	22,40	0,035	0,347	NO
Trave 6-13	9,00	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,89	18,40	30,14	22,40	0,039	0,351	NO
Trave 13-14	8,34	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,44	0,00	0,89	18,40	30,14	22,40	0,043	0,357	NO
Trave 9-10	7,05	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,51	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,052	0,364	NO
Trave 11-12	7,96	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,49	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,045	0,362	NO
Trave 12-13	6,90	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,51	0,00	0,85	18,40	30,14	22,40	0,053	0,364	NO
Trave 10-11	7,99	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,49	0,00	0,86	18,40	30,14	22,40	0,045	0,362	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id _{Fnd}	CS	L _X	L _Y	R _{tz}	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			
Trave 8-9	8,28	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,45	0,00	0,88	18,40	30,14	22,40	0,043	0,358	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.
- R_{tz}** 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)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id _{Fnd}	CS	L _X	L _Y	R _{tz}	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			
Trave 20-21	17,09	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,30	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,024	0,410	NO
Trave 18-19	16,45	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,36	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,025	0,418	NO
Trave 19-20	15,34	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,027	0,420	NO
Trave 15-16	16,97	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,31	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,024	0,412	NO
Trave 16-17	15,49	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,027	0,419	NO
Trave 17-18	16,54	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,36	0,00	0,76	18,40	30,14	22,40	0,025	0,418	NO
Trave 14-21	20,31	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,26	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,020	0,410	NO
Trave 7-14	19,11	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,29	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,022	0,414	NO
Trave 6-7	18,27	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,31	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,023	0,413	NO
Trave 4-5	17,72	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,024	0,422	NO
Trave 5-6	16,58	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,025	0,423	NO
Trave 1-2	18,13	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,32	0,00	0,79	18,40	30,14	22,40	0,023	0,414	NO
Trave 2-3	16,73	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,025	0,422	NO
Trave 3-4	17,81	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,37	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,024	0,421	NO
Trave 8-15	20,63	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,26	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,020	0,408	NO
Trave 1-8	19,47	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,29	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,021	0,412	NO
Trave 9-16	17,88	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,26	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,023	0,408	NO
Trave 2-9	16,58	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,29	0,00	0,81	18,40	30,14	22,40	0,025	0,412	NO
Trave 10-17	20,12	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,27	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,020	0,409	NO
Trave 3-10	18,91	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,29	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,022	0,413	NO
Trave 11-18	19,51	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,27	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,021	0,411	NO
Trave 4-11	18,25	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,30	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,023	0,415	NO
Trave 12-19	20,30	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,27	0,00	0,84	18,40	30,14	22,40	0,020	0,410	NO
Trave 5-12	19,09	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,30	0,00	0,82	18,40	30,14	22,40	0,022	0,414	NO
Trave 13-20	17,58	7,71	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,27	0,00	0,83	18,40	30,14	22,40	0,023	0,409	NO
Trave 6-13	16,26	6,42	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,30	0,00	0,81	18,40	30,14	22,40	0,025	0,413	NO
Trave 13-14	15,13	5,33	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,33	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,028	0,418	NO
Trave 9-10	13,07	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,39	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,033	0,427	NO
Trave 11-12	14,51	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,38	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,029	0,426	NO
Trave 12-13	12,82	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,40	0,00	0,77	18,40	30,14	22,40	0,033	0,427	NO
Trave 10-11	14,56	4,00	1,40	0,00	1,15	4,50	NON Coesivo	1,38	0,00	0,78	18,40	30,14	22,40	0,029	0,425	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id _{Fnd}	CS	L _x [m]	L _y [m]	R _{tz} [°]	Z _{p.cmp} [m]	Z _{Fid} [m]	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed} [N/mm ²]	Q _{Rd} [N/mm ²]	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
Trave 8-9	15,03	5,00	1,40	0,00	1,15	4,50	Coesivo NON Coesivo	1,34	0,00	0,80	18,40	30,14	22,40	0,028	0,420	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.
- R_{tz}** 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.

GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)

Elm	Dir	Geotecnica - Verifiche a scorrimento								
		N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	V _{Ed} [N]	F _{RD1} [N]	F _{RD2} [N]	F _{RD3} [N]	F _{RD} [N]	CS	
Trave 20-21	B	137.418	-12.431	23.959	72126	0	65464	137589	5,74	
	L	148.417	8.737	-12.365	77899	0	13510	91409	7,39	
Trave 18-19	B	110.712	-9.694	14.919	58109	0	49369	107478	7,20	
	L	126.903	-1.849	-9.275	66607	0	13577	80183	8,65	
Trave 19-20	B	109.390	-10.127	16.338	57415	0	49369	106784	6,54	
	L	122.077	-1.844	-9.275	64074	0	13577	77650	8,37	
Trave 15-16	B	127.200	-11.937	22.379	66763	0	61138	127901	5,72	
	L	137.471	-7.860	11.745	72154	0	13450	85604	7,29	
Trave 16-17	B	108.638	-10.115	16.405	57020	0	49369	106390	6,49	
	L	121.148	1.162	9.392	63586	0	13577	77163	8,22	
Trave 17-18	B	110.396	-9.718	15.059	57943	0	49369	107312	7,13	
	L	126.394	1.152	9.392	66340	0	13577	79916	8,51	
Trave 14-21	B	214.550	11.851	-21.596	112610	0	96658	209268	9,69	
	L	220.475	30.434	-36.524	115719	0	13790	129510	3,55	
Trave 7-14	B	178.121	12.969	-24.091	93489	0	79750	173239	7,19	
	L	199.050	-19.268	30.630	104474	0	13664	118139	3,86	
Trave 6-7	B	149.338	12.826	-24.134	78382	0	65464	143846	5,96	
	L	147.693	4.875	-22.605	77519	0	13511	91029	4,03	
Trave 4-5	B	114.123	9.915	-15.045	59899	0	49369	109268	7,26	
	L	127.059	-4.314	-16.965	66689	0	13577	80266	4,73	
Trave 5-6	B	115.867	10.495	-16.471	60814	0	49369	110184	6,69	
	L	122.198	-4.314	-16.965	64137	0	13577	77714	4,58	
Trave 1-2	B	138.389	12.391	-22.534	72635	0	61138	133774	5,94	
	L	137.046	-4.602	21.358	71930	0	13450	85381	4,00	
Trave 2-3	B	115.287	10.487	-16.526	60510	0	49369	109879	6,65	
	L	121.511	4.070	17.090	63777	0	13577	77353	4,53	
Trave 3-4	B	113.938	9.958	-15.186	59802	0	49369	109171	7,19	
	L	126.787	4.074	17.090	66546	0	13577	80123	4,69	
Trave 8-15	B	213.696	-11.931	21.787	112161	0	96658	208819	9,58	
	L	219.340	30.837	-36.181	115124	0	13790	128914	3,56	
Trave 1-8	B	176.917	-12.774	24.253	92857	0	79750	172607	7,12	
	L	197.368	-19.368	30.323	103591	0	13665	117256	3,87	
Trave 9-16	B	211.856	-7.338	21.792	111196	0	90350	201546	9,25	
	L	209.614	28.131	-32.915	110019	0	12890	122909	3,73	
Trave 2-9	B	174.222	-8.248	24.239	91443	0	73442	164885	6,80	
	L	181.483	-17.659	27.607	95254	0	12584	107838	3,91	
Trave 10-17	B	220.935	-7.342	21.792	115961	0	90350	206311	9,47	
	L	212.659	29.258	-30.320	111617	0	12890	124507	4,11	
Trave 3-10	B	181.734	-8.249	24.241	95386	0	73442	168828	6,96	
	L	179.568	-18.262	25.450	94249	0	12584	106833	4,20	
Trave 11-18	B	230.022	-7.341	21.792	120730	0	90350	211081	9,69	
	L	215.703	30.381	-27.720	113215	0	12890	126105	4,55	
Trave 4-11	B	189.234	-8.249	24.241	99322	0	73442	172765	7,13	
	L	177.654	-18.889	23.291	93244	0	12584	105828	4,54	
Trave 12-19	B	222.085	7.299	-21.603	116564	0	90350	206915	9,58	
	L	213.548	29.338	-30.121	112084	0	12890	124974	4,15	
Trave 5-12	B	182.492	8.213	-24.077	95783	0	73442	169226	7,03	
	L	180.089	-18.338	25.290	94522	0	12584	107106	4,24	
Trave 13-20	B	213.735	7.292	-21.603	112182	0	90350	202532	9,38	
	L	211.258	28.215	-32.864	110882	0	12890	123772	3,77	
Trave 6-13	B	175.577	8.210	-24.077	92154	0	73442	165596	6,88	
	L	182.567	-17.725	27.574	95823	0	12584	108406	3,93	
Trave 13-14	B	155.372	-7.881	23.953	81549	0	59156	140705	5,87	
	L	143.119	7.245	-17.498	75118	0	12209	87327	4,99	
Trave 9-10	B	121.660	-5.369	16.405	63855	0	43253	107108	6,53	
	L	115.701	3.211	13.210	60727	0	11895	72622	5,50	
Trave 11-12	B	123.042	4.886	-15.044	64580	0	43253	107833	7,17	
	L	120.797	-3.580	-13.129	63402	0	11895	75297	5,74	
Trave 12-13	B	122.303	-5.348	16.337	64192	0	43253	107445	6,58	

Geotecnica - Verifiche a scorrimento

Elm	Dir	N _{Ed}	M _{Ed}	V _{Ed}	F _{RD1}	F _{RD2}	F _{RD3}	F _{RD}	CS
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	L	116.420	-3.574	-13.129	61105	0	11895	73000	5,56
Trave 10-11	B	122.905	4.933	-15.179	64508	0	43253	107761	7,10
	L	120.448	3.197	13.210	63219	0	11895	75114	5,69
Trave 8-9	B	143.254	-7.342	22.379	75189	0	54831	130019	5,81
	L	131.956	-6.809	16.514	69259	0	12063	81322	4,92

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.
F_{RD1}	Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.
F_{RD2}	Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.
F_{RD3}	Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.
F_{RD}	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}	W ₀	W _c	W _f
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00011	20	0,51	0,51	0,00	0,51
C0002	00013	21	0,32	0,32	0,00	0,32
C0003	00007	18	0,56	0,56	0,00	0,56
C0004	00009	19	0,56	0,56	0,00	0,56
C0007	00001	15	0,31	0,31	0,00	0,31
C0008	00003	16	0,50	0,50	0,00	0,50
C0010	00005	17	0,55	0,55	0,00	0,55
C0013	00015	14	0,44	0,44	0,00	0,44
C0015	00041	7	0,32	0,32	0,00	0,32
C0017	00039	6	0,50	0,50	0,00	0,50
C0019	00035	4	0,57	0,57	0,00	0,57
C0020	00037	5	0,56	0,56	0,00	0,56
C0023	00029	1	0,32	0,32	0,00	0,32
C0024	00031	2	0,49	0,49	0,00	0,49
C0026	00033	3	0,55	0,55	0,00	0,55
C0029	00027	8	0,43	0,43	0,00	0,43
C0033	00025	9	0,56	0,56	0,00	0,56
C0037	00023	10	0,62	0,62	0,00	0,62
C0041	00021	11	0,63	0,63	0,00	0,63
C0045	00019	12	0,63	0,63	0,00	0,63
C0049	00017	13	0,57	0,57	0,00	0,57
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00011	20	0,58	0,58	0,00	0,58
C0002	00013	21	0,37	0,37	0,00	0,37
C0003	00007	18	0,65	0,65	0,00	0,65
C0004	00009	19	0,64	0,64	0,00	0,64
C0007	00001	15	0,37	0,37	0,00	0,37
C0008	00003	16	0,57	0,57	0,00	0,57
C0010	00005	17	0,63	0,63	0,00	0,63
C0013	00015	14	0,51	0,51	0,00	0,51
C0015	00041	7	0,37	0,37	0,00	0,37
C0017	00039	6	0,58	0,58	0,00	0,58
C0019	00035	4	0,65	0,65	0,00	0,65
C0020	00037	5	0,64	0,64	0,00	0,64
C0023	00029	1	0,37	0,37	0,00	0,37
C0024	00031	2	0,57	0,57	0,00	0,57
C0026	00033	3	0,64	0,64	0,00	0,64
C0029	00027	8	0,50	0,50	0,00	0,50
C0033	00025	9	0,65	0,65	0,00	0,65
C0037	00023	10	0,72	0,72	0,00	0,72
C0041	00021	11	0,74	0,74	0,00	0,74
C0045	00019	12	0,73	0,73	0,00	0,73
C0049	00017	13	0,66	0,66	0,00	0,66
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1						
C0001	00011	20	0,53	0,53	0,00	0,53
C0002	00013	21	0,34	0,34	0,00	0,34
C0003	00007	18	0,59	0,59	0,00	0,59
C0004	00009	19	0,59	0,59	0,00	0,59
C0007	00001	15	0,33	0,33	0,00	0,33
C0008	00003	16	0,52	0,52	0,00	0,52
C0010	00005	17	0,58	0,58	0,00	0,58
C0013	00015	14	0,46	0,46	0,00	0,46
C0015	00041	7	0,34	0,34	0,00	0,34
C0017	00039	6	0,53	0,53	0,00	0,53
C0019	00035	4	0,60	0,60	0,00	0,60
C0020	00037	5	0,59	0,59	0,00	0,59
C0023	00029	1	0,33	0,33	0,00	0,33
C0024	00031	2	0,52	0,52	0,00	0,52
C0026	00033	3	0,58	0,58	0,00	0,58
C0029	00027	8	0,46	0,46	0,00	0,46
C0033	00025	9	0,59	0,59	0,00	0,59
C0037	00023	10	0,66	0,66	0,00	0,66

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti

Id_w	N_{ps}	N_{id}	W_{ed} [cm]	W₀ [cm]	W_c [cm]	W_f [cm]
C0041	00021	11	0,67	0,67	0,00	0,67
C0045	00019	12	0,66	0,66	0,00	0,66
C0049	00017	13	0,60	0,60	0,00	0,60
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3						
C0001	00011	20	0,37	0,37	0,00	0,37
C0002	00013	21	0,23	0,23	0,00	0,23
C0003	00007	18	0,42	0,42	0,00	0,42
C0004	00009	19	0,42	0,42	0,00	0,42
C0007	00001	15	0,23	0,23	0,00	0,23
C0008	00003	16	0,37	0,37	0,00	0,37
C0010	00005	17	0,41	0,41	0,00	0,41
C0013	00015	14	0,31	0,31	0,00	0,31
C0015	00041	7	0,23	0,23	0,00	0,23
C0017	00039	6	0,37	0,37	0,00	0,37
C0019	00035	4	0,42	0,42	0,00	0,42
C0020	00037	5	0,42	0,42	0,00	0,42
C0023	00029	1	0,23	0,23	0,00	0,23
C0024	00031	2	0,37	0,37	0,00	0,37
C0026	00033	3	0,41	0,41	0,00	0,41
C0029	00027	8	0,31	0,31	0,00	0,31
C0033	00025	9	0,40	0,40	0,00	0,40
C0037	00023	10	0,45	0,45	0,00	0,45
C0041	00021	11	0,46	0,46	0,00	0,46
C0045	00019	12	0,46	0,46	0,00	0,46
C0049	00017	13	0,42	0,42	0,00	0,42
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.5						
C0001	00011	20	0,43	0,43	0,00	0,43
C0002	00013	21	0,26	0,26	0,00	0,26
C0003	00007	18	0,48	0,48	0,00	0,48
C0004	00009	19	0,47	0,47	0,00	0,47
C0007	00001	15	0,26	0,26	0,00	0,26
C0008	00003	16	0,42	0,42	0,00	0,42
C0010	00005	17	0,47	0,47	0,00	0,47
C0013	00015	14	0,36	0,36	0,00	0,36
C0015	00041	7	0,27	0,27	0,00	0,27
C0017	00039	6	0,43	0,43	0,00	0,43
C0019	00035	4	0,48	0,48	0,00	0,48
C0020	00037	5	0,48	0,48	0,00	0,48
C0023	00029	1	0,26	0,26	0,00	0,26
C0024	00031	2	0,42	0,42	0,00	0,42
C0026	00033	3	0,47	0,47	0,00	0,47
C0029	00027	8	0,36	0,36	0,00	0,36
C0033	00025	9	0,46	0,46	0,00	0,46
C0037	00023	10	0,52	0,52	0,00	0,52
C0041	00021	11	0,53	0,53	0,00	0,53
C0045	00019	12	0,52	0,52	0,00	0,52
C0049	00017	13	0,48	0,48	0,00	0,48
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2						
C0001	00011	20	0,39	0,39	0,00	0,39
C0002	00013	21	0,24	0,24	0,00	0,24
C0003	00007	18	0,43	0,43	0,00	0,43
C0004	00009	19	0,43	0,43	0,00	0,43
C0007	00001	15	0,23	0,23	0,00	0,23
C0008	00003	16	0,38	0,38	0,00	0,38
C0010	00005	17	0,42	0,42	0,00	0,42
C0013	00015	14	0,32	0,32	0,00	0,32
C0015	00041	7	0,24	0,24	0,00	0,24
C0017	00039	6	0,39	0,39	0,00	0,39
C0019	00035	4	0,44	0,44	0,00	0,44
C0020	00037	5	0,43	0,43	0,00	0,43
C0023	00029	1	0,24	0,24	0,00	0,24
C0024	00031	2	0,38	0,38	0,00	0,38
C0026	00033	3	0,43	0,43	0,00	0,43
C0029	00027	8	0,32	0,32	0,00	0,32
C0033	00025	9	0,41	0,41	0,00	0,41
C0037	00023	10	0,47	0,47	0,00	0,47
C0041	00021	11	0,48	0,48	0,00	0,48
C0045	00019	12	0,47	0,47	0,00	0,47
C0049	00017	13	0,43	0,43	0,00	0,43
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3						
C0001	00011	20	0,37	0,37	0,00	0,37
C0002	00013	21	0,23	0,23	0,00	0,23
C0003	00007	18	0,42	0,42	0,00	0,42
C0004	00009	19	0,42	0,42	0,00	0,42
C0007	00001	15	0,23	0,23	0,00	0,23
C0008	00003	16	0,37	0,37	0,00	0,37
C0010	00005	17	0,41	0,41	0,00	0,41
C0013	00015	14	0,31	0,31	0,00	0,31
C0015	00041	7	0,23	0,23	0,00	0,23
C0017	00039	6	0,37	0,37	0,00	0,37
C0019	00035	4	0,42	0,42	0,00	0,42
C0020	00037	5	0,42	0,42	0,00	0,42
C0023	00029	1	0,23	0,23	0,00	0,23
C0024	00031	2	0,37	0,37	0,00	0,37
C0026	00033	3	0,41	0,41	0,00	0,41
C0029	00027	8	0,31	0,31	0,00	0,31

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti

Id _w	N _{ps}	N _{id}	W _{ed} [cm]	W ₀ [cm]	W _c [cm]	W _f [cm]
C0033	00025	9	0,40	0,40	0,00	0,40
C0037	00023	10	0,45	0,45	0,00	0,45
C0041	00021	11	0,46	0,46	0,00	0,46
C0045	00019	12	0,46	0,46	0,00	0,46
C0049	00017	13	0,42	0,42	0,00	0,42

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} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,18	2.798,54	200	13,99
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,06	6.775,54	200	33,88
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	32.901,22	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,01	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,06	7.269,53	200	36,35
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,19	2.874,91	200	14,37
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,12	4.043,62	200	20,22
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,06	6.214,50	200	31,07
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,02	26.231,61	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	49.337,68	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,06	7.157,36	200	35,79
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,14	3.942,06	200	19,71
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,18	2.766,86	200	13,83
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,06	7.145,27	200	35,73
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	34.437,80	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,01	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,05	7.678,36	200	38,39
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,19	2.831,55	200	14,16
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,12	5.557,96	200	27,79
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,12	6.607,00	200	33,04
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,06	10.612,03	200	53,06
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,06	12.928,49	200	64,64
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,07	9.752,83	200	48,76
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,07	11.334,86	200	56,67
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,07	9.315,39	200	46,58
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,07	10.760,06	200	53,80
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,07	9.617,20	200	48,09
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,07	11.169,16	200	55,85
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,07	9.743,07	200	48,72
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,07	11.818,39	200	59,09
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,12	5.530,59	200	27,65
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,12	6.519,27	200	32,60
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,20	2.467,99	200	12,34
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,07	6.126,10	200	30,63
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	28.944,70	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,01	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,06	6.585,59	200	32,93
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,21	2.536,03	200	12,68
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,14	3.517,65	200	17,59
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,07	5.520,91	200	27,60
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,02	22.995,21	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	41.765,31	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,06	6.331,43	200	31,66
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,15	3.443,65	200	17,22
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,21	2.437,97	200	12,19
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,06	6.437,65	200	32,19
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	30.179,74	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,01	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,06	6.923,45	200	34,62
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,21	2.497,20	200	12,49
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,14	4.729,46	200	23,65
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,14	5.652,95	200	28,26
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,08	8.526,94	200	42,63
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,07	10.498,30	200	52,49
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,08	7.786,71	200	38,93
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,08	9.205,11	200	46,03
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,09	7.463,06	200	37,32
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,09	8.771,45	200	43,86
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,08	7.693,51	200	38,47
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,08	9.086,40	200	45,43
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,08	7.925,08	200	39,63
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,08	9.704,24	200	48,52
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,14	4.706,68	200	23,53

Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,14	5.582,45	200	27,91
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,19	2.669,86	200	13,35
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,06	6.526,55	200	32,63
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	31.359,04	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,01	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,06	7.007,60	200	35,04
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,19	2.743,01	200	13,72
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,13	3.837,12	200	19,19
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,07	5.945,67	200	29,73
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,02	24.967,26	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	46.313,90	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,06	6.836,35	200	34,18
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,14	3.746,87	200	18,73
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,19	2.638,71	200	13,19
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,06	6.873,33	200	34,37
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	32.773,92	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,01	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,05	7.388,34	200	36,94
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,20	2.701,34	200	13,51
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,12	5.228,18	200	26,14
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,12	6.228,81	200	31,14
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,07	9.752,95	200	48,76
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,06	11.935,12	200	59,68
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,07	8.939,76	200	44,70
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,07	10.464,30	200	52,32
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,08	8.550,94	200	42,75
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,08	9.949,00	200	49,74
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,07	8.822,61	200	44,11
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,07	10.318,69	200	51,59
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,07	8.999,45	200	45,00
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,07	10.959,89	200	54,80
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,12	5.202,68	200	26,01
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,13	6.148,10	200	30,74
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,14	3.619,36	200	18,10
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,05	8.257,73	200	41,29
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	42.806,31	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,00	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,05	8.820,74	200	44,10
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,14	3.715,56	200	18,58
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,09	5.414,45	200	27,07
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,05	7.893,59	200	39,47
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,01	34.436,36	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	NS	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,04	9.186,71	200	45,93
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,10	5.221,76	200	26,11
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,14	3.586,06	200	17,93
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,05	8.779,24	200	43,90
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	45.244,27	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,00	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,04	9.417,24	200	47,09
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,15	3.661,76	200	18,31
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,08	7.902,22	200	39,51
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,08	9.250,19	200	46,25
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,04	18.113,77	200	90,57
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,04	21.259,26	200	NS
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,04	17.039,49	200	85,20
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,04	18.632,85	200	93,16
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,04	16.070,73	200	80,35
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,04	17.461,90	200	87,31
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,04	16.681,09	200	83,41
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,04	18.251,16	200	91,26
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,04	15.933,22	200	79,67
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,04	18.723,59	200	93,62
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,08	7.860,79	200	39,30
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,08	9.106,63	200	45,53
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.5								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,15	3.244,67	200	16,22
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,05	7.602,89	200	38,01
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	38.269,89	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,00	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,05	8.137,12	200	40,69
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,16	3.331,96	200	16,66
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,10	4.776,86	200	23,88
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,06	7.134,62	200	35,67
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,01	30.660,45	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	NS	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,05	8.264,18	200	41,32
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,12	4.630,00	200	23,15
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,16	3.211,69	200	16,06
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,05	8.054,10	200	40,27
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	40.268,97	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,00	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,05	8.646,34	200	43,23
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,16	3.282,81	200	16,41

Geotecnica - Cedimenti differenziali

Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,09	6.776,89	200	33,88
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,10	7.991,40	200	39,96
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,05	14.170,30	200	70,85
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,05	16.956,79	200	84,78
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,05	13.166,77	200	65,83
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,05	14.864,36	200	74,32
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,05	12.501,67	200	62,51
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,05	14.022,78	200	70,11
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,05	12.939,53	200	64,70
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,05	14.604,76	200	73,02
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,05	12.745,38	200	63,73
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,05	15.221,60	200	76,11
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,10	6.742,39	200	33,71
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,10	7.875,89	200	39,38
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,14	3.531,31	200	17,66
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,05	8.106,95	200	40,53
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	41.737,87	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,00	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,05	8.663,57	200	43,32
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,15	3.625,43	200	18,13
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,10	5.262,74	200	26,31
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,05	7.716,31	200	38,58
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,01	33.544,17	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	NS	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,04	8.970,44	200	44,85
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,10	5.081,50	200	25,41
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,14	3.497,98	200	17,49
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,05	8.611,76	200	43,06
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	44.068,24	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,00	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,04	9.239,30	200	46,20
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,15	3.572,67	200	17,86
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,08	7.628,51	200	38,14
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,09	8.946,03	200	44,73
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,04	17.085,89	200	85,43
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,04	20.156,13	200	NS
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,04	16.020,88	200	80,10
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,04	17.666,66	200	88,33
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,04	15.136,63	200	75,68
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,05	16.584,47	200	82,92
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,04	15.699,77	200	78,50
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,04	17.318,41	200	86,59
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,04	15.115,92	200	75,58
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,04	17.838,33	200	89,19
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,08	7.588,81	200	37,94
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,09	8.809,49	200	44,05
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Coperture praticabili (Cat. A) * 0.3								
001	C0023-C0024	00029	00031	500	0,14	3.619,36	200	18,10
002	C0024-C0026	00031	00033	400	0,05	8.257,73	200	41,29
003	C0026-C0019	00033	00035	400	0,01	42.806,31	200	NS
004	C0019-C0020	00035	00037	400	0,00	NS	200	NS
005	C0020-C0017	00037	00039	400	0,05	8.820,74	200	44,10
006	C0017-C0015	00039	00041	533	0,14	3.715,56	200	18,58
007	C0029-C0033	00027	00025	500	0,09	5.414,45	200	27,07
008	C0033-C0037	00025	00023	400	0,05	7.893,59	200	39,47
009	C0037-C0041	00023	00021	400	0,01	34.436,36	200	NS
010	C0041-C0045	00021	00019	400	0,01	NS	200	NS
011	C0045-C0049	00019	00017	400	0,04	9.186,71	200	45,93
012	C0049-C0013	00017	00015	533	0,10	5.221,76	200	26,11
013	C0007-C0008	00001	00003	500	0,14	3.586,06	200	17,93
014	C0008-C0010	00003	00005	400	0,05	8.779,24	200	43,90
015	C0010-C0003	00005	00007	400	0,01	45.244,27	200	NS
016	C0003-C0004	00007	00009	400	0,00	NS	200	NS
017	C0004-C0001	00009	00011	400	0,04	9.417,24	200	47,09
018	C0001-C0002	00011	00013	533	0,15	3.661,76	200	18,31
019	C0023-C0029	00029	00027	642	0,08	7.902,22	200	39,51
020	C0029-C0007	00027	00001	771	0,08	9.250,19	200	46,25
021	C0024-C0033	00031	00025	642	0,04	18.113,77	200	90,57
022	C0033-C0008	00025	00003	771	0,04	21.259,26	200	NS
023	C0026-C0037	00033	00023	642	0,04	17.039,49	200	85,20
024	C0037-C0010	00023	00005	771	0,04	18.632,85	200	93,16
025	C0019-C0041	00035	00021	642	0,04	16.070,73	200	80,35
026	C0041-C0003	00021	00007	771	0,04	17.461,90	200	87,31
027	C0020-C0045	00037	00019	642	0,04	16.681,09	200	83,41
028	C0045-C0004	00019	00009	771	0,04	18.251,16	200	91,26
029	C0017-C0049	00039	00017	642	0,04	15.933,22	200	79,67
030	C0049-C0001	00017	00011	771	0,04	18.723,59	200	93,62
031	C0015-C0013	00041	00015	642	0,08	7.860,79	200	39,30
032	C0013-C0002	00015	00013	771	0,08	9.106,63	200	45,53

LEGENDA:

Id _w	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.

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
(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					
Id _w	Id _{Δw}	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS	
001	C0023-C0024	2.467,99	200		12,34
002	C0024-C0026	6.126,10	200		30,63
003	C0026-C0019	28.944,70	200	NS	
004	C0019-C0020	NS	200	NS	
005	C0020-C0017	6.585,59	200		32,93
006	C0017-C0015	2.536,03	200		12,68
007	C0029-C0033	3.517,65	200		17,59
008	C0033-C0037	5.520,91	200		27,60
009	C0037-C0041	22.995,21	200	NS	
010	C0041-C0045	41.765,31	200	NS	
011	C0045-C0049	6.331,43	200		31,66
012	C0049-C0013	3.443,65	200		17,22
013	C0007-C0008	2.437,97	200		12,19
014	C0008-C0010	6.437,65	200		32,19
015	C0010-C0003	30.179,74	200	NS	
016	C0003-C0004	NS	200	NS	
017	C0004-C0001	6.923,45	200		34,62
018	C0001-C0002	2.497,20	200		12,49
019	C0023-C0029	4.729,46	200		23,65
020	C0029-C0007	5.652,95	200		28,26
021	C0024-C0033	8.526,94	200		42,63
022	C0033-C0008	10.498,30	200		52,49
023	C0026-C0037	7.786,71	200		38,93
024	C0037-C0010	9.205,11	200		46,03
025	C0019-C0041	7.463,06	200		37,32
026	C0041-C0003	8.771,45	200		43,86
027	C0020-C0045	7.693,51	200		38,47
028	C0045-C0004	9.086,40	200		45,43
029	C0017-C0049	7.925,08	200		39,63
030	C0049-C0001	9.704,24	200		48,52
031	C0015-C0013	4.706,68	200		23,53
032	C0013-C0002	5.582,45	200		27,91

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).

<u>INFORMAZIONI GENERALI</u>	pag.	2
<u>MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</u>	pag.	2
<u>MATERIALI ACCIAIO</u>	pag.	2
<u>TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</u>	pag.	2
<u>TERRENI</u>	pag.	3
<u>SEZIONI ASTE</u>	pag.	3
<u>ANALISI CARICHI</u>	pag.	3
<u>TIPOLOGIE DI CARICO</u>	pag.	3
<u>SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	4
<u>SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	4
<u>COMBINAZIONI SISMICHE</u>	pag.	4
<u>SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)</u>	pag.	5
<u>SERVIZIO(SLE): Frequente</u>	pag.	5
<u>SERVIZIO(SLE): Quasi permanente</u>	pag.	6
<u>COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Cedimenti)</u>	pag.	6
<u>COMBINAZIONI DI CARICO PER GEOTECNICA (Scorrimento)</u>	pag.	6
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA</u>	pag.	8
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO</u>	pag.	8
.....	pag.	9
<u>PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA</u>	pag.	9
<u>RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE</u>	pag.	9
<u>LIVELLI O PIANI</u>	pag.	11
<u>NODI</u>	pag.	12
<u>TRAVI IN ELEVAZIONE</u>	pag.	13
<u>TRAVI DI FONDAZIONE</u>	pag.	15
<u>PILASTRI</u>	pag.	16
<u>SOLAI E BALCONI</u>	pag.	17
<u>NODI - CALCOLO DEI SOLAI</u>	pag.	17
<u>SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO</u>	pag.	18
<u>CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)</u>	pag.	18
<u>CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	18
<u>CARICHI SULLE TRAVI</u>	pag.	35
<u>CARICHI SUI PILASTRI</u>	pag.	38
<u>CARICHI SUI SOLAI</u>	pag.	39
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	40
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	42
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	45
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	47
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	51
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	53
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD</u>	pag.	57
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	59
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	61
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	62
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD</u>	pag.	63
<u>SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	65
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	65

<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	66
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	67
<u>EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE</u>	pag.	68
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)</u>	pag.	68
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)</u>	pag.	69
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	70
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	74
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	81
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	86
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	93
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	98
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	107
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	108
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	109
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	110
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	111
<u>Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	112
<u>Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	114
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	115
<u>DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)</u>	pag.	117
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	117
<u>EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)</u>	pag.	118
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u>	pag.	118
<u>SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	118
<u>SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	119
<u>Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	119
<u>Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	120
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)</u>	pag.	121
<u>NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)</u>	pag.	121
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	121
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	125
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	132
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	139
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u>	pag.	146
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	151
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	159
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	160
<u>GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)</u>	pag.	161
<u>GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)</u>	pag.	162
<u>GEOTECNICA - CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)</u>	pag.	164
<u>GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)</u>	pag.	167