



CENTRALE UNICA DI COMMITTENZA

COMUNI ASSOCIATI: ACRI – BISIGNANO

Sede: Via Roma n. 65 - 87041 - Acri - CS - tel: 0984-921411 - fax: 0984-941048

pec: cuc@pec.comuneacri.gov.it



PROGETTO DEFINITIVO

OGGETTO: PROCEDURA APERTA AI SENSI DELL'ART. 183 COMMI DA 1 A 14 DEL D.Lgs. 50 DEL 18 APRILE 2016 PER L'AFFIDAMENTO DELLA CONCESSIONE DELLA PROGETTAZIONE DEFINITIVA ED ESECUTIVA, COORDINAMENTO DELLA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE ED ESECUZIONE, DIREZIONE LAVORI, CONTABILITÀ, CONTO FINALE, REALIZZAZIONE E GESTIONE DEL NUOVO CIMITERO COMUNALE DA REALIZZARSI IN PROJECT FINANCING CON DIRITTO DI PRELAZIONE DA PARTE DEL PROPROMOTORE PG COSTRUZIONI SRL - BISIGNANO (CS) AI SENSI DELL'ART. 183, COMMA 15 DEL D.LGS. 50/2016

CIG: 7845517570

CUP F73J19000010007

STAZIONE APPALTANTE

Centrale Unica di Committenza ACRI/BISIGNANO, Codice AUSA: 0000551474 –

Indirizzo: Via Roma N. 65 Città: Acri (CS)

PROGETTISTA

Ing. Alessandro D'Alessandro

IMPRESA

PG Costruzioni S.r.l.

R09

DESCRIZIONE:
EDIFICIO SERVIZI
RELAZIONE DI CALCOLO

SCALA:

DATA: 03/06/2019

INFORMAZIONI GENERALI

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

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Cls C25/30_B450C - (C25/30)															
001	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

Caratteristiche acciaio																
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt	Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]							
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 precario 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 C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
σ _{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni										
N _{TRN}	γ _T	K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}	φ	c _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}
	[N/m³]	[N/cm²]	[N/cm²]	[N/cm²]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
Calcare scarsamente fratturato										
T001	24.000	100	100	1000	40	0,000	0,000	25.000	0	0,000

LEGENDA:

- N_{TRN}Numero identificativo del terreno.
- γ_TPeso specifico del terreno.
- K1Valori 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}).
- φAngolo di attrito del terreno.
- c_uCoesione non drenata.
- c'Coesione efficace.
- E_dModulo 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	Area per Taglio		Inerzia				I _{XY}	ΔΘ _{I_{pr}}
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{r,0}	L _{r,0}	Sp _{r,1}	L _{r,1}	L _{r,2}	L _{r,3}			A _{X,T}	A _{Y,T}	I _X	I _T	I _Y			
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]		
001	!	50x70	50	70	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.500	2.917	2.917	1.429.167	1.626.625	729.167	0	0,00	
002	!	30x50	30	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.500	1.250	1.250	312.500	279.270	112.500	0	0,00	

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo della sezione.
- TpTipo di sezione.
- LabelIdentificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
- BBase/Diametro/Raggio.
- HAltezza/Lato/Altezza di colmo.
- Sp_wSpessore anima.
- L_wLunghezza anima.
- Sp_{r,0}Spessore ala 0.
- L_{r,0}Lunghezza ala 0.
- Sp_{r,1}Spessore ala 1.
- L_{r,1}Lunghezza ala 1.
- L_{r,2}Lunghezza ala 2.
- L_{r,3}Lunghezza ala 3.
- vNel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
- AArea della sezione.
- ΔΘI_{pr}Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
- InerziaInerzie 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	Neve [N/m ²]
001	S	Doppia fodera 30cm (12+8)	Carico Permanente	Fodera esterna (12 cm) e fodera interna (8 cm)	1.600	Intonaco interno, intonaco esterno, isolante poliuretano espanso	740	Coperture praticabili di locali di abitazione (Cat. I – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	0	0
002	S	LatCem Cop. acc. H22	Coperture praticabili (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 22 cm (18+4)	3.050	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.360		2.000	1.000

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo dell'analisi di carico.
- T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
- PP, PNS, SAValori, 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			-	-	-	-	-	-	
0008	Sisma Ecc.X			-	-	-	-	-	-	
0009	Sisma Ecc.Y			-	-	-	-	-	-	

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo della Tipologia di Carico.
- F+EIndica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
- +/- FIndica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
- CDCIndica la classe di durata del carico.
- NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
- ψ₀Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
- ψ₁Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

Tipologie di carico						
N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ ₀	ψ ₁
ψ ₂	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 da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

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

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

(con α'_d sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_{xi} , α_{yi} , α_{zi} , α_{exi} , α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzione y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione

x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)	
3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
9) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	10) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
11) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	12) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$	32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_{zi}$
33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$	34) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$
35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$	36) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$
37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$	38) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$
39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$	40) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$
41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$	42) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$
43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$	44) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$
45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$	46) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$
47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$	48) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$
Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:	
1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) -N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e -Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 27) N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.	

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
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	0,70	0,50
02	1,00	1,00	1,00	0,50
03	1,00	1,00	0,70	1,00

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.

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente				
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
02	1,00	1,00	0,50	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,20

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.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
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.

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.
	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.			

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T + C]	S	N	B	SI	SI	5
				Y	[T + C]						

LEGENDA:

Ang	Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV	Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD	Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP	Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir	Direzione del sisma.
TS	Tipologia della struttura: Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti - [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano; Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%; Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA	Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{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.
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] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati 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'	q	q ₀	k _R	α _u /α ₁	K _w	
X	2,673	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
Y	2,939	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
Z	-	1,500	-	-	-	-	

LEGENDA:

q'	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC).
q	Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q₀	Valore di base (comprensivo di K _w).
k_R	Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza.
α_u/α₁	Rapporto di sovrarresistenza.
K_w	Fattore di riduzione di q ₀ .

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T _c *	T _B	T _C	T _D
	[t]		S _s	C _c		[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0708	1,200	1,419	2,290	0,280	0,132	0,397	1,883
SLD	50	0,0943	1,200	1,399	2,272	0,300	0,140	0,420	1,977
SLV	475	0,2744	1,133	1,342	2,430	0,370	0,166	0,497	2,698
SLC	975	0,3669	1,036	1,324	2,480	0,396	0,175	0,525	3,068

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.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _a	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

2	50	50	39.5144	16.2864	350	T1	1,00
---	----	----	---------	---------	-----	----	------

LEGENDA:

CI Ed Classe dell'edificio

Lat. Latitudine geografica del sito.

Long. Longitudine geografica del sito.

Q_a Altitudine geografica del sito.

CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).

S_T Coefficiente di amplificazione topografica.

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

Categoria topografica.

T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$.

T2: Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$.

T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$.

T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str} [N-s/m]	M _{SLU} [N-s/m]	M _{Ecc.SLU} [N-s/m]	M _{SLD} [N-s/m]	M _{Ecc.SLD} [N-s/m]	%T.M _{Ecc} [%]	ΣV _{Ed.SLU} [N]
X	200.459	80.645	80.644	80.645	80.644	100,00	227.535
Y	200.459	80.645	80.645	80.645	80.645	100,00	203.442
Z	200.459	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 [s]	a _{a,0} [m/s ²]	a _{a,v} [m/s ²]	Γ	CM	%M.M [%]	M _{Ecc} [N-s/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,193	2,774	0,000	-0,825	-0,0008	0,00	1
SLU-Y	0,193	2,523	0,000	283,434	0,2679	99,62	80.335
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,193	2,523	0,000	-0,825	-0,0008	0,00	1
SLD-Y	0,193	2,523	0,000	283,434	0,2679	99,62	80.335
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,523	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,523	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,137	2,821	0,000	269,947	0,1284	90,36	72.871
SLU-Y	0,137	2,614	0,000	5,836	0,0028	0,04	34
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,137	2,493	0,000	269,947	0,1284	90,36	72.871
SLD-Y	0,137	2,493	0,000	5,836	0,0028	0,04	34
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,493	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,493	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,131	2,831	0,000	87,213	0,0381	9,43	7.606
SLU-Y	0,131	2,632	0,000	-15,385	-0,0067	0,29	237
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,131	2,435	0,000	87,213	0,0381	9,43	7.606
SLD-Y	0,131	2,435	0,000	-15,385	-0,0067	0,29	237
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,435	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,435	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,023	3,013	0,000	-6,187	-0,0001	0,05	38
SLU-Y	0,023	2,978	0,000	-0,254	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	1,340	0,000	-6,187	-0,0001	0,05	38
SLD-Y	0,023	1,340	0,000	-0,254	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,340	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,340	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,024	3,011	0,000	4,901	0,0001	0,03	24
SLU-Y	0,024	2,974	0,000	-0,189	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	1,353	0,000	4,901	0,0001	0,03	24
SLD-Y	0,024	1,353	0,000	-0,189	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,353	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,353	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,023	3,012	0,000	-4,639	-0,0001	0,03	22
SLU-Y	0,023	2,977	0,000	-0,314	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	1,344	0,000	-4,639	-0,0001	0,03	22
SLD-Y	0,023	1,344	0,000	-0,314	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,344	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,344	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,030	3,002	0,000	4,174	0,0001	0,02	17
SLU-Y	0,030	2,957	0,000	-2,959	-0,0001	0,01	9
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,030	1,408	0,000	4,174	0,0001	0,02	17
SLD-Y	0,030	1,408	0,000	-2,959	-0,0001	0,01	9
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,031	2,999	0,000	4,120	0,0001	0,02	17
SLU-Y	0,031	2,951	0,000	2,866	0,0001	0,01	8
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,031	1,426	0,000	4,120	0,0001	0,02	17
SLD-Y	0,031	1,426	0,000	2,866	0,0001	0,01	8
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,426	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,426	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,028	3,004	0,000	-3,611	-0,0001	0,02	13
SLU-Y	0,028	2,961	0,000	0,706	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,028	1,395	0,000	-3,611	-0,0001	0,02	13
SLD-Y	0,028	1,395	0,000	0,706	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,395	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,395	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,022	3,013	0,000	3,604	0,0000	0,02	13
SLU-Y	0,022	2,979	0,000	-0,726	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,336	0,000	3,604	0,0000	0,02	13
SLD-Y	0,022	1,336	0,000	-0,726	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,336	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,336	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,024	3,010	0,000	2,205	0,0000	0,01	5
SLU-Y	0,024	2,973	0,000	3,187	0,0000	0,01	10
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	1,356	0,000	2,205	0,0000	0,01	5
SLD-Y	0,024	1,356	0,000	3,187	0,0000	0,01	10
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,356	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,356	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,027	3,005	0,000	-3,019	-0,0001	0,01	9
SLU-Y	0,027	2,964	0,000	-1,304	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,027	1,386	0,000	-3,019	-0,0001	0,01	9
SLD-Y	0,027	1,386	0,000	-1,304	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,386	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,386	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,026	3,008	0,000	-2,438	0,0000	0,01	6
SLU-Y	0,026	2,968	0,000	3,007	0,0001	0,01	9
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,026	1,371	0,000	-2,438	0,0000	0,01	6
SLD-Y	0,026	1,371	0,000	3,007	0,0001	0,01	9
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,371	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,371	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,028	3,004	0,000	-1,099	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,028	2,962	0,000	0,362	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,028	1,393	0,000	-1,099	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,028	1,393	0,000	0,362	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,393	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a _{q,o}	a _{q,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-Y	-	1,393	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,027	3,006	0,000	1,006	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,027	2,965	0,000	0,590	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,904	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,027	1,383	0,000	1,006	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,027	1,383	0,000	0,590	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,384	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,383	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,383	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,904	-	-	-	-

- 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

Livelli o piani														
Id _{LV}	Descrizione	Z _{LV}	H _{LV}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Tmp}	Massa del piano			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
		[m]	[m]	[m]				M _{L,Str} [N·s²/m]	M _{L,SLU} [N·s²/m]		M _{L,SLD} [N·s²/m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,50	3,50	NO	NO	105.911	80.644	80.644	X Y	4,51 6,25	4,53 6,26	4,53 6,26	4,85 6,39
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	94.547	94.547	94.547	X Y	4,59 6,29	4,59 6,29	4,59 6,29	- -

- 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.
- Rd_{Tmp}** In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- 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

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno		Cedimenti Impressi		Clc Fnd	
			V. ex	R _s	R _θ	S		
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]		
00001	X	0,25	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	12,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00002	X	8,63	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	12,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00003	X	0,25	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00004	X	8,63	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00005	X	0,25	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	9,04		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00006	X	8,63	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	9,05		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00007	X	0,25	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00008	X	8,63	Winkler	infinita	-	-	-	SI

								Nodi
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	4,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00009	X	5,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	0,15		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00010	X	5,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	4,06		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00011	X	5,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	9,04		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00012	X	5,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	12,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00013	X	0,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,06		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00014	X	5,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,15		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00015	X	5,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,06		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00016	X	0,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	9,04		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00017	X	8,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	4,06		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00018	X	5,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	9,04		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00019	X	8,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	9,05		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00020	X	5,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	12,31		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00021	X	8,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,15		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00022	X	0,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,15		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00023	X	0,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	12,31		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	
00024	X	8,63	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	12,31		-	-	-	-	
	Z	3,50		-	-	-	-	

LEGENDA:

Id_{Nd}

X, Y, Z

V. ex

R_s, R_θ

S, Θ

Clc Fnd

Identificativo del nodo.

Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.

Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.

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.

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.

[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

															Travi in elevazione				
Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione			V. Int.				Stz	Note	Mt r _l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	R _{tz}	Iniz.	Fin.									Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]											[m]	[m]		
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3														
Trave 1-2	4,93	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 22	00 14	5,43	3,25	3,25	NO	-
Trave 2-3	2,45	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 14	00 21	2,95	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 4-5-6														
Trave 4-5	4,93	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 13	00 15	5,43	3,25	3,25	NO	-
Trave 5-6	2,45	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 15	00 17	2,95	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 7-8-9														
Trave 7-8	4,93	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 16	00 18	5,43	3,25	3,25	NO	-
Trave 8-9	2,45	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-			00 1	PC A	00 18	00 19	2,95	3,25	3,25	NO	-

pag.9

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			Rtz	V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label		Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Piano Terra					Travata: Trave 10-11-12													
Trave 10-11	4,93	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 23	00 20	5,43	3,25	3,25	NO	-
Trave 11-12	2,45	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 24	2,95	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 1-4-7-10													
Trave 1-4	3,61	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 13	3,91	3,25	3,25	NO	-
Trave 4-7	4,68	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 16	4,98	3,25	3,25	NO	-
Trave 7-10	2,97	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 23	3,27	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-5-8-11													
Trave 2-5	3,61	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 15	3,91	3,25	3,25	NO	-
Trave 5-8	4,68	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 18	4,98	3,25	3,25	NO	-
Trave 8-11	2,97	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 18	00 20	3,27	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 3-6-9-12													
Trave 3-6	3,61	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 21	00 17	3,91	3,25	3,25	NO	-
Trave 6-9	4,68	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 17	00 19	4,98	3,25	3,25	NO	-
Trave 9-12	2,97	002	!	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 19	00 24	3,27	3,25	3,25	NO	-

LEGENDA:

- Id_{Tr}

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

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note

Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
- M_{tr}

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- N_d_i

Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- N_d_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

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Id _{Sz}	Sezione		Rtz	V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Dis _{i-j}	Q _{LLT,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
			Label	Tip		Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3													
Trave 1-2	4,93	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0003	0009	5,43	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 2-3	2,45	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0009	0004	2,95	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 4-5-6													
Trave 4-5	4,93	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0007	0010	5,43	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 5-6	2,45	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0010	0008	2,95	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 7-8-9													
Trave 7-8	4,93	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0005	0011	5,43	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 8-9	2,45	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0011	0006	2,95	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 10-11-12													
Trave 10-11	4,93	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0001	0012	5,43	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 11-12	2,45	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0012	0002	2,95	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 1-4-7-10													
Trave 1-4	3,61	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0003	0007	3,91	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 4-7	4,68	001	!	50x70	0,00	S;S;S; S;S;S;	S;S;S; S;S;S;	NO	001	T001	PCA	0007	0005	4,98	-0,35	SI	0,473	1,000

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{Li}	Id _{Sz}	Sezione		Rtz	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}
			TP	Label		Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
Trave 7-10	2,97	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0005	0001	3,27	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 2-5-8-11													
Trave 2-5	3,61	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0009	0010	3,91	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 5-8	4,68	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0010	0011	4,98	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 8-11	2,97	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0012	3,27	-0,35	SI	0,473	1,000
Fondazione					Travata: Trave 3-6-9-12													
Trave 3-6	3,61	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0004	0008	3,91	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 6-9	4,68	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0008	0006	4,98	-0,35	SI	0,473	1,000
Trave 9-12	2,97	001	!	50x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0006	0002	3,27	-0,35	SI	0,473	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}	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]		
001	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0022	3,50	0,00	3,00	NO	-
002	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0014	3,50	0,00	3,00	NO	-
003	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0004	0021	3,50	0,00	3,00	NO	-
004	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0013	3,50	0,00	3,00	NO	-
005	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0010	0015	3,50	0,00	3,00	NO	-
006	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0008	0017	3,50	0,00	3,00	NO	-
007	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0016	3,50	0,00	3,00	NO	-
008	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0018	3,50	0,00	3,00	NO	-
009	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0006	0019	3,50	0,00	3,00	NO	-
010	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0023	3,50	0,00	3,00	NO	-
011	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0012	0020	3,50	0,00	3,00	NO	-
12 (a)	01	3,00	002	!	30x50	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0002	0024	3,50	0,00	3,00	NO	-

LEGENDA:

- N_{id}

Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
- Lv

Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- L_{Li}

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- TP

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Mtrl

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:

																Pilastri	
N _{id}	L _v	L _{LI}	Sezione			V. Int.			M _{tr}	AA/CI	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc	Pr/Sc
		[m]	Id _{Sz}	TP	Label	R _{tz}	Inf.	Sup.		S	Inf.	Sup.		Inf.	Sup.	Fnd	
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
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

Solai e Balconi														
Id _{EI}	Vertici del solaio	A _{EI}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s}	Sp _{s,i}	Rpt		PR	I	
m		[m²]	[cm]		[cm]		[cm]	up	nf	N	b			
								[cm]	[cm]		[cm]			
Piano Terra														
001	10-7-8-11	15,53	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
002	11-8-9-12	8,15	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
003	7-4-5-8	24,49	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
004	8-5-6-9	12,87	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
005	4-1-2-5	18,90	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
006	5-2-3-6	9,92	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
Fondazione														
Piano Terra														
Fondazione														

LEGENDA:

Id _{EIm}	Identificativo dell'elemento strutturale.
A _{EI}	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,up}	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	[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
Rpt/b	Numero di rompitratte.
	Larghezza rompitratte.

CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)										
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z	
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	
Nodo 00016										
C	CR001	001	G	0	0	-1	0	0	0	
C	CR002	003	G	0	0	-1	0	0	0	
C	CR001	001	G	0	0	-1	0	0	0	
C	CR003	002	G	0	0	-1	0	0	0	
C	CR002	003	G	0	0	-1	0	0	0	
Nodo 00019										
C	CR001	001	G	0	0	-1	0	0	0	

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 CR002= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico accidentale) CR003= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico permanente)
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	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
Nodo 00001							
CR001	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR002	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR003	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR004	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR005	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR006	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR007	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR008	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR009	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR010	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR011	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR012	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10

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]
CR013	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR014	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR015	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR016	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR017	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR018	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR019	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR020	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR021	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR022	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR023	-	-14.019	4.121	29.834	-7.782	-28.320	-104
CR024	-	-15.440	-6.784	39.370	9.514	-30.962	94
CR025	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR026	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR027	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR028	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR029	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR030	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR031	-	18.392	3.782	45.702	-7.104	30.154	-10
CR032	-	16.971	-7.123	55.238	10.192	27.512	188
CR033	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR034	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR035	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR036	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR037	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR038	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR039	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR040	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR041	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR042	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR043	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR044	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR045	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR046	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR047	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR048	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR049	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR050	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR051	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR052	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR053	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR054	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR055	-	3.969	-19.726	60.811	30.134	3.965	387
CR056	-	-5.755	-19.625	56.051	29.932	-13.578	359
CR057	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR058	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR059	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR060	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR061	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR062	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
CR063	-	8.707	16.623	29.021	-27.522	12.770	-275
CR064	-	-1.017	16.724	24.261	-27.724	-4.773	-303
Nodo 00002							
CR001	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR002	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR003	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR004	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR005	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR006	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR007	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR008	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR009	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR010	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR011	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR012	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR013	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR014	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR015	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR016	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR017	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR018	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR019	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR020	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR021	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR022	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR023	-	-19.488	3.839	45.061	-6.740	-32.120	-54
CR024	-	-19.815	-6.507	54.887	9.659	-32.648	-10
CR025	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR026	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR027	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR028	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR029	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR030	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR031	-	20.629	4.541	3.619	-8.117	34.692	36
CR032	-	20.302	-5.805	13.445	8.282	34.164	80
CR033	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74

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]
CR034	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR035	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR036	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR037	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR038	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR039	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR040	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR041	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR042	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR043	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR044	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR045	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR046	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR047	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR048	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR049	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR050	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR051	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR052	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR053	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR054	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR055	-	5.877	-18.123	39.413	27.896	10.164	100
CR056	-	-6.157	-18.334	51.845	28.310	-9.880	74
CR057	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR058	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR059	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR060	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR061	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR062	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
CR063	-	6.971	16.368	6.661	-26.768	11.924	-48
CR064	-	-5.063	16.157	19.093	-26.354	-8.120	-74
Nodo 00003							
CR001	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR002	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR003	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR004	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR005	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR006	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR007	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR008	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR009	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR010	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR011	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR012	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR013	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR014	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR015	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR016	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR017	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR018	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR019	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR020	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR021	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR022	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR023	-	-16.556	8.460	44.199	-11.444	-32.920	-218
CR024	-	-15.203	-2.089	36.693	5.456	-30.398	-10
CR025	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR026	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR027	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR028	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR029	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR030	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR031	-	17.791	7.301	60.535	-9.356	29.032	-118
CR032	-	19.144	-3.248	53.029	7.544	31.554	90
CR033	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR034	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR035	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR036	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR037	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR038	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR039	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR040	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR041	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR042	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR043	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR044	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR045	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR046	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR047	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR048	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR049	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR050	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR051	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR052	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR053	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR054	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269

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]
CR055	-	8.701	-15.150	38.554	26.530	12.813	299
CR056	-	-1.603	-14.803	33.654	25.903	-5.773	269
CR057	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR058	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR059	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR060	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR061	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR062	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
CR063	-	4.191	20.015	63.574	-29.803	4.407	-397
CR064	-	-6.113	20.362	58.674	-30.430	-14.179	-427
Nodo 00004							
CR001	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR002	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR003	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR004	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR005	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR006	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR007	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR008	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR009	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR010	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR011	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR012	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR013	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR014	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR015	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR016	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR017	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR018	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR019	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR020	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR021	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR022	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR023	-	-20.936	5.968	58.967	-7.841	-34.503	-57
CR024	-	-20.509	-4.034	51.003	8.166	-33.819	-7
CR025	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR026	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR027	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR028	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR029	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR030	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR031	-	21.531	7.462	15.339	-10.596	36.227	45
CR032	-	21.958	-2.540	7.375	5.411	36.911	95
CR033	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR034	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR035	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR036	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR037	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR038	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR039	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR040	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR041	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR042	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR043	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR044	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR045	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR046	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR047	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR048	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR049	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR050	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR051	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR052	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR053	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR054	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR055	-	7.592	-14.731	13.355	25.051	12.955	117
CR056	-	-5.149	-15.180	26.443	25.878	-8.264	87
CR057	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR058	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR059	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR060	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR061	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR062	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
CR063	-	6.171	18.608	39.899	-28.308	10.672	-49
CR064	-	-6.570	18.159	52.987	-27.481	-10.547	-79
Nodo 00005							
CR001	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR002	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR003	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR004	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR005	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR006	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR007	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR008	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR009	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR010	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116

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]
CR011	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR012	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR013	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR014	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR015	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR016	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR017	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR018	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR019	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR020	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR021	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR022	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR023	-	-16.340	4.466	94.044	-7.942	-32.056	18
CR024	-	-16.459	-7.821	88.118	11.190	-32.314	-38
CR025	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR026	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR027	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR028	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR029	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR030	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR031	-	17.531	4.143	110.592	-7.434	29.414	116
CR032	-	17.412	-8.144	104.666	11.698	29.156	60
CR033	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR034	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR035	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR036	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR037	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR038	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR039	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR040	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR041	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR042	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR043	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR044	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR045	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR046	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR047	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR048	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR049	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR050	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR051	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR052	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR053	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR054	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR055	-	5.420	-22.365	91.959	33.839	7.341	-38
CR056	-	-4.742	-22.268	86.995	33.687	-11.099	-68
CR057	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR058	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR059	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR060	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR061	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR062	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
CR063	-	5.814	18.590	111.715	-29.931	8.199	146
CR064	-	-4.348	18.687	106.751	-30.083	-10.241	116
Nodo 00006							
CR001	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR002	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR003	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR004	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR005	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR006	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR007	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR008	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR009	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR010	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR011	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR012	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR013	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR014	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR015	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR016	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR017	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR018	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR019	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR020	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR021	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR022	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR023	-	-20.225	4.478	92.261	-7.632	-33.536	-111
CR024	-	-20.784	-7.154	87.195	10.492	-34.440	29
CR025	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR026	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR027	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR028	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR029	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5
CR030	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR031	-	22.492	4.676	46.661	-7.940	37.802	-5

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]
CR032	-	21.933	-6.956	41.595	10.184	36.898	135
CR033	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR034	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR035	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR036	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR037	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR038	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR039	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR040	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR041	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR042	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR043	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR044	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR045	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR046	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR047	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR048	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR049	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR050	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR051	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR052	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR053	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR054	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR055	-	6.329	-20.595	51.646	31.435	10.876	262
CR056	-	-6.486	-20.654	65.326	31.527	-10.526	230
CR057	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR058	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR059	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR060	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR061	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR062	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
CR063	-	8.194	18.176	68.530	-28.975	13.888	-206
CR064	-	-4.621	18.117	82.210	-28.883	-7.514	-238
Nodo 00007							
CR001	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR002	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR003	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR004	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR005	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR006	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR007	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR008	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR009	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR010	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR011	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR012	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR013	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR014	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR015	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR016	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR017	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR018	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR019	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR020	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR021	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR022	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR023	-	-17.013	7.125	95.357	-10.552	-33.232	-75
CR024	-	-16.870	-5.024	99.209	8.429	-32.935	-31
CR025	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR026	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR027	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR028	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR029	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR030	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR031	-	17.656	6.414	112.451	-9.463	29.707	-9
CR032	-	17.799	-5.735	116.303	9.518	30.004	35
CR033	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR034	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR035	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR036	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR037	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR038	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR039	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR040	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR041	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR042	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR043	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR044	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR045	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR046	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR047	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR048	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR049	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR050	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR051	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR052	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65

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]
CR053	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR054	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR055	-	5.831	-19.659	114.813	31.281	8.323	65
CR056	-	-4.570	-19.446	109.685	30.955	-10.559	45
CR057	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR058	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR059	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR060	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR061	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR062	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
CR063	-	5.356	20.836	101.975	-31.989	7.331	-85
CR064	-	-5.045	21.049	96.847	-32.315	-11.551	-105
Nodo 00008							
CR001	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR002	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR003	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR004	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR005	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR006	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR007	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR008	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR009	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR010	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR011	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR012	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR013	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR014	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR015	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR016	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR017	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR018	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR019	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR020	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR021	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR022	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR023	-	-21.142	5.786	93.083	-8.690	-35.060	-99
CR024	-	-20.689	-5.713	96.235	9.290	-34.323	33
CR025	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR026	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR027	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR028	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR029	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR030	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR031	-	22.611	6.505	46.377	-9.788	38.019	-31
CR032	-	23.064	-4.994	49.529	8.192	38.756	101
CR033	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR034	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR035	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR036	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR037	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR038	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR039	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR040	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR041	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR042	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR043	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR044	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR045	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR046	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR047	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR048	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR049	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR050	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR051	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR052	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR053	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR054	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR055	-	8.280	-18.664	69.553	29.556	14.037	230
CR056	-	-4.845	-18.879	83.565	29.886	-7.886	210
CR057	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR058	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR059	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR060	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR061	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR062	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
CR063	-	6.767	19.671	59.047	-30.384	11.582	-208
CR064	-	-6.358	19.456	73.059	-30.054	-10.341	-228
Nodo 00009							
CR001	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR002	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR003	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR004	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR005	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR006	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR007	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR008	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2

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]
CR009	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR010	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR011	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR012	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR013	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR014	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR015	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR016	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR017	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR018	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR019	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR020	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR021	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR022	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR023	-	-26.883	8.903	57.359	-11.395	-42.688	-78
CR024	-	-25.964	-1.485	49.851	5.244	-41.187	-2
CR025	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR026	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR027	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR028	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR029	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR030	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR031	-	22.828	9.031	85.505	-11.690	38.457	6
CR032	-	23.747	-1.357	77.997	4.949	39.958	82
CR033	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR034	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR035	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR036	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR037	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR038	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR039	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR040	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR041	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR042	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR043	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR044	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR045	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR046	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR047	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR048	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR049	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR050	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR051	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR052	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR053	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR054	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR055	-	7.421	-13.523	59.385	24.464	13.306	142
CR056	-	-7.493	-13.561	50.941	24.552	-11.037	116
CR057	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR058	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR059	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR060	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR061	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR062	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
CR063	-	4.357	21.107	84.415	-30.998	8.307	-112
CR064	-	-10.557	21.069	75.971	-30.910	-16.036	-138
Nodo 00010							
CR001	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR002	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR003	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR004	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR005	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR006	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR007	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR008	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR009	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR010	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR011	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR012	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR013	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR014	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR015	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR016	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR017	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR018	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR019	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR020	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR021	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR022	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR023	-	-26.825	6.991	126.830	-10.133	-42.255	-81
CR024	-	-26.409	-4.763	130.756	8.248	-41.573	-25
CR025	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR026	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR027	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR028	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR029	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23

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]
CR030	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR031	-	23.225	7.055	156.954	-10.230	39.267	23
CR032	-	23.641	-4.699	160.880	8.151	39.949	79
CR033	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR034	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR035	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR036	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR037	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR038	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR039	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR040	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR041	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR042	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR043	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR044	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR045	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR046	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR047	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR048	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR049	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR050	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR051	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR052	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR053	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR054	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR055	-	6.609	-18.436	154.918	29.630	12.210	109
CR056	-	-8.407	-18.456	145.880	29.658	-12.245	77
CR057	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR058	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR059	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR060	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR061	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR062	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
CR063	-	5.223	20.748	141.830	-31.640	9.939	-79
CR064	-	-9.793	20.728	132.792	-31.612	-14.516	-111
Nodo 00011							
CR001	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR002	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR003	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR004	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR005	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR006	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR007	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR008	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR009	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR010	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR011	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR012	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR013	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR014	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR015	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR016	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR017	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR018	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR019	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR020	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR021	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR022	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR023	-	-25.863	3.294	123.541	-6.469	-40.704	-57
CR024	-	-26.344	-8.617	117.491	12.093	-41.494	-1
CR025	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR026	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR027	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR028	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR029	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR030	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR031	-	23.032	3.443	153.033	-6.713	38.938	33
CR032	-	22.551	-8.468	146.983	11.849	38.148	89
CR033	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR034	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR035	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR036	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR037	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR038	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR039	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR040	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR041	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR042	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR043	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR044	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR045	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR046	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR047	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR048	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR049	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR050	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122

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]
CR051	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR052	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR053	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR054	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR055	-	4.874	-22.418	129.601	33.590	9.351	122
CR056	-	-9.794	-22.462	120.753	33.663	-14.541	96
CR057	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR058	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR059	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR060	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR061	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR062	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
CR063	-	6.482	17.288	149.771	-28.283	11.985	-64
CR064	-	-8.186	17.244	140.923	-28.210	-11.907	-90
Nodo 00012							
CR001	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR002	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR003	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR004	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR005	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR006	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR007	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR008	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR009	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR010	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR011	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR012	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR013	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR014	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR015	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR016	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR017	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR018	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR019	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR020	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR021	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR022	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR023	-	-24.693	3.082	41.148	-6.335	-39.145	-71
CR024	-	-25.540	-7.700	50.780	10.755	-40.524	5
CR025	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR026	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR027	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR028	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR029	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR030	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR031	-	22.304	3.340	67.590	-6.815	37.576	23
CR032	-	21.457	-7.442	77.222	10.275	36.197	99
CR033	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR034	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR035	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR036	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR037	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR038	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR039	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR040	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR041	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR042	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR043	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR044	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR045	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR046	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR047	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR048	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR049	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR050	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR051	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR052	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR053	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR054	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR055	-	4.021	-20.113	79.206	30.383	7.734	155
CR056	-	-10.079	-20.190	71.274	30.526	-15.282	127
CR057	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR058	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR059	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR060	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR061	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR062	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127
CR063	-	6.843	15.830	47.096	-26.586	12.334	-99
CR064	-	-7.257	15.753	39.164	-26.443	-10.682	-127

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=

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]
+ 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	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]
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3					Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-3.750	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3					Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-3.750	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 4-5-6					Trave: Trave 4-5			Peso proprio			-3.750	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 4-5-6					Trave: Trave 5-6			Peso proprio			-3.750	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 7-8-9					Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-3.750	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-4	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-3	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-4	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-2	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-3	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 7-8-9					Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-3.750	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-2	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	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]
Piano Terra			Travata: Trave 3-6-9-12						Trave: Trave 6-9			Peso proprio			-3.750
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-4.190	0	-	-	0,00	0	0	-4.190	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.868	0	-	-	0,00	0	0	-1.868	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-2.747	0	-	-	0,00	0	0	-2.747	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.374	0	-	-	0,00	0	0	-1.374	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			Travata: Trave 3-6-9-12						Trave: Trave 9-12			Peso proprio			-3.750
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-4.190	0	-	-	0,00	0	0	-4.190	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.868	0	-	-	0,00	0	0	-1.868	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-2.747	0	-	-	0,00	0	0	-2.747	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.374	0	-	-	0,00	0	0	-1.374	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,00	0	0	-204	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3						Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3						Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 4-5-6						Trave: Trave 4-5			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 4-5-6						Trave: Trave 5-6			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 7-8-9						Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 7-8-9						Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 10-11-12						Trave: Trave 10-11			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 10-11-12						Trave: Trave 11-12			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 1-4-7-10						Trave: Trave 1-4			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 1-4-7-10						Trave: Trave 4-7			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 1-4-7-10						Trave: Trave 7-10			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 2-5-8-11						Trave: Trave 2-5			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 2-5-8-11						Trave: Trave 5-8			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 2-5-8-11						Trave: Trave 8-11			Peso proprio			-8.750
Fondazione			Travata: Trave 3-6-9-12						Trave: Trave 3-6			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 3-6-9-12						Trave: Trave 6-9			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0
Fondazione			Travata: Trave 3-6-9-12						Trave: Trave 9-12			Peso proprio			-8.750
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-4.800	0	-	-	0,00	0	0	-4.800	0
L	CR005	002	G	0,00	0	0	-2.220	0	-	-	0,00	0	0	-2.220	0

LEGENDA:

- TC

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

Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico permanente) CR002= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (sovraccarico accidentale) CR003= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 (carico neve) CR004= SOLAIO: LatCem Cop. acc. H22 CR005= TAMPONATURA: Doppia fodera 30cm (12+8)
- CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- SR

Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
- Dis_i

Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.
- M_{X,i}/M_{T,i}

Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- Dis_f

Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
- M_{T,f}

Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- F_{X,i}/Q_{X,i}

Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
- F_{Y,i}/Q_{Y,i}
- F_{Z,i}/Q_{Z,i}
- M_{Y,i} 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]
Piano Terra				Pilastro 001							Peso proprio				-3.750
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 002							Peso proprio				-3.750

												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/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 003						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 004						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 005						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 006						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 007						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 008						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 009						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 010						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 011						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 12 (a)						Peso proprio				-3.750	
C	CR001	001	G	3,00	0	0	-1.875	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.625	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 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

ΔT₃

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00001	001	0,0000	0,0000	-0,0092	-1,8313 E-05	-2,6421 E-05		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0013	-1,9522 E-06	-3,5459 E-06		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,3818 E-06	-5,1104 E-06		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,1913 E-06	-2,5555 E-06		0 E+00
00002	001	0,0000	0,0000	-0,0078	-1,3925 E-05	9,1218 E-06		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0010	-1,1595 E-06	5,903 E-07		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0005	-1,1612 E-06	1,9103 E-07		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	-5,8071 E-07	9,5678 E-08		0 E+00
00003	001	0,0000	0,0000	-0,0097	2,5928 E-05	-2,7948 E-05		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0015	3,8787 E-06	-4,1193 E-06		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0013	5,3655 E-06	-5,9513 E-06		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0006	2,6832 E-06	-2,9761 E-06		0 E+00
00004	001	0,0000	0,0000	-0,0081	1,967 E-05	9,44 E-06		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0011	2,3439 E-06	6,4217 E-07		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0007	3,0473 E-06	2,5482 E-07		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0003	1,5241 E-06	1,2758 E-07		0 E+00
00005	001	0,0000	0,0000	-0,0082	-5,7332 E-06	-2,7324 E-05		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0016	-7,5503 E-07	-6,8716 E-06		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-1,0131 E-06	-7,6295 E-06		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-5,0666 E-07	-3,8144 E-06		0 E+00
00006	001	0,0000	0,0000	-0,0069	-4,3454 E-06	8,1084 E-06		0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0011	-4,407 E-07	1,5004 E-06		0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0009	-5,4205 E-07	-3,1863 E-07		0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,7109 E-07	-1,5884 E-07		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]	
00007	001	0,0000	0,0000	-0,0083	4,254 E-06	-2,8077 E-05	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0016	6,8466 E-07	-7,27 E-06	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0018	9,7479 E-07	-8,1954 E-06	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,8745 E-07	-4,0983 E-06	0 E+00	
00008	001	0,0000	0,0000	-0,0070	3,1984 E-06	8,0728 E-06	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0011	4,0113 E-07	1,5081 E-06	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0010	5,5068 E-07	-3,5611 E-07	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,7543 E-07	-1,779 E-07	0 E+00	
00009	001	0,0000	0,0000	-0,0072	2,2907 E-05	3,2472 E-06	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0011	4,8326 E-06	1,0315 E-07	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0009	4,781 E-06	-3,4445 E-08	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0005	2,391 E-06	-1,7161 E-08	0 E+00	
00010	001	0,0000	0,0000	-0,0067	3,7012 E-06	3,0584 E-06	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0012	8,436 E-07	4,7882 E-07	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0017	8,8162 E-07	-1,4055 E-07	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0009	4,4091 E-07	-7,0208 E-08	0 E+00	
00011	001	0,0000	0,0000	-0,0065	-4,8198 E-06	3,0614 E-06	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0011	-1,033 E-06	4,8302 E-07	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-8,3673 E-07	-1,2192 E-07	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0008	-4,1847 E-07	-6,0885 E-08	0 E+00	
00012	001	0,0000	0,0000	-0,0068	-1,5654 E-05	3,142 E-06	0 E+00	
	002	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,7586 E-06	8,9276 E-08	0 E+00	
	003	0,0000	0,0000	-0,0007	-1,7462 E-06	-4,682 E-08	0 E+00	
	004	0,0000	0,0000	-0,0004	-8,7335 E-07	-2,3361 E-08	0 E+00	
00013	001	0,0004	0,0017	-0,0128	-2,5861 E-05	3,1383 E-05	1,0953 E-06	
	002	-0,0007	0,0006	-0,0028	-9,3235 E-06	-1,2543 E-06	3,9967 E-07	
	003	-0,0013	0,0008	-0,0035	-1,4104 E-05	-2,2255 E-06	6,6099 E-07	
	004	-0,0006	0,0004	-0,0017	-7,053 E-06	-1,1137 E-06	3,3065 E-07	
00014	001	-0,0003	0,0043	-0,0102	-1,1654 E-04	-2,3239 E-05	-8,805 E-08	
	002	-0,0005	0,0015	-0,0017	-4,2197 E-05	-2,417 E-06	-8,9852 E-08	
	003	-0,0008	0,0022	-0,0018	-6,2901 E-05	-3,9191 E-06	-9,4242 E-08	
	004	-0,0004	0,0011	-0,0009	-3,1458 E-05	-1,9597 E-06	-4,7146 E-08	
00015	001	-0,0012	0,0021	-0,0128	-3,6446 E-05	-2,6887 E-05	5,0592 E-08	
	002	-0,0008	0,0007	-0,0030	-1,3953 E-05	-4,9119 E-06	-1,1679 E-08	
	003	-0,0014	0,0011	-0,0043	-2,15 E-05	-8,0577 E-06	2,2833 E-08	
	004	-0,0007	0,0005	-0,0022	-1,0753 E-05	-4,0291 E-06	1,1418 E-08	
00016	001	0,0006	-0,0003	-0,0124	4,5012 E-05	3,3344 E-05	-2,1295 E-06	
	002	-0,0006	-0,0001	-0,0026	1,5688 E-05	-6,3741 E-07	-7,5731 E-07	
	003	-0,0011	-0,0002	-0,0032	2,3542 E-05	-1,301 E-06	-1,2097 E-06	
	004	-0,0005	-0,0001	-0,0016	1,1773 E-05	-6,5757 E-07	-6,0501 E-07	
00017	001	-0,0005	0,0013	-0,0101	-1,7591 E-05	-5,1953 E-08	-4,976 E-09	
	002	-0,0007	0,0004	-0,0018	-5,2926 E-06	-1,7124 E-06	-4,9434 E-08	
	003	-0,0013	0,0006	-0,0020	-8,1761 E-06	-3,9177 E-06	-1,2533 E-08	
	004	-0,0006	0,0003	-0,0010	-4,0895 E-06	-1,9588 E-06	-6,24 E-09	
00018	001	-0,0010	-0,0007	-0,0122	6,1251 E-05	-2,6301 E-05	-8,1406 E-07	
	002	-0,0007	-0,0003	-0,0028	2,303 E-05	-4,6627 E-06	-3,0496 E-07	
	003	-0,0012	-0,0005	-0,0040	3,5046 E-05	-7,6645 E-06	-5,0055 E-07	
	004	-0,0006	-0,0003	-0,0020	1,7527 E-05	-3,8271 E-06	-2,5037 E-07	
00019	001	-0,0003	0,0000	-0,0097	3,1227 E-05	-2,1351 E-08	-6,1465 E-07	
	002	-0,0006	0,0000	-0,0017	9,1091 E-06	-1,5501 E-06	-2,7666 E-07	
	003	-0,0011	-0,0001	-0,0018	1,3874 E-05	-3,6327 E-06	-4,7673 E-07	
	004	-0,0006	0,0000	-0,0009	6,9392 E-06	-1,8188 E-06	-2,3843 E-07	
00020	001	-0,0001	-0,0007	-0,0094	5,9243 E-05	-2,2681 E-05	-7,0544 E-07	
	002	-0,0004	-0,0003	-0,0014	2,2008 E-05	-2,1542 E-06	-2,634 E-07	
	003	-0,0007	-0,0005	-0,0014	3,3626 E-05	-3,532 E-06	-4,3445 E-07	
	004	-0,0003	-0,0003	-0,0007	1,6817 E-05	-1,7659 E-06	-2,1734 E-07	
00021	001	0,0003	0,0026	-0,0094	-6,5431 E-05	-1,4319 E-06	-9,7435 E-07	
	002	-0,0004	0,0008	-0,0012	-1,8308 E-05	-1,0808 E-06	-4,1076 E-07	
	003	-0,0007	0,0011	-0,0010	-2,7322 E-05	-2,2076 E-06	-5,4834 E-07	
	004	-0,0004	0,0006	-0,0005	-1,3665 E-05	-1,1038 E-06	-2,7428 E-07	
00022	001	0,0016	0,0035	-0,0117	-9,1315 E-05	4,5712 E-05	3,363 E-06	
	002	-0,0004	0,0011	-0,0018	-2,995 E-05	4,0094 E-07	1,2878 E-06	
	003	-0,0007	0,0017	-0,0018	-4,4465 E-05	5,4651 E-07	2,0102 E-06	
	004	-0,0003	0,0008	-0,0009	-2,2237 E-05	2,7303 E-07	1,0053 E-06	
00023	001	0,0018	-0,0003	-0,0110	4,5289 E-05	4,7178 E-05	-2,237 E-06	
	002	-0,0003	-0,0002	-0,0016	1,5543 E-05	8,9896 E-07	-8,5854 E-07	
	003	-0,0005	-0,0003	-0,0015	2,3433 E-05	1,2599 E-06	-1,3948 E-06	
	004	-0,0003	-0,0001	-0,0007	1,1718 E-05	6,2934 E-07	-6,9772 E-07	
00024	001	0,0004	-0,0001	-0,0089	3,1132 E-05	-1,4017 E-06	-6,9625 E-07	
	002	-0,0003	0,0000	-0,0011	9,0186 E-06	-8,5476 E-07	-2,5571 E-07	
	003	-0,0006	-0,0001	-0,0007	1,3837 E-05	-1,8754 E-06	-4,2913 E-07	
	004	-0,0003	0,0000	-0,0004	6,9209 E-06	-9,3789 E-07	-2,147 E-07	

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

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Di r	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]

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]
00001	X	0,000 0	0,000 0	0,031 8	1,3173 E-04	4,6389 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,004 0	1,662 E-05	5,7664 E-05	0 E+00
00001	Y	0,000 0	0,000 0	0,035 8	4,0481 E-04	1,3497 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 0	6,7756 E-05	2,2409 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	0,000 0	0,000 0	0,051 0	2,012 E-04	4,7201 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 4	2,5182 E-05	5,8604 E-05	0 E+00
00002	Y	0,000 0	0,000 0	0,037 4	3,9881 E-04	1,2842 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 3	6,6715 E-05	2,1719 E-05	0 E+00
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	0,032 8	1,4872 E-04	4,8524 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,004 1	1,8723 E-05	6,1196 E-05	0 E+00
00003	Y	0,000 0	0,000 0	0,031 3	4,0558 E-04	1,1523 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,005 2	6,7891 E-05	1,9135 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	0,000 0	0,000 0	0,053 3	2,3493 E-04	4,9472 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,006 7	2,9536 E-05	6,2357 E-05	0 E+00
00004	Y	0,000 0	0,000 0	0,033 5	4,0341 E-04	1,1768 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,005 6	6,749 E-05	1,9906 E-05	0 E+00
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	0,013 5	3,0276 E-05	3,7374 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 7	3,8585 E-06	4,6514 E-05	0 E+00
00005	Y	0,000 0	0,000 0	0,008 1	1,888 E-04	3,6331 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 4	3,1596 E-05	6,1894 E-06	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	0,000 0	0,000 0	0,023 5	4,5351 E-05	3,5631 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,002 9	5,7195 E-06	4,4346 E-05	0 E+00
00006	Y	0,000 0	0,000 0	0,006 8	1,8297 E-04	8,7751 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 1	3,0567 E-05	1,3529 E-06	0 E+00
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	0,013 6	1,6275 E-05	3,7895 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 7	1,9929 E-06	4,752 E-05	0 E+00
00007	Y	0,000 0	0,000 0	0,005 1	1,8616 E-04	2,4162 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 9	3,1156 E-05	4,1088 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	0,000 0	0,000 0	0,023 5	2,6661 E-05	3,605 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,003 0	3,2938 E-06	4,5206 E-05	0 E+00
00008	Y	0,000 0	0,000 0	0,004 2	1,798 E-04	4,1036 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 7	3,0026 E-05	6,282 E-07	0 E+00
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	0,013 1	5,0396 E-05	2,6269 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 7	6,4223 E-06	3,3097 E-05	0 E+00
00009	Y	0,000 0	0,000 0	0,015 8	3,3059 E-04	3,4757 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,002 6	5,5223 E-05	5,9263 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	0,000 0	0,000 0	0,008 7	6,2754 E-06	2,1593 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 1	8,1939 E-07	2,7062 E-05	0 E+00
00010	Y	0,000 0	0,000 0	0,003 0	1,6884 E-04	2,0056 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 5	2,8201 E-05	3,4885 E-07	0 E+00
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	0,008 7	8,4987 E-06	2,1241 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 1	1,0281 E-06	2,6427 E-05	0 E+00
00011	Y	0,000 0	0,000 0	0,005 1	1,6479 E-04	1,7959 E-06	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 9	2,7525 E-05	2,8089 E-07	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	0,000 0	0,000 0	0,012 4	3,8832 E-05	2,5012 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,001 5	4,7627 E-06	3,1026 E-05	0 E+00
00012	Y	0,000 0	0,000 0	0,017 9	3,2096 E-04	3,7005 E-05	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,003 0	5,3612 E-05	6,3135 E-06	0 E+00
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	0,948 4	0,021 9	0,019 7	1,0164 E-05	2,1649 E-03	3,1832 E-05	0,118 8	0,003 3	0,002 5	1,0108 E-06	2,7109 E-04	5,1435 E-06
00013	Y	0,021 4	1,460 6	0,009 1	1,1576 E-03	6,4426 E-05	6,137 E-05	0,003 7	0,244 4	0,001 5	1,937 E-04	1,109 E-05	9,482 E-06
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	0,964 3	0,004 2	0,023 5	4,0496 E-06	1,337 E-03	4,0924 E-05	0,121 4	0,000 7	0,003 0	7,4816 E-07	1,6835 E-04	6,4305 E-06
00014	Y	0,057 3	1,413 4	0,023 6	1,6831 E-03	8,9658 E-05	1,0373 E-04	0,010 0	0,236 1	0,003 9	2,8112 E-04	1,5551 E-05	1,8012 E-05
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

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]
00015	X	0,948 1	0,004 2	0,019 9	5,9004 E-06	1,2687 E-03	5,0121 E-05	0,118 7	0,000 7	0,002 5	9,2484 E-07	1,5894 E-04	7,6897 E-06
00015	Y	0,021 4	1,413 3	0,007 1	1,1285 E-03	2,7934 E-05	7,6982 E-05	0,003 7	0,236 1	0,001 2	1,8848 E-04	4,8476 E-06	1,3517 E-05
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	0,927 1	0,022 0	0,019 4	3,9442 E-05	2,115 E-03	4,753 E-05	0,115 3	0,003 3	0,002 4	5,3514 E-06	2,6299 E-04	7,2241 E-06
00016	Y	0,024 4	1,460 5	0,014 3	1,087 E-03	7,7314 E-05	7,4992 E-05	0,004 3	0,244 4	0,002 4	1,8188 E-04	1,3457 E-05	1,1754 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	0,948 2	0,018 2	0,040 6	1,9639 E-05	1,5768 E-03	3,2894 E-05	0,118 7	0,002 9	0,005 1	2,0425 E-06	1,9752 E-04	5,3193 E-06
00017	Y	0,021 3	1,387 5	0,007 5	1,117 E-03	2,4054 E-05	1,7882 E-04	0,003 7	0,231 5	0,001 2	1,8643 E-04	4,2111 E-06	3,059 E-05
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	0,926 8	0,004 2	0,019 6	1,8383 E-06	1,2412 E-03	4,326 E-05	0,115 3	0,000 7	0,002 5	3,0893 E-07	1,5438 E-04	6,7928 E-06
00018	Y	0,024 4	1,413 2	0,011 4	1,0537 E-03	3,1386 E-05	7,5771 E-05	0,004 3	0,236 0	0,001 9	1,7599 E-04	5,5408 E-06	1,3313 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	0,926 9	0,018 5	0,040 2	4,7384 E-05	1,5419 E-03	5,1473 E-05	0,115 3	0,002 9	0,005 0	6,3337 E-06	1,9178 E-04	7,7748 E-06
00019	Y	0,024 4	1,387 4	0,012 1	1,0496 E-03	2,37 E-05	1,9159 E-04	0,004 3	0,231 5	0,002 0	1,752 E-04	4,2508 E-06	3,2727 E-05
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	0,912 5	0,004 2	0,022 1	4,5651 E-06	1,2668 E-03	4,549 E-05	0,112 9	0,000 7	0,002 7	7,9742 E-07	1,5691 E-04	7,0373 E-06
00020	Y	0,054 4	1,413 3	0,028 0	1,4952 E-03	8,7197 E-05	1,0346 E-04	0,009 5	0,236 1	0,004 7	2,4974 E-04	1,52 E-05	1,7969 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	0,964 4	0,018 1	0,069 1	8,1182 E-06	1,6426 E-03	4,916 E-05	0,121 4	0,002 9	0,008 7	1,1079 E-06	2,068 E-04	7,5572 E-06
00021	Y	0,057 4	1,387 6	0,041 8	1,6911 E-03	1,2929 E-04	6,8065 E-05	0,010 0	0,231 5	0,007 0	2,8221 E-04	2,2325 E-05	1,0501 E-05
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	0,964 9	0,021 9	0,038 5	1,4542 E-05	2,1891 E-03	4,8712 E-05	0,121 5	0,003 3	0,004 9	2,3301 E-06	2,7549 E-04	7,452 E-06
00022	Y	0,057 4	1,460 9	0,039 0	1,785 E-03	1,1689 E-04	2,8451 E-04	0,010 0	0,244 5	0,006 5	2,987 E-04	2,0421 E-05	4,8294 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	0,913 0	0,022 0	0,037 3	4,3876 E-05	2,0735 E-03	4,4998 E-05	0,113 0	0,003 3	0,004 7	6,1199 E-06	2,5666 E-04	6,9722 E-06
00023	Y	0,054 4	1,460 7	0,045 6	1,609 E-03	1,0459 E-04	2,7074 E-04	0,009 5	0,244 4	0,007 6	2,6925 E-04	1,844 E-05	4,5996 E-05
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	0,912 6	0,018 5	0,066 1	5,1773 E-05	1,5559 E-03	4,3887 E-05	0,112 9	0,002 9	0,008 2	7,1118 E-06	1,9268 E-04	6,8707 E-06
00024	Y	0,054 5	1,387 5	0,047 6	1,523 E-03	1,3151 E-04	6,0166 E-05	0,009 6	0,231 5	0,008 0	2,5419 E-04	2,2776 E-05	9,1829 E-06
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

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	-0,0015	6,5533 E-06	-4,557 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0015	-6,5533 E-06	4,557 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0008	3,4214 E-06	-2,3792 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0008	-3,4214 E-06	2,3792 E-05	0 E+00
00002	X	+	0,0000	0,0000	0,0043	6,5513 E-06	-4,9106 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0043	-6,5513 E-06	4,9106 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0022	3,4204 E-06	-2,5638 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0022	-3,4204 E-06	2,5638 E-05	0 E+00
00003	X	+	0,0000	0,0000	0,0020	4,1017 E-06	4,9187 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0020	-4,1017 E-06	-4,9187 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0010	2,1414 E-06	2,568 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0010	-2,1414 E-06	-2,568 E-05	0 E+00

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00004	X	+	0,0000	0,0000	-0,0048	1,006 E-05	5,2761 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0048	-1,006 E-05	-5,2761 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0025	5,2525 E-06	2,7546 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0025	-5,2525 E-06	-2,7546 E-05	0 E+00
00005	X	+	0,0000	0,0000	-0,0012	7,6972 E-06	-2,0459 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0012	-7,6972 E-06	2,0459 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0006	4,0186 E-06	-1,0682 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0006	-4,0186 E-06	1,0682 E-05	0 E+00
00006	X	+	0,0000	0,0000	0,0015	-3,4559 E-06	-1,9414 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0015	3,4559 E-06	1,9414 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0008	-1,8043 E-06	-1,0136 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0008	1,8043 E-06	1,0136 E-05	0 E+00
00007	X	+	0,0000	0,0000	0,0009	8,4228 E-06	1,7593 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0009	-8,4228 E-06	-1,7593 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0005	4,3975 E-06	9,1853 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0005	-4,3975 E-06	-9,1853 E-06	0 E+00
00008	X	+	0,0000	0,0000	-0,0012	-4,9568 E-06	1,6442 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0012	4,9568 E-06	-1,6442 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,5879 E-06	8,5842 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0006	2,5879 E-06	-8,5842 E-06	0 E+00
00009	X	+	0,0000	0,0000	0,0017	-9,0787 E-06	2,8806 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0017	9,0787 E-06	-2,8806 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0009	-4,7399 E-06	1,5039 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0009	4,7399 E-06	-1,5039 E-05	0 E+00
00010	X	+	0,0000	0,0000	0,0003	-2,2362 E-06	9,757 E-06	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0003	2,2362 E-06	-9,757 E-06	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0002	-1,1675 E-06	5,0941 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0002	1,1675 E-06	-5,0941 E-06	0 E+00
00011	X	+	0,0000	0,0000	-0,0004	-2,649 E-06	-1,1297 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0004	2,649 E-06	1,1297 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0002	-1,383 E-06	-5,8979 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0002	1,383 E-06	5,8979 E-06	0 E+00
00012	X	+	0,0000	0,0000	-0,0017	-8,4323 E-06	-2,6989 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0017	8,4323 E-06	2,6989 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0009	-4,4024 E-06	-1,4091 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0009	4,4024 E-06	1,4091 E-05	0 E+00
00013	X	+	0,0422	-0,0842	0,0016	2,1506 E-05	1,104 E-04	8,965 E-04
	X	-	-0,0422	0,0842	-0,0016	-2,1506 E-05	-1,104 E-04	-8,965 E-04
	Y	+	0,0221	-0,0439	0,0008	1,1228 E-05	5,7641 E-05	4,6805 E-04
	Y	-	-0,0221	0,0439	-0,0008	-1,1228 E-05	-5,7641 E-05	-4,6805 E-04
00014	X	+	0,1131	0,0143	0,0031	-4,6267 E-05	1,4656 E-04	5,8366 E-04
	X	-	-0,1131	-0,0143	-0,0031	4,6267 E-05	-1,4656 E-04	-5,8366 E-04
	Y	+	0,0591	0,0075	0,0016	-2,4156 E-05	7,6519 E-05	3,0472 E-04
	Y	-	-0,0591	-0,0075	-0,0016	2,4156 E-05	-7,6519 E-05	-3,0472 E-04
00015	X	+	0,0422	0,0143	0,0007	-3,1095 E-05	5,9489 E-05	5,7985 E-04
	X	-	-0,0422	-0,0143	-0,0007	3,1095 E-05	-5,9489 E-05	-5,7985 E-04
	Y	+	0,0221	0,0075	0,0004	-1,6234 E-05	3,1059 E-05	3,0273 E-04
	Y	-	-0,0221	-0,0075	-0,0004	1,6234 E-05	-3,1059 E-05	-3,0273 E-04
00016	X	+	-0,0479	-0,0842	-0,0020	1,143 E-05	-1,3066 E-04	8,1516 E-04
	X	-	0,0479	0,0842	0,0020	-1,143 E-05	1,3066 E-04	-8,1516 E-04
	Y	+	-0,0250	-0,0439	-0,0010	5,9677 E-06	-6,8216 E-05	4,2559 E-04
	Y	-	0,0250	0,0439	0,0010	-5,9677 E-06	6,8216 E-05	-4,2559 E-04
00017	X	+	0,0422	0,0678	-0,0022	-4,1453 E-06	7,6432 E-05	7,2269 E-04
	X	-	-0,0422	-0,0678	0,0022	4,1453 E-06	-7,6432 E-05	-7,2269 E-04
	Y	+	0,0221	0,0354	-0,0011	-2,1642 E-06	3,9904 E-05	3,7731 E-04
	Y	-	-0,0221	-0,0354	0,0011	2,1642 E-06	-3,9904 E-05	-3,7731 E-04
00018	X	+	-0,0479	0,0143	-0,0008	-2,8405 E-05	-7,0071 E-05	5,6408 E-04
	X	-	0,0479	-0,0143	0,0008	2,8405 E-05	7,0071 E-05	-5,6408 E-04
	Y	+	-0,0250	0,0075	-0,0004	-1,483 E-05	-3,6584 E-05	2,945 E-04
	Y	-	0,0250	-0,0075	0,0004	1,483 E-05	3,6584 E-05	-2,945 E-04
00019	X	+	-0,0479	0,0678	0,0027	6,2783 E-07	-9,0218 E-05	6,7731 E-04
	X	-	0,0479	-0,0678	-0,0027	-6,2783 E-07	9,0218 E-05	-6,7731 E-04
	Y	+	-0,0250	0,0354	0,0014	3,2778 E-07	-4,7102 E-05	3,5362 E-04
	Y	-	0,0250	-0,0354	-0,0014	-3,2778 E-07	4,7102 E-05	-3,5362 E-04
00020	X	+	-0,1072	0,0143	-0,0030	-4,0496 E-05	-1,3601 E-04	5,8142 E-04
	X	-	0,1072	-0,0143	0,0030	4,0496 E-05	1,3601 E-04	-5,8142 E-04
	Y	+	-0,0560	0,0075	-0,0016	-2,1143 E-05	-7,1012 E-05	3,0356 E-04
	Y	-	0,0560	-0,0075	0,0016	2,1143 E-05	7,1012 E-05	-3,0356 E-04
00021	X	+	0,1132	0,0678	-0,0063	-5,1907 E-05	1,7718 E-04	9,4864 E-04
	X	-	-0,1132	-0,0678	0,0063	5,1907 E-05	-1,7718 E-04	-9,4864 E-04
	Y	+	0,0591	0,0354	-0,0033	-2,71 E-05	9,2505 E-05	4,9528 E-04
	Y	-	-0,0591	-0,0354	0,0033	2,71 E-05	-9,2505 E-05	-4,9528 E-04
00022	X	+	0,1132	-0,0841	0,0021	1,2962 E-04	2,2704 E-04	1,3673 E-03
	X	-	-0,1132	0,0841	-0,0021	-1,2962 E-04	-2,2704 E-04	-1,3673 E-03
	Y	+	0,0591	-0,0439	0,0011	6,7672 E-05	1,1853 E-04	7,1384 E-04
	Y	-	-0,0591	0,0439	-0,0011	-6,7672 E-05	-1,1853 E-04	-7,1384 E-04
00023	X	+	-0,1073	-0,0842	-0,0015	1,1765 E-04	-2,0492 E-04	1,2275 E-03
	X	-	0,1073	0,0842	0,0015	-1,1765 E-04	2,0492 E-04	-1,2275 E-03
	Y	+	-0,0560	-0,0439	-0,0008	6,1422 E-05	-1,0699 E-04	6,4088 E-04
	Y	-	0,0560	0,0439	0,0008	-6,1422 E-05	1,0699 E-04	-6,4088 E-04
00024	X	+	-0,1072	0,0679	0,0056	-4,815 E-05	-1,6274 E-04	8,7875 E-04
	X	-	0,1072	-0,0679	-0,0056	4,815 E-05	1,6274 E-04	-8,7875 E-04
	Y	+	-0,0560	0,0354	0,0029	-2,5139 E-05	-8,4963 E-05	4,5879 E-04
	Y	-	0,0560	-0,0354	-0,0029	2,5139 E-05	8,4963 E-05	-4,5879 E-04

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]

LEGENDA:

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

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	227.271	227.271	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	203.341	203.341	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													CS			R _f
Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	η	ξ/f				
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]							
Nodo 13	E	NC	-	9,69	1,19	450,00	-	0	78.921	6/φ8/8/4	2,39	1,12	NO			
Nodo 14	E	NC	-	11,35	1,19	450,00	-	0	32.329	9/φ8/5/2	3,82	1,03	NO			
Nodo 15	I	NC	-	10,91	1,19	450,00	-	0	110.601	7/φ8/7/4	2,23	1,09	NO			
Nodo 16	E	NC	-	11,35	1,19	450,00	-	0	70.470	9/φ8/5/2	3,05	1,02	NO			
Nodo 17	E	NC	-	11,35	1,19	450,00	-	0	29.587	9/φ8/5/2	3,61	1,21	NO			
Nodo 18	I	NC	-	9,69	1,19	450,00	-	0	101.207	6/φ8/8/4	2,19	1,03	NO			
Nodo 19	E	NC	-	9,60	1,19	450,00	-	0	24.492	8/φ8/6/2	3,26	1,03	NO			
Nodo 20	E	NC	-	11,35	1,19	450,00	-	0	22.145	9/φ8/5/2	4,03	1,08	NO			
Nodo 21	E	NC	-	8,88	1,19	450,00	-	0	1.840	7/φ8/7/2	4,50	1,08	NO			
Nodo 22	E	NC	-	8,28	1,19	450,00	-	0	18.244	6/φ8/8/2	3,67	1,02	NO			
Nodo 23	E	NC	-	8,28	1,19	450,00	-	0	9.042	6/φ8/8/2	3,81	1,05	NO			
Nodo 24	E	NC	-	8,28	1,19	450,00	-	0	330	6/φ8/8/2	4,23	1,04	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 _{Vi} 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]	
Nodo 13																	
1	Trave 4-5	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,86	0,78	-	-	233.236	-	472.058	43	
2	Trave 4-7	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,06	3,02	-	-	419.952	-	472.058	23	
	Trave 1-4	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,06	3,02	-	-	419.952	-	472.058	23	
Nodo 14																	
1	Trave 2-3	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,97	1,81	-	-	382.681	-	393.382	43	
	Trave 1-2	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,97	1,81	-	-	382.681	-	393.382	43	
2	Trave 2-5	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,35	1,55	-	-	151.449	-	393.382	23	
Nodo 15																	
1	Trave 5-6	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,95	1,51	-	-	381.064	-	550.735	43	
	Trave 4-5	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,95	1,51	-	-	381.064	-	550.735	43	
2	Trave 5-8	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,89	3,67	-	-	506.294	-	550.735	23	
	Trave 2-5	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,89	3,67	-	-	506.294	-	550.735	23	
Nodo 16																	
1	Trave 7-8	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,83	0,86	-	-	229.966	-	393.382	43	
2	Trave 7-10	45	43	6,03	6,03	A	0	0	3,72	2,84	-	-	384.706	-	393.382	23	
	Trave 4-7	45	43	6,03	6,03	A	0	0	3,72	2,84	-	-	384.706	-	393.382	23	
Nodo 17																	
1	Trave 5-6	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,01	1,00	-	-	256.729	-	393.382	43	
2	Trave 6-9	45	43	6,03	6,03	A	0	0	3,14	2,29	-	-	325.157	-	393.382	23	
	Trave 3-6	45	43	6,03	6,03	A	0	0	3,14	2,29	-	-	325.157	-	393.382	23	
Nodo 18																	
1	Trave 8-9	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,91	1,60	-	-	374.808	-	472.058	43	
	Trave 7-8	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,91	1,60	-	-	374.808	-	472.058	43	
2	Trave 8-11	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,43	3,37	-	-	458.448	-	472.058	23	
	Trave 5-8	45	43	6,03	6,03	A	0	0	4,43	3,37	-	-	458.448	-	472.058	23	
Nodo 19																	
1	Trave 8-9	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,01	1,13	-	-	256.556	-	314.706	43	
2	Trave 9-12	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,94	2,24	-	-	304.341	-	314.706	23	
	Trave 6-9	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,94	2,24	-	-	304.341	-	314.706	23	
Nodo 20																	
1	Trave 11-12	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,82	1,68	-	-	363.514	-	393.382	43	
	Trave 10-11	30	43	6,03	6,03	A	0	0	2,82	1,68	-	-	363.514	-	393.382	43	
2	Trave 8-11	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,17	1,38	-	-	187.986	-	393.382	23	
Nodo 21																	
1	Trave 2-3	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,97	1,18	-	-	254.440	-	275.367	43	

Dati indicati per direzione																	
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{v_i} 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]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]	
2	Trave 3-6	45	43	6,03	6,03	A	0	0	1,96	1,37	-	-	188.110	-	275.367	23	
Nodo 22																	
1	Trave 1-2	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,80	1,11	-	-	231.086	-	236.029	43	
2	Trave 1-4	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,25	1,72	-	-	231.540	-	236.029	23	
Nodo 23																	
1	Trave 10-11	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,70	1,02	-	-	219.142	-	236.029	43	
2	Trave 7-10	45	43	6,03	6,03	A	0	0	2,17	1,65	-	-	224.335	-	236.029	23	
Nodo 24																	
1	Trave 11-12	30	43	6,03	6,03	A	0	0	1,85	1,15	-	-	238.736	-	236.029	43	
2	Trave 9-12	45	43	6,03	6,03	A	0	0	1,96	1,44	-	-	202.703	-	236.029	23	

LEGENDA:

Dir	Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id _{Tr}	Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b _j	Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h _{jw}	Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A _{sup} /M ⁺	Se Or. V _{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_i} _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/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V _c	Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ	Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V _{jsd}	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}	%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]	[cm²]	[cm²]					
Piano Terra							Travata: Trave 1-2-3					
Trave 1-2	0%	-17.653	28.494	-17.653	18.314	6,03	6,03	3.35[S]	0,12	5.22[S]	0,12	NO
	12,5%	-17.653	24.732	-17.653	18.322	6,03	6,03	3.87[S]	0,12	5.22[S]	0,12	NO
	25,0%	-17.653	14.846	-17.653	17.314	6,03	6,03	6.44[S]	0,12	5.52[S]	0,12	NO
	37,5%	-17.653	6.500	-17.653	14.768	6,03	6,03	14.72[S]	0,12	6.48[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	-17.653	10.684	6,03	6,03	-	VNR	8.95[S]	0,12	NO
	62,5%	-13.881	4.635	-13.881	10.163	6,03	6,03	20.81[S]	0,12	9.49[S]	0,12	NO
	75,0%	-13.881	13.810	-13.881	11.880	6,03	6,03	6.98[S]	0,12	8.12[S]	0,12	NO
	87,5%	-13.881	24.523	-13.881	12.117	6,03	6,03	3.93[S]	0,12	7.96[S]	0,12	NO
	100,0%	-13.881	28.569	-13.881	12.170	6,03	6,03	3.37[S]	0,12	7.92[S]	0,12	NO
Trave 2-3	0%	-14.738	34.069	-14.738	22.823	6,03	6,03	2.82[S]	0,12	4.21[S]	0,12	NO
	12,5%	-14.738	34.069	-14.738	22.823	6,03	6,03	2.82[S]	0,12	4.21[S]	0,12	NO
	25,0%	-14.738	27.642	-14.738	19.180	6,03	6,03	3.48[S]	0,12	5.02[S]	0,12	NO
	37,5%	-14.738	18.499	-14.738	13.497	6,03	6,03	5.20[S]	0,12	7.13[S]	0,12	NO
	50,0%	-11.909	10.398	-11.909	11.610	6,03	6,03	9.31[S]	0,12	8.34[S]	0,12	NO
	62,5%	-11.909	17.837	-11.909	18.999	6,03	6,03	5.43[S]	0,12	5.09[S]	0,12	NO
	75,0%	-11.909	25.656	-11.909	26.008	6,03	6,03	3.77[S]	0,12	3.72[S]	0,12	NO
	87,5%	-11.909	31.179	-11.909	30.553	6,03	6,03	3.10[S]	0,12	3.17[S]	0,12	NO
	100,0%	-11.909	31.179	-11.909	30.553	6,03	6,03	3.10[S]	0,12	3.17[S]	0,12	NO
	Piano Terra							Travata: Trave 4-5-6				
Trave 4-5	0%	-19.088	29.439	-19.088	14.399	6,03	6,03	3.24[S]	0,12	6.62[S]	0,12	NO
	12,5%	-19.088	25.518	-19.088	14.520	6,03	6,03	3.73[S]	0,12	6.57[S]	0,12	NO
	25,0%	-19.088	15.244	-19.088	14.446	6,03	6,03	6.26[S]	0,12	6.60[S]	0,12	NO
	37,5%	-19.088	6.622	-19.088	13.124	6,03	6,03	14.41[S]	0,12	7.27[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	-19.088	10.150	6,03	6,03	-	VNR	9.40[S]	0,12	NO
	62,5%	-16.645	3.026	-16.645	10.156	6,03	6,03	31.70[S]	0,12	9.44[S]	0,12	NO
	75,0%	-16.645	11.458	-16.645	11.668	6,03	6,03	8.37[S]	0,12	8.22[S]	0,12	NO
	87,5%	-16.645	21.543	-16.645	11.808	6,03	6,03	4.45[S]	0,12	8.12[S]	0,12	NO
	100,0%	-16.645	25.398	-16.645	11.751	6,03	6,03	3.77[S]	0,12	8.16[S]	0,12	NO
	Trave 5-6	0%	-14.569	31.602	-14.569	23.208	6,03	6,03	3.04[S]	0,12	4.15[S]	0,12
12,5%		-14.569	31.602	-14.569	23.208	6,03	6,03	3.04[S]	0,12	4.15[S]	0,12	NO
25,0%		-14.569	25.619	-14.569	19.509	6,03	6,03	3.76[S]	0,12	4.93[S]	0,12	NO
37,5%		-14.569	17.152	-14.569	13.716	6,03	6,03	5.61[S]	0,12	7.02[S]	0,12	NO
50,0%		-12.903	10.802	-12.903	10.262	6,03	6,03	8.94[S]	0,12	9.42[S]	0,12	NO
62,5%		-12.903	18.476	-12.903	16.848	6,03	6,03	5.23[S]	0,12	5.73[S]	0,12	NO
75,0%		-12.903	26.559	-12.903	23.025	6,03	6,03	3.64[S]	0,12	4.19[S]	0,12	NO
87,5%		-12.903	32.275	-12.903	26.991	6,03	6,03	2.99[S]	0,12	3.58[S]	0,12	NO
100,0%		-12.903	32.275	-12.903	26.991	6,03	6,03	2.99[S]	0,12	3.58[S]	0,12	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
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]					
Piano Terra												
Travata: Trave 7-8-9												
Trave 7-8	0%	-18.766	28.931	-18.766	14.479	6,03	6,03	3.30[S]	0,12	6.59[S]	0,12	NO
	12,5%	-18.766	25.045	-18.766	14.596	6,03	6,03	3.81[S]	0,12	6.54[S]	0,12	NO
	25,0%	-18.766	14.883	-18.766	14.519	6,03	6,03	6.41[S]	0,12	6.57[S]	0,12	NO
	37,5%	-18.766	6.373	-18.766	13.183	6,03	6,03	14.98[S]	0,12	7.24[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	-18.766	10.195	6,03	6,03	-	VNR	9.36[S]	0,12	NO
	62,5%	-15.882	3.026	-15.882	10.010	6,03	6,03	31.75[S]	0,12	9.59[S]	0,12	NO
	75,0%	-15.882	11.484	-15.882	11.398	6,03	6,03	8.36[S]	0,12	8.42[S]	0,12	NO
	87,5%	-15.882	21.592	-15.882	11.496	6,03	6,03	4.44[S]	0,12	8.35[S]	0,12	NO
	100%	-15.882	25.459	-15.882	11.394	6,03	6,03	3.77[S]	0,12	8.43[S]	0,12	NO
Trave 8-9	0%	-14.397	31.442	-14.397	22.724	6,03	6,03	3.06[S]	0,12	4.24[S]	0,12	NO
	12,5%	-14.397	31.442	-14.397	22.724	6,03	6,03	3.06[S]	0,12	4.24[S]	0,12	NO
	25,0%	-14.397	25.486	-14.397	19.114	6,03	6,03	3.78[S]	0,12	5.04[S]	0,12	NO
	37,5%	-14.397	17.056	-14.397	13.454	6,03	6,03	5.65[S]	0,12	7.16[S]	0,12	NO
	50,0%	-12.388	10.586	-12.388	10.220	6,03	6,03	9.14[S]	0,12	9.46[S]	0,12	NO
	62,5%	-12.388	18.128	-12.388	16.766	6,03	6,03	5.33[S]	0,12	5.77[S]	0,12	NO
	75,0%	-12.388	26.081	-12.388	22.903	6,03	6,03	3.71[S]	0,12	4.22[S]	0,12	NO
	87,5%	-12.388	31.710	-12.388	26.840	6,03	6,03	3.05[S]	0,12	3.60[S]	0,12	NO
	100,0%	-12.388	31.710	-12.388	26.840	6,03	6,03	3.05[S]	0,12	3.60[S]	0,12	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 10-11-12												
Trave 10-11	0%	-16.494	26.927	-16.494	17.246	6,03	6,03	3.56[S]	0,12	5.56[S]	0,12	NO
	12,5%	-16.494	23.288	-16.494	17.314	6,03	6,03	4.12[S]	0,12	5.54[S]	0,12	NO
	25,0%	-16.494	13.764	-16.494	16.562	6,03	6,03	6.97[S]	0,12	5.79[S]	0,12	NO
	37,5%	-16.494	5.777	-16.494	14.269	6,03	6,03	16.60[S]	0,12	6.72[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	-16.494	10.439	6,03	6,03	-	VNR	9.19[S]	0,12	NO
	62,5%	-12.897	4.292	-12.897	9.694	6,03	6,03	22.52[S]	0,12	9.97[S]	0,12	NO
	75,0%	-12.897	13.213	-12.897	11.053	6,03	6,03	7.31[S]	0,12	8.74[S]	0,12	NO
	87,5%	-12.897	23.670	-12.897	11.165	6,03	6,03	4.08[S]	0,12	8.65[S]	0,12	NO
	100,0%	-12.897	27.632	-12.897	11.094	6,03	6,03	3.49[S]	0,12	8.71[S]	0,12	NO
Trave 11-12	0%	-13.839	32.588	-13.839	21.062	6,03	6,03	2.96[S]	0,12	4.58[S]	0,12	NO
	12,5%	-13.839	32.588	-13.839	21.062	6,03	6,03	2.96[S]	0,12	4.58[S]	0,12	NO
	25,0%	-13.839	26.421	-13.839	17.735	6,03	6,03	3.65[S]	0,12	5.44[S]	0,12	NO
	37,5%	-13.839	17.658	-13.839	12.514	6,03	6,03	5.46[S]	0,12	7.71[S]	0,12	NO
	50,0%	-11.405	9.696	-11.405	11.062	6,03	6,03	10.00[S]	0,12	8.76[S]	0,12	NO
	62,5%	-11.405	16.673	-11.405	18.071	6,03	6,03	5.81[S]	0,12	5.36[S]	0,12	NO
	75,0%	-11.405	24.029	-11.405	24.699	6,03	6,03	4.03[S]	0,12	3.92[S]	0,12	NO
	87,5%	-11.405	29.238	-11.405	28.984	6,03	6,03	3.31[S]	0,12	3.34[S]	0,12	NO
	100,0%	-11.405	29.238	-11.405	28.984	6,03	6,03	3.31[S]	0,12	3.34[S]	0,12	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1-4-7-10												
Trave 1-4	0%	-15.290	28.550	-15.290	25.984	6,03	6,03	3.36[S]	0,12	3.70[S]	0,12	NO
	12,5%	-15.290	26.826	-15.290	26.125	6,03	6,03	3.58[S]	0,12	3.68[S]	0,12	NO
	25,0%	-15.290	12.320	-15.290	26.228	6,03	6,03	7.80[S]	0,12	3.66[S]	0,12	NO
	37,5%	-15.290	1.313	-15.290	25.271	6,03	6,03	73.26[S]	0,12	3.80[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	4.895	24.557	6,03	6,03	-	VNR	4.08[V]	0,13	NO
	62,5%	-11.266	10.097	4.895	21.031	6,03	6,03	9.60[S]	0,12	4.76[V]	0,13	NO
	75,0%	-11.266	27.799	-11.266	10.739	6,03	6,03	3.48[S]	0,12	9.03[S]	0,12	NO
	87,5%	-11.266	49.001	-11.266	7.764	6,03	6,03	1.97[S]	0,12	12.49[S]	0,12	NO
	100,0%	-11.266	51.425	-11.266	1.296	6,03	6,03	1.88[S]	0,12	74.84[S]	0,12	NO
Trave 4-7	0%	6.234	55.864	-	-	6,03	6,03	1.79[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	6.234	42.915	1.057	10.456	6,03	6,03	2.34[V]	0,13	9.51[S]	0,13	NO
	25,0%	1.057	15.096	6.234	22.576	6,03	6,03	6.58[S]	0,13	4.45[V]	0,13	NO
	37,5%	-	-	6.234	31.987	6,03	6,03	-	VNR	3.14[V]	0,13	NO
	50,0%	-	-	6.234	32.732	6,03	6,03	-	VNR	3.07[V]	0,13	NO
	62,5%	-	-	6.234	32.454	6,03	6,03	-	VNR	3.09[V]	0,13	NO
	75,0%	1.901	12.591	6.234	24.554	6,03	6,03	7.91[S]	0,13	4.09[V]	0,13	NO
	87,5%	6.234	37.342	1.901	12.070	6,03	6,03	2.69[V]	0,13	8.25[S]	0,13	NO
	100,0%	6.234	49.818	-	-	6,03	6,03	2.01[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 7-10	0%	-15.476	47.109	-15.476	3.696	6,03	6,03	2.04[S]	0,12	26.01[S]	0,12	NO
	12,5%	-15.476	47.109	-15.476	6.173	6,03	6,03	2.04[S]	0,12	15.57[S]	0,12	NO
	25,0%	-15.476	31.133	-15.476	6.358	6,03	6,03	3.08[S]	0,12	15.12[S]	0,12	NO
	37,5%	-15.476	15.884	2.863	11.955	6,03	6,03	6.05[S]	0,12	8.35[V]	0,13	NO
	50,0%	-15.476	3.004	-11.877	16.843	6,03	6,03	32.01[S]	0,12	5.75[S]	0,12	NO
	62,5%	-11.877	7.599	-11.877	22.203	6,03	6,03	12.74[S]	0,12	4.36[S]	0,12	NO
	75,0%	-11.877	16.960	-11.877	25.198	6,03	6,03	5.71[S]	0,12	3.84[S]	0,12	NO
	87,5%	-11.877	27.565	-11.877	25.867	6,03	6,03	3.51[S]	0,12	3.74[S]	0,12	NO
	100,0%	-11.877	27.565	-11.877	25.867	6,03	6,03	3.51[S]	0,12	3.74[S]	0,12	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2-5-8-11												
Trave 2-5	0%	-14.680	29.811	-14.680	25.502	6,03	6,03	3.23[S]	0,12	3.77[S]	0,12	NO
	12,5%	-14.680	27.623	-14.680	28.322	6,03	6,03	3.48[S]	0,12	3.40[S]	0,12	NO
	25,0%	-14.680	9.513	7.180	34.202	6,03	6,03	10.12[S]	0,12	2.94[V]	0,13	NO
	37,5%	-	-	7.180	34.366	6,03	6,03	-	VNR	2.93[V]	0,13	NO
	50,0%	-	-	7.180	34.433	6,03	6,03	-	VNR	2.92[V]	0,13	NO
	62,5%	-13.886	9.983	7.180	29.938	6,03	6,03	9.66[S]	0,12	3.36[V]	0,13	NO
	75,0%	-13.886	31.955	7.180	16.163	6,03	6,03	3.01[S]	0,12	6.23[V]	0,13	NO
	87,5%	7.180	71.350	-13.886	6.663	6,03	6,03	1.41[V]	0,13	14.47[S]	0,12	NO
	100,0%	7.180	76.045	-	-	6,03	6,03	1.32[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 5-8	0%	9.207	81.328	-	-	6,03	6,03	1.24[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	9.207	62.436	2.836	10.690	6,03	6,03	1.61[V]	0,13	9.33[S]	0,13	NO
	25,0%	2.836	16.485	9.207	32.903	6,03	6,03	6.05[S]	0,13	3.07[V]	0,13	NO
	37,5%	-	-	9.207	46.577	6,03	6,03	-	VNR	2.17[V]	0,13	NO
	50,0%	-	-	9.207	47.648	6,03	6,03	-	VNR	2.12[V]	0,13	NO
	62,5%	-	-	9.207	47.225	6,03	6,03	-	VNR	2.14[V]	0,13	NO
	75,0%	2.934	13.148	9.207	35.646	6,03	6,03	7.59[S]	0,13	2.83[V]	0,13	NO
	87,5%	9.207	54.705	2.934	12.941	6,03	6,03	1.84[V]	0,13	7.71[S]	0,13	NO
	100,0%	9.207	72.946	-	-	6,03	6,03	1.38[V]	0,13	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 8-11	0%	4.268	62.825	-	-	6,03	6,03	1.59[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	4.268	62.825	-15.712	5.069	6,03	6,03	1.59[V]	0,13	18.96[S]	0,12	NO
	25,0%	-15.712	36.308	-15.712	7.765	6,03	6,03	2.64[S]	0,12	12.37[S]	0,12	NO
	37,5%	-15.712	17.723	4.268	17.102	6,03	6,03	5.42[S]	0,12	5.85[V]	0,13	NO
	50,0%	-15.712	2.484	4.268	20.709	6,03	6,03	38.69[S]	0,12	4.83[V]	0,13	NO
	62,5%	-14.938	4.232	-14.938	23.732	6,03	6,03	22.74[S]	0,12	4.05[S]	0,12	NO
	75,0%	-14.938	14.923	-14.938	24.983	6,03	6,03	6.45[S]	0,12	3.85[S]	0,12	NO
	87,5%	-14.938	27.566	-14.938	25.010	6,03	6,03	3.49[S]	0,12	3.84[S]	0,12	NO
100,0%	-14.938	27.566	-14.938	25.005	6,03	6,03	3.49[S]	0,12	3.85[S]	0,12	NO	
Piano Terra							Travata: Trave 3-6-9-12					
Trave 3-6	0%	-14.829	24.803	-14.829	23.097	6,03	6,03	3.88[S]	0,12	4.16[S]	0,12	NO
	12,5%	-14.829	23.539	-14.829	23.149	6,03	6,03	4.09[S]	0,12	4.15[S]	0,12	NO
	25,0%	-14.829	12.713	-14.829	22.851	6,03	6,03	7.57[S]	0,12	4.21[S]	0,12	NO
	37,5%	-14.829	4.117	-14.829	20.325	6,03	6,03	23.38[S]	0,12	4.73[S]	0,12	NO
	50,0%	-	-	-14.829	15.573	6,03	6,03	-	VNR	6.18[S]	0,12	NO
	62,5%	-12.620	9.462	3.366	13.161	6,03	6,03	10.22[S]	0,12	7.59[V]	0,13	NO
	75,0%	-12.620	22.652	-12.620	8.319	6,03	6,03	4.27[S]	0,12	11.62[S]	0,12	NO
	87,5%	-12.620	38.072	-12.620	8.010	6,03	6,03	2.54[S]	0,12	12.07[S]	0,12	NO
100,0%	-12.620	39.817	-12.620	5.475	6,03	6,03	2.42[S]	0,12	17.66[S]	0,12	NO	
Trave 6-9	0%	258	34.539	258	2.373	6,03	6,03	2.87[S]	0,13	41.85[S]	0,13	NO
	12,5%	258	28.844	258	9.475	6,03	6,03	3.44[S]	0,13	10.48[S]	0,13	NO
	25,0%	258	12.920	4.361	13.871	6,03	6,03	7.68[S]	0,13	7.21[V]	0,13	NO
	37,5%	863	754	4.361	19.682	6,03	6,03	NS	0,13	5.08[V]	0,13	NO
	50,0%	-	-	4.361	20.148	6,03	6,03	-	VNR	4.97[V]	0,13	NO
	62,5%	-	-	4.361	19.987	6,03	6,03	-	VNR	5.01[V]	0,13	NO
	75,0%	751	11.182	4.361	15.169	6,03	6,03	8.89[S]	0,13	6.60[V]	0,13	NO
	87,5%	751	26.548	751	10.530	6,03	6,03	3.74[S]	0,13	9.44[S]	0,13	NO
100%	751	32.071	751	3.984	6,03	6,03	3.09[S]	0,13	24.95[S]	0,13	NO	
Trave 9-12	0%	-14.812	37.268	-14.812	6.940	6,03	6,03	2.58[S]	0,12	13.87[S]	0,12	NO
	12,5%	-14.812	37.268	-14.812	6.880	6,03	6,03	2.58[S]	0,12	13.99[S]	0,12	NO
	25,0%	-14.812	25.386	-14.812	6.855	6,03	6,03	3.79[S]	0,12	14.04[S]	0,12	NO
	37,5%	-14.812	13.761	2.012	7.300	6,03	6,03	6.99[S]	0,12	13.65[V]	0,13	NO
	50,0%	-14.812	3.634	-12.772	13.237	6,03	6,03	26.49[S]	0,12	7.30[S]	0,12	NO
	62,5%	-12.772	8.881	-12.772	18.587	6,03	6,03	10.88[S]	0,12	5.20[S]	0,12	NO
	75,0%	-12.772	16.545	-12.772	22.439	6,03	6,03	5.84[S]	0,12	4.30[S]	0,12	NO
	87,5%	-12.772	24.825	-12.772	24.637	6,03	6,03	3.89[S]	0,12	3.92[S]	0,12	NO
100,0%	-12.772	24.825	-12.772	24.637	6,03	6,03	3.89[S]	0,12	3.92[S]	0,12	NO	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
N _{Ed,s} / M _{Ed,3,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
N _{Ed,i} / M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
A _{s,s} / A _{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
(X/d) _s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d) _i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS _{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 _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]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
Piano Terra																
Travata: Trave 1-2-3																
Trave 1-2	0%	+	52.833	5,59	295.092	361.282	1.207	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-33.608	8,78	295.092	361.282	1.207	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	50.339	3,76	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-35.920	5,27	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	47.845	3,96	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-38.233	4,95	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	45.352	4,17	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-40.545	4,67	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	42.858	4,42	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42.858	4,42	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	40.545	4,67	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45.351	4,17	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	38.233	4,95	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.845	3,96	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	35.920	5,27	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.339	3,76	295.092	189.243	1.207	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	100,0 %	+	33.608	8,78	295.092	361.282	1.207	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.832	5,59	295.092	361.282	1.207	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
Trave 2-3	0%	+	91.780	3,21	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-82.243	3,59	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	90.544	3,26	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
		-	-83.390	3,54	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	89.306	2,27	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO	
		-	-84.537	2,40	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	88.070	2,30	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO	
		-	-85.684	2,37	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	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
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	50,0%	+	86.832	2,33	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.833	2,33	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	85.685	2,37	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.069	2,30	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	84.538	2,40	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.306	2,27	294.923	202.684	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	83.391	3,54	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.543	3,26	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	82.244	3,59	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.780	3,21	294.923	354.803	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 4-5-6					
Trave 4-5	0%	+	53.370	5,53	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.421	8,82	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50.695	3,73	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.733	5,30	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	48.019	3,94	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.046	4,97	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.346	4,17	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.358	4,69	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.670	4,44	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.671	4,43	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.358	4,69	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.345	4,17	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-6	75,0%	+	38.046	4,97	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.020	3,94	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.733	5,30	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.696	3,73	294.923	189.243	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33.421	8,82	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.369	5,53	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	92.067	3,20	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.171	3,59	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	90.741	3,25	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.318	3,54	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.413	2,34	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.465	2,48	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	37,5%	+	88.087	2,37	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.612	2,44	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	86.759	2,41	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.760	2,41	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	85.612	2,44	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.087	2,37	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	84.465	2,48	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.413	2,34	294.923	209.163	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	83.318	3,54	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.740	3,25	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	82.171	3,59	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.067	3,20	294.923	361.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 7-8-9					
Trave 7-8	0%	+	53.437	5,52	294.961	361.282	270	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.461	8,82	294.961	361.282	270	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50.758	3,73	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.775	5,29	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	48.078	3,94	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.091	4,97	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.400	4,17	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.405	4,68	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.721	4,43	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.719	4,43	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.405	4,68	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.399	4,17	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	75,0%	+	38.090	4,97	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.080	3,94	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.775	5,29	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.759	3,73	294.961	189.243	270	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	33.460	8,82	294.961	361.282	270	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.436	5,52	294.961	361.282	270	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	92.139	3,20	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.236	3,59	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	90.812	3,25	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.384	3,54	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.482	2,29	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.531	2,43	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	88.156	2,33	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.678	2,40	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	86.827	2,36	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.828	2,36	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	85.680	2,40	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.154	2,33	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	84.533	2,43	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.482	2,29	294.923	205.343	0	0	0	0	2,50	0,0529	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]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	87,5%	+	83.385	3,54	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.810	3,25	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	82.237	3,59	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.137	3,20	294.923	357.462	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra															
Trave 10-11										Travata: Trave 10-11-12					
	0%	+	52.928	5,58	295.124	361.282	1.439	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.704	8,76	295.124	361.282	1.439	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50.434	3,75	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.016	5,25	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	47.940	3,95	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.329	4,94	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.447	4,16	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.641	4,66	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.953	4,41	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.954	4,41	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.641	4,66	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.447	4,16	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	38.329	4,94	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.940	3,95	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	36.016	5,25	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.435	3,75	295.124	189.243	1.439	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33.704	8,76	295.124	361.282	1.439	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.927	5,58	295.124	361.282	1.439	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12															
	0%	+	91.908	3,21	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.371	3,58	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	90.671	3,25	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.518	3,53	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.434	2,30	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.665	2,43	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	88.197	2,33	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.812	2,40	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	86.959	2,36	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.960	2,36	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	85.812	2,40	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.197	2,33	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	84.665	2,43	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.434	2,30	294.923	205.594	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	83.518	3,53	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.671	3,25	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	82.371	3,58	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.907	3,21	294.923	357.713	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra															
Trave 1-4										Travata: Trave 1-4-7-10					
	0%	+	89.821	3,29	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.662	7,84	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	82.077	3,60	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.958	6,87	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	74.333	2,55	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.254	3,92	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.589	2,84	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.550	3,53	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.845	3,22	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.846	3,22	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.551	3,53	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.588	2,84	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	48.255	3,92	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.333	2,55	295.151	189.243	1.634	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	42.959	6,87	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.077	3,60	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	37.663	7,84	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.821	3,29	295.151	361.282	1.634	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-7															
	0%	+	87.097	3,39	295.210	361.282	2.056	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.521	15,12	295.210	361.282	2.056	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.065	2,46	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.382	7,17	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	67.031	2,82	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.244	5,69	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.998	3,32	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.105	4,72	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	46.966	4,03	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.966	4,03	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.104	4,72	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.999	3,32	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	33.243	5,69	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.031	2,82	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.382	7,17	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.064	2,46	295.210	189.243	2.056	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	19.521	15,12	295.210	361.282	2.056	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.098	3,39	295.210	361.282	2.056	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 _{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]	
Trave 7-10	0%	+	96.939	3,04	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.016	5,46	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	90.567	3,26	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.374	5,05	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	84.194	2,25	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.732	3,02	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.822	2,43	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.090	2,82	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	71.448	2,65	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.449	2,65	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.090	2,82	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.822	2,43	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	62.732	3,02	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.195	2,25	295.046	189.243	883	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	58.374	5,05	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.567	3,26	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	54.016	5,46	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.939	3,04	295.046	361.282	883	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 2-5-8-11				
Trave 2-5	0%	+	103.505	2,85	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.260	9,45	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	92.521	3,19	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.448	7,68	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	81.538	2,32	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.635	4,15	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	70.554	2,68	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.823	3,58	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	59.571	3,18	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.010	3,15	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.385	3,61	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.990	2,67	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-8	75,0%	+	45.198	4,19	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.977	2,31	295.252	189.243	2.359	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	38.010	7,77	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-98.156	3,01	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	30.823	9,58	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.942	2,84	295.252	361.282	2.359	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	108.397	2,72	295.342	361.282	3.001	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.802	30,13	295.342	361.282	3.001	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	100.147	1,89	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.120	9,90	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	75.553	2,50	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.438	6,65	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-11	37,5%	+	61.314	3,09	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.756	5,01	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.074	4,02	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.075	4,02	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.756	5,01	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.314	3,09	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28.438	6,65	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.553	2,50	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.120	9,90	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.566	1,96	295.342	189.243	3.001	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	9.802	30,13	295.342	361.282	3.001	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.817	2,82	295.342	361.282	3.001	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-11	0%	+	108.902	2,71	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.874	6,04	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	99.878	2,95	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.779	5,39	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	90.854	2,08	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.684	3,12	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	81.832	2,31	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.588	2,84	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	72.808	2,60	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.493	2,61	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	66.903	2,83	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.516	2,32	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	75,0%	+	60.998	3,10	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.541	2,09	295.110	189.243	1.337	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	55.093	5,36	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.566	2,96	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	49.189	6,00	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-108.586	2,72	295.110	361.282	1.337	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra											Travata: Trave 3-6-9-12				
Trave 3-6	0%	+	78.521	3,76	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.454	6,64	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	73.589	4,01	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.039	6,14	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	68.656	2,76	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	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
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-51.623	3,67	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.723	2,97	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.208	3,43	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.792	3,22	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.792	3,22	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	55.207	3,43	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.723	2,97	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.623	3,67	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.657	2,76	295.090	189.243	1.199	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	48.038	6,14	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.590	4,01	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	44.454	6,64	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.521	3,76	295.090	361.282	1.199	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	Trave 6-9	0%	+	72.259	4,08	295.137	361.282	1.536	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000
-			-28.076	10,51	295.137	361.282	1.536	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	65.862	2,87	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.725	5,78	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
25,0%		+	59.466	3,18	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.373	5,06	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
37,5%		+	53.069	3,57	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.022	4,50	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
50,0%		+	46.671	4,05	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.672	4,05	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
62,5%		+	42.022	4,50	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.068	3,57	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
75,0%		+	37.374	5,06	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.465	3,18	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	32.725	5,78	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-65.863	2,87	295.137	189.243	1.536	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	28.077	10,51	295.137	361.282	1.536	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-72.259	4,08	295.137	361.282	1.536	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-12	0%	+	87.794	3,36	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.822	4,93	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	83.744	3,52	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.765	4,70	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	79.694	2,37	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.708	2,88	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.644	2,50	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.651	2,76	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	71.594	2,64	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.594	2,64	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	68.651	2,76	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.644	2,50	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	65.708	2,88	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.694	2,37	295.015	189.243	659	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	62.765	4,70	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-83.743	3,52	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	59.821	4,93	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	
	-	-87.795	3,36	295.015	361.282	659	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA:

- Id_{Tr}

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,Dq}

Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg⊙	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3					
Trave 1-2	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	2,26	NO
Trave 2-3	0%	2.527	1,85	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0016	2,26	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
	25,0%	2.527	1,85	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0016	2,26	NO
	50,0%	2.527	1,85	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0016	2,26	NO
	75,0%	2.527	1,85	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0016	2,26	NO
	100,0 %	2.527	1,85	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0016	2,26	NO
Piano Terra								Travata: Trave 4-5-6					
Trave 4-5	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 5-6	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 7-8-9					
Trave 7-8	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	2,26	NO
Trave 8-9	0%	1.490	3,14	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0010	2,26	NO
	25,0%	1.490	3,14	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0010	2,26	NO
	50,0%	1.490	3,14	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0010	2,26	NO
	75,0%	1.490	3,14	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0010	2,26	NO
	100,0 %	1.490	3,14	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0010	2,26	NO
Piano Terra								Travata: Trave 10-11-12					
Trave 10-11	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	2,26	NO
Trave 11-12	0%	1.392	3,36	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0009	2,26	NO
	25,0%	1.392	3,36	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0009	2,26	NO
	50,0%	1.392	3,36	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0009	2,26	NO
	75,0%	1.392	3,36	39.109	12.197	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0009	2,26	NO
	100,0 %	1.392	3,36	39.109	71.526	4.681	2,50	1.192	78.804	102	0,0009	2,26	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1-4-7-10					
Trave 1-4	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 4-7	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 7-10	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 2-5-8-11					
Trave 2-5	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 5-8	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 8-11	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 3-6-9-12					
Trave 3-6	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Trave 6-9	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 9-12	100%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	25,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	50,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	75,0%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
	100,0 %	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO

LEGENDA:

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

%L_{Li} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.

T_{Ed} Momento torcente di progetto.

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

T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.

T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.

T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.

CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

P_e Perimetro esterno in asse alle barre.

B_e Area racchiusa da P_e.

H_s Spessore della sezione convenzionale resistente.

A_{sw} Aree di ferro per il taglio per unità di lunghezza (aggiuntive a quanto calcolato per il taglio).

A_{s,l} Area barre longitudinali di parete esecutive.

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)																	
Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	T _{prnf}	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Piano Terra									Travata: Trave 1-2-3								
Trave: Trave 1-2					FRC=0,01 cm												
0%	RAR	0,384	14,94	1.261	5.783	-	38.92	SI	RAR	4,381	360,00	1.261	5.783	-	82.17	SI	
	QPR	0,339	11,21	1.299	5.090	-	33.05	SI									
25,0%	RAR	0,226	14,94	1.261	-3.365	-	65.96	SI	RAR	2,502	360,00	1.261	-3.365	-	NS	SI	
	QPR	0,223	11,21	1.299	-3.309	-	50.23	SI									
50,0%	RAR	0,393	14,94	1.261	-5.929	-	37.98	SI	RAR	4,494	360,00	1.261	-5.929	-	80.09	SI	
	QPR	0,369	11,21	1.299	-5.556	-	30.34	SI									
75,0%	RAR	0,132	14,94	1.261	-1.909	-	NS	SI	RAR	1,371	360,00	1.261	-1.909	-	NS	SI	
	QPR	0,115	11,21	1.299	-1.653	-	97.18	SI									
100,0%	RAR	0,573	14,94	1.261	8.694	-	26.06	SI	RAR	6,643	360,00	1.261	8.694	-	54.19	SI	
	QPR	0,554	11,21	1.299	8.401	-	20.20	SI									
Trave: Trave 2-3					FRC=0,00 cm												
0%	RAR	0,381	14,94	-459	5.890	-	39.25	SI	RAR	4,618	360,00	-459	5.890	-	77.96	SI	
	QPR	0,364	11,21	-379	5.623	-	30.81	SI									
25,0%	RAR	0,134	14,94	-459	2.102	-	NS	SI	RAR	1,674	360,00	-459	2.102	-	NS	SI	
	QPR	0,130	11,21	-379	2.025	-	86.50	SI									
50,0%	RAR	0,002	14,94	-455	-65	-	NS	SI	RAR	0,091	360,00	-459	-65	-	NS	SI	
	QPR	0,002	11,21	-379	-59	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,038	14,94	-434	-619	-	NS	SI	RAR	0,520	360,00	-434	-619	-	NS	SI	
	QPR	0,039	11,21	-379	-631	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,027	14,94	-459	460	-	NS	SI	RAR	0,398	360,00	-459	460	-	NS	SI	
	QPR	0,018	11,21	-379	314	-	NS	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 4-5-6								
Trave: Trave 4-5					FRC=0,01 cm												
0%	RAR	0,637	14,94	223	9.765	-	23.46	SI	RAR	7,568	360,00	223	9.765	-	47.57	SI	
	QPR	0,517	11,21	386	7.908	-	21.67	SI									
25,0%	RAR	0,137	14,94	274	-2.076	-	NS	SI	RAR	1,589	360,00	274	-2.076	-	NS	SI	
	QPR	0,144	11,21	386	-2.179	-	77.75	SI									
50,0%	RAR	0,415	14,94	223	-6.355	-	36.00	SI	RAR	4,918	360,00	223	-6.355	-	73.19	SI	
	QPR	0,371	11,21	386	-5.668	-	30.18	SI									
75,0%	RAR	0,211	14,94	223	-3.219	-	70.86	SI	RAR	2,481	360,00	223	-3.219	-	NS	SI	
	QPR	0,169	11,21	386	-2.560	-	66.34	SI									
100,0%	RAR	0,482	14,94	223	7.383	-	31.00	SI	RAR	5,717	360,00	223	7.383	-	62.97	SI	
	QPR	0,467	11,21	386	7.148	-	23.96	SI									
Trave: Trave 5-6					FRC=0,00 cm												
0%	RAR	0,264	14,94	-1.243	4.176	-	56.51	SI	RAR	3,356	360,00	-1.243	4.176	-	NS	SI	
	QPR	0,267	11,21	-1.095	4.197	-	42.02	SI									
25,0%	RAR	0,077	14,94	-1.243	1.294	-	NS	SI	RAR	1,116	360,00	-1.243	1.294	-	NS	SI	
	QPR	0,083	11,21	-1.095	1.373	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,005	14,94	-1.243	184	-	NS	SI	RAR	0,264	360,00	-1.311	189	-	NS	SI	
	QPR	0,005	11,21	-1.095	173	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,054	14,94	-1.311	955	-	NS	SI	RAR	0,859	360,00	-1.311	955	-	NS	SI	
	QPR	0,032	11,21	-1.095	596	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,224	14,94	-1.311	3.557	-	66.79	SI	RAR	2,881	360,00	-1.311	3.557	-	NS	SI	
	QPR	0,165	11,21	-1.095	2.642	-	67.73	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 7-8-9								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Trave: Trave 7-8																	
				FRC=0,01 cm													
0%	RAR	0,612	14,94	448	9.369	-	24.39	SI	RAR	7,240	360,00	448	9.369	-	49.72	SI	
	QPR	0,499	11,21	560	7.610	-	22.47	SI									
25,0%	RAR	0,152	14,94	483	-2.291	-	98.31	SI	RAR	1,737	360,00	483	-2.291	-	NS	SI	
	QPR	0,157	11,21	560	-2.356	-	71.52	SI									
50,0%	RAR	0,420	14,94	448	-6.410	-	35.58	SI	RAR	4,941	360,00	448	-6.410	-	72.86	SI	
	QPR	0,375	11,21	560	-5.710	-	29.88	SI									
75,0%	RAR	0,203	14,94	448	-3.086	-	73.41	SI	RAR	2,358	360,00	448	-3.086	-	NS	SI	
	QPR	0,163	11,21	560	-2.461	-	68.53	SI									
100%	RAR	0,505	14,94	448	7.719	-	29.58	SI	RAR	5,958	360,00	448	7.719	-	60.42	SI	
	QPR	0,485	11,21	560	7.398	-	23.11	SI									
Trave: Trave 8-9																	
				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,278	14,94	-1.158	4.383	-	53.67	SI	RAR	3,509	360,00	-1.158	4.383	-	NS	SI	
	QPR	0,278	11,21	-975	4.359	-	40.32	SI									
25,0%	RAR	0,083	14,94	-1.100	1.378	-	NS	SI	RAR	1,169	360,00	-1.100	1.378	-	NS	SI	
	QPR	0,088	11,21	-975	1.439	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,004	14,94	-1.100	155	-	NS	SI	RAR	0,228	360,00	-1.158	160	-	NS	SI	
	QPR	0,004	11,21	-975	148	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,045	14,94	-1.158	804	-	NS	SI	RAR	0,728	360,00	-1.158	804	-	NS	SI	
	QPR	0,025	11,21	-975	479	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,207	14,94	-1.158	3.289	-	72.12	SI	RAR	2,659	360,00	-1.158	3.289	-	NS	SI	
	QPR	0,153	11,21	-975	2.435	-	73.39	SI									
Piano Terra																	
				FRC=0,01 cm				Travata: Trave 10-11-12									
Trave: Trave 10-11																	
0%	RAR	0,364	14,94	1.458	5.466	-	41.00	SI	RAR	4,117	360,00	1.458	5.466	-	87.44	SI	
	QPR	0,325	11,21	1.454	4.854	-	34.52	SI									
25,0%	RAR	0,239	14,94	1.458	-3.539	-	62.51	SI	RAR	2,620	360,00	1.458	-3.539	-	NS	SI	
	QPR	0,232	11,21	1.454	-3.439	-	48.20	SI									
50,0%	RAR	0,397	14,94	1.458	-5.960	-	37.67	SI	RAR	4,501	360,00	1.458	-5.960	-	79.98	SI	
	QPR	0,372	11,21	1.454	-5.581	-	30.13	SI									
75,0%	RAR	0,126	14,94	1.458	-1.796	-	NS	SI	RAR	1,265	360,00	1.458	-1.796	-	NS	SI	
	QPR	0,111	11,21	1.454	-1.572	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,591	14,94	1.458	8.952	-	25.26	SI	RAR	6,826	360,00	1.458	8.952	-	52.74	SI	
	QPR	0,568	11,21	1.454	8.589	-	19.74	SI									
Trave: Trave 11-12																	
				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	0,394	14,94	-345	6.088	-	37.90	SI	RAR	4,761	360,00	-345	6.088	-	75.60	SI	
	QPR	0,373	11,21	-285	5.763	-	30.01	SI									
25,0%	RAR	0,140	14,94	-345	2.188	-	NS	SI	RAR	1,731	360,00	-345	2.188	-	NS	SI	
	QPR	0,134	11,21	-285	2.083	-	83.70	SI									
50,0%	RAR	0,004	14,94	-341	-91	-	NS	SI	RAR	0,101	360,00	-341	-91	-	NS	SI	
	QPR	0,004	11,21	-285	-82	-	NS	SI									
75,0%	RAR	0,047	14,94	-345	-749	-	NS	SI	RAR	0,613	360,00	-345	-749	-	NS	SI	
	QPR	0,046	11,21	-285	-734	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,012	14,94	-345	212	-	NS	SI	RAR	0,196	360,00	-345	212	-	NS	SI	
	QPR	0,007	11,21	-285	127	-	NS	SI									
Piano Terra																	
				FRC=0,01 cm				Travata: Trave 1-4-7-10									
Trave: Trave 1-4																	
0%	RAR	0,257	14,94	3.481	3.627	-	58.19	SI	RAR	2,508	360,00	3.481	3.627	-	NS	SI	
	QPR	0,189	11,21	2.565	2.665	-	59.38	SI									
25,0%	RAR	1,003	14,94	3.481	-15.097	-	14.89	SI	RAR	11,420	360,00	3.481	-15.097	-	31.52	SI	
	QPR	0,771	11,21	2.565	-11.616	-	14.52	SI									
50,0%	RAR	1,033	14,94	3.481	-15.553	-	14.46	SI	RAR	11,774	360,00	3.481	-15.553	-	30.57	SI	
	QPR	0,791	11,21	2.565	-11.913	-	14.17	SI									
75,0%	RAR	0,168	14,94	3.481	2.257	-	89.14	SI	RAR	1,443	360,00	3.481	2.257	-	NS	SI	
	QPR	0,131	11,21	2.565	1.772	-	85.81	SI									
100,0%	RAR	3,983	14,94	3.481	38.337	-	3.75	SI	RAR	154,013	360,00	3.481	38.337	-	2.33	SI	
	QPR	1,931	11,21	2.565	29.443	-	5.80	SI									
Trave: Trave 4-7																	
				FRC=0,03 cm													
0%	RAR	4,164	14,94	4.429	40.047	-	3.58	SI	RAR	160,234	360,00	4.429	40.047	-	2.24	SI	
	QPR	2,017	11,21	3.250	30.692	-	5.55	SI									
25,0%	RAR	0,484	14,94	4.429	-7.033	-	30.86	SI	RAR	5,070	360,00	4.429	-7.033	-	71.01	SI	
	QPR	0,367	11,21	3.250	-5.340	-	30.54	SI									
50,0%	RAR	1,552	14,94	4.429	-23.448	-	9.62	SI	RAR	17,824	360,00	4.429	-23.448	-	20.19	SI	
	QPR	1,184	11,21	3.250	-17.901	-	9.46	SI									
75,0%	RAR	0,625	14,94	4.429	-9.195	-	23.91	SI	RAR	6,749	360,00	4.429	-9.195	-	53.33	SI	
	QPR	0,474	11,21	3.250	-6.987	-	23.63	SI									
100,0%	RAR	3,715	14,94	4.429	35.719	-	4.02	SI	RAR	142,499	360,00	4.429	35.719	-	2.52	SI	
	QPR	1,802	11,21	3.250	27.396	-	6.21	SI									
Trave: Trave 7-10																	
				FRC=0,00 cm													
0%	RAR	2,076	14,94	2.026	31.722	-	7.19	SI	RAR	24,468	360,00	2.026	31.722	-	14.71	SI	
	QPR	1,596	11,21	1.456	24.397	-	7.01	SI									
25,0%	RAR	0,373	14,94	2.026	5.550	-	40.02	SI	RAR	4,132	360,00	2.026	5.550	-	87.13	SI	
	QPR	0,289	11,21	1.456	4.304	-	38.80	SI									
50,0%	RAR	0,549	14,94	2.026	-8.248	-	27.22	SI	RAR	6,228	360,00	2.026	-8.248	-	57.80	SI	
	QPR	0,420	11,21	1.456	-6.318	-	26.69	SI									
75,0%	RAR	0,642	14,94	2.026	-9.675	-	23.28	SI	RAR	7,337	360,00	2.026	-9.675	-	49.06	SI	
	QPR	0,495	11,21	1.456	-7.469	-	22.64	SI									
100,0%	RAR	0,095	14,94	2.026	1.270	-	NS	SI	RAR	0,806	360,00	2.026	1.270	-	NS	SI	
	QPR	0,064	11,21	1.456	849	-	NS	SI									
Piano Terra																	
				FRC=0,02 cm				Travata: Trave 2-5-8-11									
Trave: Trave 2-5																	
0%	RAR	0,526	14,94	5.101	7.623	-	28.37	SI	RAR	5,468	360,00	5.101	7.623	-	65.83	SI	
	QPR	0,381	11,21	3.726	5.519	-	29.38	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
25,0%	RAR	1,360	14,94	5.101	-20.432	-	10.98	SI	RAR	15,421	360,00	5.101	-20.432	-	23.34	SI	
	QPR	1,025	11,21	3.726	-15.412	-	10.93	SI									
50,0%	RAR	1,462	14,94	5.101	-22.005	-	10.21	SI	RAR	16,643	360,00	5.101	-22.005	-	21.63	SI	
	QPR	1,096	11,21	3.726	-16.506	-	10.22	SI									
75,0%	RAR	0,219	14,94	5.101	2.892	-	68.36	SI	RAR	1,792	360,00	5.101	2.892	-	NS	SI	
	QPR	0,167	11,21	3.726	2.227	-	67.05	SI									
100,0%	RAR	5,638	14,94	5.101	54.272	-	2.64	SI	RAR	217,825	360,00	5.101	54.272	-	1.65	SI	
	QPR	4,235	11,21	3.726	40.798	-	2.64	SI									
Trave: Trave 5-8 FRC=0,04 cm																	
0%	RAR	6,034	14,94	6.538	58.019	-	2.47	SI	RAR	232,069	360,00	6.538	58.019	-	1.55	SI	
	QPR	4,521	11,21	4.760	43.500	-	2.47	SI									
25,0%	RAR	0,705	14,94	6.538	-10.230	-	21.20	SI	RAR	7,365	360,00	6.538	-10.230	-	48.87	SI	
	QPR	0,524	11,21	4.760	-7.620	-	21.37	SI									
50,0%	RAR	3,545	14,94	6.538	-33.977	-	4.21	SI	RAR	133,737	360,00	6.538	-33.977	-	2.69	SI	
	QPR	1,682	11,21	4.760	-25.406	-	6.66	SI									
75,0%	RAR	0,899	14,94	6.538	-13.220	-	16.61	SI	RAR	9,689	360,00	6.538	-13.220	-	37.15	SI	
	QPR	0,670	11,21	4.760	-9.856	-	16.73	SI									
100,0%	RAR	5,413	14,94	6.538	52.040	-	2.75	SI	RAR	207,534	360,00	6.538	52.040	-	1.73	SI	
	QPR	4,061	11,21	4.760	39.030	-	2.75	SI									
Trave: Trave 8-11 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	4,652	14,94	3.023	44.845	-	3.21	SI	RAR	180,896	360,00	3.023	44.845	-	1.99	SI	
	QPR	3,499	11,21	2.168	33.751	-	3.20	SI									
25,0%	RAR	0,513	14,94	3.023	7.613	-	29.09	SI	RAR	5,646	360,00	3.023	7.613	-	63.76	SI	
	QPR	0,389	11,21	2.168	5.780	-	28.80	SI									
50,0%	RAR	0,783	14,94	3.023	-11.753	-	19.08	SI	RAR	8,863	360,00	3.023	-11.753	-	40.62	SI	
	QPR	0,586	11,21	2.168	-8.809	-	19.11	SI									
75,0%	RAR	0,880	14,94	3.023	-13.246	-	16.97	SI	RAR	10,023	360,00	3.023	-13.246	-	35.91	SI	
	QPR	0,664	11,21	2.168	-10.009	-	16.86	SI									
100,0%	RAR	0,222	14,94	3.023	3.132	-	67.35	SI	RAR	2,164	360,00	3.023	3.132	-	NS	SI	
	QPR	0,155	11,21	2.168	2.177	-	72.49	SI									
Piano Terra Travata: Trave 3-6-9-12																	
Trave: Trave 3-6 FRC=0,01 cm																	
0%	RAR	0,087	14,94	2.403	1.118	-	NS	SI	RAR	0,654	360,00	2.403	1.118	-	NS	SI	
	QPR	0,068	11,21	1.801	876	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,664	14,94	2.403	-9.985	-	22.49	SI	RAR	7,544	360,00	2.403	-9.985	-	47.71	SI	
	QPR	0,524	11,21	1.801	-7.892	-	21.37	SI									
50,0%	RAR	0,653	14,94	2.403	-9.817	-	22.87	SI	RAR	7,414	360,00	2.403	-9.817	-	48.55	SI	
	QPR	0,515	11,21	1.801	-7.750	-	21.75	SI									
75,0%	RAR	0,119	14,94	2.403	1.613	-	NS	SI	RAR	1,039	360,00	2.403	1.613	-	NS	SI	
	QPR	0,095	11,21	1.801	1.295	-	NS	SI									
100,0%	RAR	1,596	14,94	2.403	24.312	-	9.35	SI	RAR	18,676	360,00	2.403	24.312	-	19.27	SI	
	QPR	1,263	11,21	1.801	19.250	-	8.86	SI									
Trave: Trave 6-9 FRC=0,02 cm																	
0%	RAR	1,632	14,94	3.111	24.793	-	9.15	SI	RAR	18,987	360,00	3.111	24.793	-	18.96	SI	
	QPR	1,291	11,21	2.320	19.627	-	8.67	SI									
25,0%	RAR	0,301	14,94	3.111	-4.346	-	49.57	SI	RAR	3,099	360,00	3.111	-4.346	-	NS	SI	
	QPR	0,235	11,21	2.320	-3.402	-	47.64	SI									
50,0%	RAR	0,965	14,94	3.111	-14.537	-	15.48	SI	RAR	11,018	360,00	3.111	-14.537	-	32.67	SI	
	QPR	0,759	11,21	2.320	-11.452	-	14.76	SI									
75,0%	RAR	0,394	14,94	3.111	-5.776	-	37.88	SI	RAR	4,210	360,00	3.111	-5.776	-	85.50	SI	
	QPR	0,308	11,21	2.320	-4.520	-	36.38	SI									
100%	RAR	1,446	14,94	3.111	21.937	-	10.33	SI	RAR	16,768	360,00	3.111	21.937	-	21.46	SI	
	QPR	1,146	11,21	2.320	17.395	-	9.77	SI									
Trave: Trave 9-12 FRC=0,00 cm																	
0%	RAR	1,316	14,94	1.428	20.088	-	11.35	SI	RAR	15,481	360,00	1.428	20.088	-	23.25	SI	
	QPR	1,043	11,21	1.040	15.932	-	10.74	SI									
25,0%	RAR	0,250	14,94	1.428	3.717	-	59.66	SI	RAR	2,761	360,00	1.428	3.717	-	NS	SI	
	QPR	0,199	11,21	1.040	2.964	-	56.28	SI									
50,0%	RAR	0,337	14,94	1.428	-5.055	-	44.27	SI	RAR	3,800	360,00	1.428	-5.055	-	94.72	SI	
	QPR	0,266	11,21	1.040	-3.996	-	42.08	SI									
75,0%	RAR	0,414	14,94	1.428	-6.234	-	36.07	SI	RAR	4,717	360,00	1.428	-6.234	-	76.32	SI	
	QPR	0,329	11,21	1.040	-4.953	-	34.10	SI									
100,0%	RAR	0,020	14,94	1.428	184	-	NS	SI	RAR	0,016	360,00	1.428	184	-	NS	SI	
	QPR	0,012	11,21	1.040	95	-	NS	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,r} M_{Ed,3r} M_{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ_{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤ σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤ σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} > σ _{cd,amm} ; σ _{at} > σ _{td,amm}).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%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	Verificat o
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3					
Trave: Trave 1-2				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.291	5.236	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	5.090	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.291	178	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	122	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.291	-3.321	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	-3.309	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.291	-5.258	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	-5.201	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.291	-5.634	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	-5.556	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.291	-4.451	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	-4.373	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.291	-1.706	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	-1.653	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.299	2.604	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	2.604	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.291	8.463	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.299	8.401	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-396	5.679	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	5.623	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-396	3.668	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	3.634	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-396	2.041	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	2.025	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-396	798	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	793	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-396	-60	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	-59	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-396	-535	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	-533	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-379	-631	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	-631	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-379	-347	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	-347	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-396	345	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-379	314	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 4-5-6					
Trave: Trave 4-5				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	351	8.299	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	7.908	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	351	2.229	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	2.040	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	386	-2.179	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	-2.179	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	351	-4.827	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	-4.748	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	351	-5.813	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	-5.668	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	351	-5.102	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	-4.937	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	351	-2.699	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	-2.560	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	386	1.470	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	1.470	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	351	7.198	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	386	7.148	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-6				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.095	4.197	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	4.197	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.095	2.582	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	2.582	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1.095	1.373	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	1.373	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.095	570	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	570	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.141	176	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	173	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.141	215	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	182	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.141	671	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	596	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.141	1.546	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	1.417	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.141	2.835	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.095	2.642	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 7-8-9					
Trave: Trave 7-8				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	537	7.980	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	7.610	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	537	1.974	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	1.802	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	560	-2.356	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	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]		
37,5%	QPR	560	-2.356	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	537	-4.948	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	-4.861	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	537	-5.857	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	-5.710	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	537	-5.072	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	-4.910	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	537	-2.593	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	-2.461	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	560	1.642	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	1.642	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	537	7.466	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	560	7.398	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9		FRC=0,00 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	-1.013	4.364	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	4.359	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-975	2.696	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	2.696	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-975	1.439	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	1.439	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-975	590	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	590	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.013	151	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	148	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.013	140	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	109	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.013	548	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	479	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.013	1.373	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	1.254	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.013	2.615	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-975	2.435	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra		Travata: Trave 10-11-12					AA= PCA						
Trave: Trave 10-11		FRC=0,01 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	1.454	4.983	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	4.854	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.454	-61	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-61	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.454	-3.460	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-3.439	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.454	-5.340	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-5.278	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.454	-5.661	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-5.581	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.454	-4.420	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-4.345	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.454	-1.619	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	-1.572	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.454	2.741	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	2.738	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.454	8.665	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.454	8.589	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12		FRC=0,00 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	-298	5.831	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	5.763	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-298	3.776	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	3.734	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-298	2.105	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	2.083	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-298	818	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	811	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-298	-84	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	-82	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-298	-603	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	-598	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-298	-737	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	-734	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-285	-492	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	-492	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-298	145	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-285	127	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra		Travata: Trave 1-4-7-10					AA= PCA						
Trave: Trave 1-4		FRC=0,01 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	2.758	2.867	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	2.665	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.758	-6.601	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	-6.223	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.758	-12.348	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	-11.616	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.758	-14.374	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	-13.512	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.758	-12.679	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	-11.913	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.758	-7.262	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	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]		
75,0%	QPR	2.565	-6.818	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.758	1.874	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	1.772	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.758	14.735	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	13.861	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.758	31.315	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.565	29.443	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-7				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.498	32.662	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	30.692	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.498	10.358	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	9.741	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.498	-5.696	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	-5.340	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.498	-15.505	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	-14.554	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3.498	-19.069	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	-17.901	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.498	-16.385	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	-15.380	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.498	-7.452	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	-6.987	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.498	7.724	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	7.270	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	3.498	29.148	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.250	27.396	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-10				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.576	25.939	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	24.397	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.576	13.994	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	13.169	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.576	4.567	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	4.304	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.576	-2.338	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	-2.190	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.576	-6.724	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	-6.318	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.576	-8.589	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	-8.077	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.576	-7.933	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	-7.469	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.576	-4.758	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	-4.494	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.576	938	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.456	849	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 2-5-8-11					
Trave: Trave 2-5				FRC=0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	4.016	5.962	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	5.519	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.016	-7.906	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	-7.424	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.016	-16.469	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	-15.412	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.016	-19.721	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	-18.438	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.016	-17.664	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	-16.506	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.016	-10.301	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	-9.617	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.016	2.367	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	2.227	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.016	20.349	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.726	19.036	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.016	43.635	-	2,82	2,13	5,0035 E-04	382	319	0,159	0,400	2,51	SI
	QPR	3.726	40.798	-	2,63	2,13	4,6781 E-04	382	319	0,149	0,300	2,01	SI
Trave: Trave 5-8				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	5.134	46.556	-	3,00	2,13	5,4508 E-04	382	319	0,174	0,400	2,30	SI
	QPR	4.760	43.500	-	2,80	2,13	4,9721 E-04	382	319	0,158	0,300	1,89	SI
12,5%	FRQ	5.134	14.732	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	13.773	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.134	-8.170	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	-7.620	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.134	-22.153	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	-20.682	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5.134	-27.210	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	-25.406	-	1,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.134	-23.350	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	-21.800	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5.134	-10.564	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	-9.856	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	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]		
87,5%	FRQ	5.134	11.141	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.760	10.420	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	5.134	41.769	-	2,69	2,13	4,7638 E-04	382	319	0,152	0,400	2,63	SI
	QPR	4.760	39.030	-	2,51	2,13	4,4521 E-04	382	319	0,142	0,300	2,11	SI
Trave: Trave 8-11			FRC=0,01 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	2.348	36.086	-	2,33	2,13	4,1617 E-04	382	319	0,133	0,400	3,02	SI
	QPR	2.168	33.751	-	2,18	2,13	3,8902 E-04	382	319	0,124	0,300	2,42	SI
12,5%	FRQ	2.348	19.333	-	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	18.091	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.348	6.166	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	5.780	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.348	-3.424	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	-3.189	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.348	-9.429	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	-8.809	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.348	-11.851	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	-11.082	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.348	-10.691	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	-10.009	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.348	-5.950	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	-5.591	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.348	2.377	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.168	2.177	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Travata: Trave 3-6-9-12					AA= PCA					
Trave: Trave 3-6			FRC=0,01 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	1.928	927	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	876	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.928	-4.877	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	-4.621	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.928	-8.333	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	-7.892	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.928	-9.433	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	-8.933	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.928	-8.185	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	-7.750	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.928	-4.585	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	-4.339	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.928	1.362	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	1.295	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.928	9.663	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	9.159	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.928	20.316	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.801	19.250	-	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-9			FRC=0,02 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	2.486	20.714	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	19.627	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.486	6.579	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	6.239	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.486	-3.601	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	-3.402	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.486	-9.829	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	-9.300	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.486	-12.102	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	-11.452	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.486	-10.420	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	-9.858	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.486	-4.785	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	-4.520	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.486	4.805	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	4.564	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.486	18.351	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.320	17.395	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-12			FRC=0,00 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	1.121	16.807	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	15.932	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.121	9.174	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	8.699	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.121	3.122	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	2.964	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.121	-1.342	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	-1.267	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.121	-4.219	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	-3.996	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.121	-5.513	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	-5.225	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.121	-5.223	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	-4.953	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.121	-3.346	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.040	-3.179	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.121	114	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	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]		
	QPR	1.040	95	-	0,00	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).
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,r} M _{Ed,3r}	Sollecitazioni di progetto.
M _{Ed,2}	
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}

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

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 ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Piano Terra																
										Travata: Trave 1-2-3						
Trave 1-2	0%	4,93	95.722	95.722	38.962	38.962	9.975	9.250	1,1	52.833	-33.608	0	0	5,59	8,78	GR
	100%		96.481	96.481	38.962	38.962	-9.974	-9.249		33.608	-52.832	0	0	8,78	5,59	
Trave 2-3	0%	2,45	96.306	96.306	78.938	78.938	4.948	4.589	1,1	91.780	-82.243	0	0	3,21	3,59	GR
	100%		96.874	96.874	78.938	78.938	-4.948	-4.588		82.244	-91.780	0	0	3,59	3,21	
Piano Terra																
										Travata: Trave 4-5-6						
Trave 4-5	0%	4,93	95.435	95.435	38.791	38.791	10.700	9.250	1,1	53.370	-33.421	0	0	5,53	8,82	GR
	100%		95.927	95.927	38.791	38.791	-10.699	-9.249		33.421	-53.369	0	0	8,82	5,53	
Trave 5-6	0%	2,45	96.343	96.343	78.872	78.872	5.308	4.589	1,1	92.067	-82.171	0	0	3,20	3,59	GR
	100%		96.676	96.676	78.872	78.872	-5.307	-4.588		82.171	-92.067	0	0	3,59	3,20	
Piano Terra																
										Travata: Trave 7-8-9						
Trave 7-8	0%	4,93	95.501	95.501	38.836	38.836	10.717	9.259	1,1	53.437	-33.461	0	0	5,52	8,82	GR
	100%		96.078	96.078	38.836	38.836	-10.717	-9.260		33.460	-53.436	0	0	8,82	5,52	
Trave 8-9	0%	2,45	96.375	96.375	78.934	78.934	5.312	4.591	1,1	92.139	-82.236	0	0	3,20	3,59	GR
	100%		96.781	96.781	78.934	78.934	-5.310	-4.590		82.237	-92.137	0	0	3,59	3,20	
Piano Terra																
										Travata: Trave 10-11-12						
Trave 10-11	0%	4,93	95.955	95.955	39.048	39.048	9.975	9.250	1,1	52.928	-33.704	0	0	5,58	8,76	GR
	100%		96.676	96.676	39.048	39.048	-9.974	-9.249		33.704	-52.927	0	0	8,76	5,58	
Trave 11-12	0%	2,45	96.489	96.489	79.054	79.054	4.948	4.589	1,1	91.908	-82.371	0	0	3,21	3,58	GR
	100%		96.975	96.975	79.054	79.054	-4.948	-4.588		82.371	-91.907	0	0	3,58	3,21	
Piano Terra																
										Travata: Trave 1-4-7-10						
Trave 1-4	0%	3,61	96.196	96.196	53.496	53.496	30.975	21.183	1,1	89.821	-37.662	0	0	3,29	7,84	GR
	100%		97.003	97.003	53.496	53.496	-30.975	-21.183		37.663	-89.821	0	0	7,84	3,29	
Trave 4-7	0%	4,68	100.512	99.264	42.696	42.696	40.132	27.445	1,1	87.097	-19.521	0	0	3,39	15,12	GR
	100%		99.264	100.512	42.696	42.696	-40.132	-27.444		19.521	-87.098	0	0	15,12	3,39	
Trave 7-10	0%	2,97	96.159	96.159	64.953	64.953	25.491	17.432	1,1	96.939	-54.016	0	0	3,04	5,46	GR
	100%		96.882	96.882	64.953	64.953	-25.490	-17.433		54.016	-96.939	0	0	5,46	3,04	
Piano Terra																
										Travata: Trave 2-5-8-11						
Trave 2-5	0%	3,61	96.318	96.318	54.156	54.554	43.934	28.749	1,1	103.505	-31.260	0	0	2,85	9,45	GR
	100%		99.264	100.701	54.156	54.554	-43.933	-28.749		30.823	-103.942	0	0	9,58	2,84	
Trave 5-8	0%	4,68	101.106	99.264	42.795	42.795	56.958	37.272	1,1	104.032	-9.802	0	0	2,84	30,13	GR
	100%		99.264	101.106	42.795	42.795	-56.958	-37.272		9.802	-104.032	0	0	30,13	2,84	
Trave 8-11	0%	2,97	100.116	99.264	66.189	65.902	36.094	23.619	1,1	108.902	-48.874	0	0	2,71	6,04	GR
	100%		96.269	96.269	66.189	65.902	-36.093	-23.619		49.189	-108.586	0	0	6,00	2,72	
Piano Terra																
										Travata: Trave 3-6-9-12						
Trave 3-6	0%	3,61	96.290	96.290	53.447	53.447	19.730	14.338	1,1	78.521	-44.454	0	0	3,76	6,64	GR
	100%		96.732	96.732	53.447	53.447	-19.730	-14.337		44.454	-78.521	0	0	6,64	3,76	
Trave 6-9	0%	4,68	99.315	99.315	42.428	42.428	25.588	18.595	1,1	72.259	-28.076	0	0	4,08	10,51	GR
	100%		99.413	99.413	42.428	42.428	-25.588	-18.594		28.077	-72.259	0	0	10,51	4,08	
Trave 9-12	0%	2,97	96.294	96.294	65.086	65.086	16.200	11.772	1,1	87.794	-59.822	0	0	3,36	4,93	GR
	100%		96.704	96.704	65.086	65.086	-16.200	-11.773		59.821	-87.795	0	0	4,93	3,36	

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.

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(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
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			
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m m]	[m m]	[m m]	[cm]				[cm]			
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	18.609	-14.895	-29.315	3.85[S]	132.108	72.935	60.609	1.375.725	1,61	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	37.096	17.972	-30.153	3.63[S]	135.337	74.806	84.652	1.375.725	1,59	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	9.372	15.499	26.956	4.26[S]	130.480	71.997	57.947	1.375.725	1,62	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	93.589	-11.711	30.840	4.00[S]	144.457	80.481	114.364	1.375.725	1,54	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	129.747	-14.792	29.019	4.28[S]	148.410	84.084	158.734	1.375.725	1,50	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	55.433	14.239	28.828	4.13[S]	138.484	76.657	94.648	1.375.725	1,58	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	83.595	-11.385	-32.376	3.71[S]	142.951	79.487	109.865	1.375.725	1,55	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	105.654	15.195	31.243	3.81[S]	145.858	81.694	150.942	1.375.725	1,53	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	47.823	14.234	-29.978	3.88[S]	137.193	75.891	90.989	1.375.725	1,58	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	22.167	-15.594	-28.672	3.96[S]	132.738	73.302	57.655	1.375.725	1,61	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	35.270	-17.893	-28.046	4.00[S]	135.013	74.628	77.850	1.375.725	1,60	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	2.905	14.402	-26.911	4.31[S]	129.315	71.347	53.619	1.375.725	1,63	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	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 _r , n _{req}	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 _r , φ	Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

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

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	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	[N]	X	Y	[cm]	
				[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[mm ²]	[mm ²]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	102.691	56.920	2,92	277445	300175	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	106.206	59.308	2,85	279295	302177	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	101.047	55.915	2,95	275974	298583	367317	33117	0	0	0	0	-	0,167	0,083	12	NO

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		X	Y		
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[mm ²]	[mm ²]	[cm]	
							5						55	77		
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	111.940	64.563	2,73	282442	305582	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	117.384	69.623	2,63	285613	309012	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	106.954	59.896	2,83	279518	302418	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	111.024	63.710	2,75	281876	304970	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	116.163	68.486	2,65	284890	308230	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	106.235	59.332	2,84	279114	301982	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	101.364	56.109	2,96	276906	299593	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	104.600	58.146	2,88	278577	301401	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	100.509	55.595	2,97	275605	298184	367317	33117 5	0	0	0	0	-	0,167 55	0,083 77	12	NO

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 $CS \geq 100$; [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/passi 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 - verifiche delle tensioni di esercizio

pag.48

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																	
Lv Tp _{rnf}	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]			
Piano Terra																	
	RAR	0,788	14,94	64.526	984	-3.179	18.95	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,625	11,21	64.303	-1.681	1.276	17.93	SI									
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra																	
	RAR	1,028	14,94	33.027	5.052	-4.469	14.53	SI	RAR	6,154	360,00	33.027	5.052	-4.469	58.49	SI	
	QPR	0,848	11,21	26.786	4.833	-3.299	13.21	SI									
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra																	
	RAR	1,236	14,94	53.209	-3.516	-6.259	12.09	SI	RAR	5,114	360,00	53.209	-3.516	-6.259	70.39	SI	
	QPR	0,984	11,21	43.435	-3.381	-4.570	11.38	SI									
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Piano Terra																	
	RAR	0,435	14,94	16.675	293	-2.896	34.35	SI	RAR	1,962	360,00	16.675	293	-2.896	NS	SI	
	QPR	0,331	11,21	13.503	198	-2.180	33.82	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 (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

Verificato [SI] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione														
Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o	
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Pilastrata: Pilastrata 1														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	34.565	4.595	6.278	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	32.864	4.565	5.867	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 2														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	54.578	-3.365	8.698	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	51.928	-3.339	8.097	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 3														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	18.303	354	4.175	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	17.421	330	3.925	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 4														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	90.080	2.793	1.569	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	90.080	2.793	1.569	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 5														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	128.105	-3.624	2.446	-0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	128.105	-3.624	2.446	-0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 6														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	55.556	1.035	938	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	55.556	1.035	938	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 7														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	83.605	3.058	-3.637	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	83.605	3.058	-3.637	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 8														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	127.039	-3.775	-5.448	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	119.512	-3.688	-5.071	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 9														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	53.987	903	-2.597	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	51.178	881	-2.442	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 10														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	28.100	4.879	-3.546	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	26.786	4.833	-3.299	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 11														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	45.492	-3.409	-4.926	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
-	QPR	43.435	-3.381	-4.570	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 12														
Piano Terra				AA= PCA										
-	FRQ	14.171	218	-2.331	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	

Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	QPR	13.503	198	-2.180	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed,r} M_{Ed,3r} 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}

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

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

Lv	%L _{LT}	L _{LT}	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]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Piano Terra	0%	3,00	X	78.476	-78.476	1,1	56.920	56.920	0	0	3,02	GR
			Y	141.389	-141.389		102.691	102.691	0	0	2,92	
	100%		X	76.761	-76.761		56.920	56.920	0	0	3,02	
			Y	138.676	-138.676		102.691	102.691	0	0	2,92	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Piano Terra	0%	3,00	X	81.725	-81.725	1,1	59.308	59.308	0	0	2,90	GR
			Y	145.891	-145.891		106.206	106.206	0	0	2,85	
	100%		X	80.024	-80.024		59.308	59.308	0	0	2,90	
			Y	143.762	-143.762		106.206	106.206	0	0	2,85	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Piano Terra	0%	3,00	X	76.910	-76.910	1,1	55.915	55.915	0	0	3,08	GR
			Y	138.914	-138.914		101.047	101.047	0	0	2,95	
	100%		X	75.586	-75.586		55.915	55.915	0	0	3,08	
			Y	136.668	-136.668		101.047	101.047	0	0	2,95	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Piano Terra	0%	3,00	X	88.877	-88.877	1,1	64.563	64.563	0	0	2,67	GR
			Y	153.542	-153.542		111.940	111.940	0	0	2,73	
	100%		X	87.204	-87.204		64.563	64.563	0	0	2,67	
			Y	151.749	-151.749		111.940	111.940	0	0	2,73	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Piano Terra	0%	3,00	X	95.757	-95.757	1,1	69.623	69.623	0	0	2,47	GR
			Y	160.945	-160.945		117.384	117.384	0	0	2,63	
	100%		X	94.125	-94.125		69.623	69.623	0	0	2,47	
			Y	159.194	-159.194		117.384	117.384	0	0	2,63	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Piano Terra	0%	3,00	X	82.527	-82.527	1,1	59.896	59.896	0	0	2,87	GR
			Y	146.754	-146.754		106.954	106.954	0	0	2,83	
	100%		X	80.827	-80.827		59.896	59.896	0	0	2,87	
			Y	144.940	-144.940		106.954	106.954	0	0	2,83	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Piano Terra	0%	3,00	X	87.716	-87.716	1,1	63.710	63.710	0	0	2,70	GR
			Y	152.292	-152.292		111.024	111.024	0	0	2,75	
	100%		X	86.039	-86.039		63.710	63.710	0	0	2,70	
			Y	150.502	-150.502		111.024	111.024	0	0	2,75	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Piano Terra	0%	3,00	X	94.211	-94.211	1,1	68.486	68.486	0	0	2,51	GR
			Y	159.289	-159.289		116.163	116.163	0	0	2,65	
	100%		X	92.569	-92.569		68.486	68.486	0	0	2,51	
			Y	157.518	-157.518		116.163	116.163	0	0	2,65	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	0%	3,00	X	81.757	-81.757	1,1	59.332	59.332	0	0	2,90	GR
			Y	145.925	-145.925		106.235	106.235	0	0	2,84	
	100%		X	80.057	-80.057		59.332	59.332	0	0	2,90	
			Y	143.808	-143.808		106.235	106.235	0	0	2,84	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	0%	3,00	X	77.368	-77.368	1,1	56.109	56.109	0	0	3,07	GR
			Y	139.656	-139.656		101.364	101.364	0	0	2,96	
	100%		X	75.657	-75.657		56.109	56.109	0	0	3,07	
			Y	136.791	-136.791		101.364	101.364	0	0	2,96	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	0%	3,00	X	80.144	-80.144	1,1	58.146	58.146	0	0	2,96	GR
			Y	143.948	-143.948		104.600	104.600	0	0	2,88	
	100%		X	78.437	-78.437		58.146	58.146	0	0	2,96	
			Y	141.325	-141.325		104.600	104.600	0	0	2,88	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra (a)	0%	3,00	X	76.472	-76.472	1,1	55.595	55.595	0	0	3,10	GR

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%		Y	138.184	-138.184		100.509	100.509	0	0	2,97	
		X	75.150	-75.150		55.595	55.595	0	0	3,10		
		Y	135.931	-135.931		100.509	100.509	0	0	2,97		

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 sovreresistenza.
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 Duttilità - Pilastri 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}	
Duttilità di curvatura richiesta allo SLC nelle direzioni X e Y: [μ _{0,x} = 21,20; μ _{0,y} = 15,39]										
Pilastrata: Pilastrata 1										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,029	0,080	8,249	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 2										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,040	0,080	3,084	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 3										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,027	0,080	10,127	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 4										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,054	0,080	1,738	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 5										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,075	0,080	1,053	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 6										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,045	0,080	2,447	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 7										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,052	0,080	1,861	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 8										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,071	0,080	1,131	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 9										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,043	0,080	2,647	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 10										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,027	0,080	10,387	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 11										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,037	0,080	3,748	2,660	
Pilastrata: Pilastrata 12										
Piano Terra	86,26	11242	0,213	0,673	0,626	0,025	0,080	16,079	2,660	

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 rigidezza 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 rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza 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 rigidezza 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 rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza 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											
IdPiano	Q _{LV}	H _{LV}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	X	Y	X	Y	X	Y
						[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	3,50	NO	NO	80.644	204.431	132.396	1.177.819	667.958	266.381	231.431

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)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
IdPiano	Q _{LV}	H _{LV}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	P _{θ,X}	P _{θ,Y}	T _{θ,X}	T _{θ,Y}	Θ _X	Θ _Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Piano Terra	0,00	3,50	1,1130	1,5366	791.128	791.128	227.535	203.442	1,1057 E-02	1,7073 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 AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche									Note
IdPiano	Q _{LV}	H _{LV}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	C _{lg} T _{mp}	δ _{lim}	δ _{lim} · δ _{d,X}	δ _{lim} · δ _{d,Y}	
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	3,50	0,1704	0,2744	RF	1,7500	1,5796	1,4756	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano}	Identificativo del livello o piano.
Q_{LV}	Quota del livello o piano.
H_{LV}	Altezza del livello o piano.
C_{lg}T_{mp}	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
δ_{lim}	Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
δ_{d,X}, δ_{d,Y}	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

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 _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	R _f
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		

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

Dati indicati per direzione																
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{v_i} 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_i	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_i}_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).

Dati indicati per direzione																
Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{V_i} 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]
Id_{pil,sup}	Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.															
σ_{cR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.															
σ_{tR}	Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.															
f_{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.															
f_{fk}	Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.															
N_{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.															
N_{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.															
A_{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).															
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).															
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.															
V_c	Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione															
σ	Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.															
V_{isd}	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 _{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]					
Fondazione							Travata: Trave 1-2-3					
Trave 1-2	0%	41.110	18.628	16.976	29.680	8,04	8,04	11.23[S]	0,08	6.80[S]	0,08	NO
	12,5%	41.110	21.625	8.189	12.673	8,04	8,04	9.67[S]	0,08	15.73[S]	0,08	NO
	25,0%	49.897	21.546	8.189	4.239	8,04	8,04	9.83[S]	0,09	47.03[S]	0,08	NO
	37,5%	49.897	18.391	-	-	8,04	8,04	11.52[S]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	48.627	14.240	-	-	8,04	8,04	14.85[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	45.277	10.433	-	-	8,04	8,04	20.18[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	16.976	9.427	41.110	4.379	8,04	8,04	21.43[S]	0,08	47.80[S]	0,08	NO
	87,5%	8.189	11.358	41.110	20.422	8,04	8,04	17.55[S]	0,08	10.24[S]	0,08	NO
100,0%	8.189	14.829	49.897	47.715	16,08	16,08	26.14[S]	0,10	8.38[S]	0,10	NO	
Trave 2-3	0%	-29.516	7.161	50.981	30.161	16,08	16,08	52.57[S]	0,10	13.27[S]	0,10	NO
	12,5%	-29.516	6.630	50.981	16.983	8,04	8,04	28.35[S]	0,08	12.49[S]	0,09	NO
	25,0%	-21.346	5.413	42.811	6.087	8,04	8,04	35.19[S]	0,08	34.47[S]	0,08	NO
	37,5%	13.502	5.945	-	-	8,04	8,04	33.81[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	50.981	11.788	-29.516	1.726	8,04	8,04	18.00[S]	0,09	NS	0,08	NO
	62,5%	50.981	17.306	-29.516	6.073	8,04	8,04	12.26[S]	0,09	30.96[S]	0,08	NO
	75,0%	50.981	20.456	-29.516	10.878	8,04	8,04	10.37[S]	0,09	17.28[S]	0,08	NO
	87,5%	50.981	20.876	-29.516	15.889	8,04	8,04	10.16[S]	0,09	11.83[S]	0,08	NO
100,0%	42.811	19.035	-21.346	21.759	8,04	8,04	11.02[S]	0,08	8.75[S]	0,08	NO	
Fondazione							Travata: Trave 4-5-6					
Trave 4-5	0%	44.697	15.571	19.806	30.896	8,04	8,04	13.51[S]	0,08	6.56[S]	0,08	NO
	12,5%	46.253	20.323	18.250	10.616	8,04	8,04	10.37[S]	0,09	19.06[S]	0,08	NO
	25,0%	46.253	19.914	-	-	8,04	8,04	10.58[S]	0,09	-	VNR	NO
	37,5%	52.478	20.388	-	-	8,04	8,04	10.43[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	52.478	19.293	-	-	8,04	8,04	11.02[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	52.478	14.800	-	-	8,04	8,04	14.37[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	19.806	8.749	44.697	2.450	8,04	8,04	23.19[S]	0,08	85.87[S]	0,08	NO
	87,5%	18.250	5.676	46.253	20.151	8,04	8,04	35.66[S]	0,08	10.46[S]	0,09	NO
100,0%	-	-	46.253	48.687	16,08	16,08	-	VNR	8.19[S]	0,10	NO	
Trave 5-6	0%	-13.855	2.200	32.679	38.412	16,08	16,08	NS	0,10	10.28[S]	0,10	NO
	12,5%	-13.507	5.531	32.331	23.214	8,04	8,04	34.86[S]	0,08	8.90[S]	0,08	NO
	25,0%	-13.507	6.889	32.331	10.371	8,04	8,04	27.99[S]	0,08	19.92[S]	0,08	NO
	37,5%	-13.507	6.168	-	-	8,04	8,04	31.26[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	12.055	10.188	-	-	8,04	8,04	19.68[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	32.679	16.100	-13.855	1.310	8,04	8,04	12.84[S]	0,08	NS	0,08	NO
	75,0%	32.331	20.690	-13.507	7.476	8,04	8,04	9.98[S]	0,08	25.79[S]	0,08	NO
	87,5%	32.331	23.451	-13.507	15.644	8,04	8,04	8.81[S]	0,08	12.32[S]	0,08	NO
100,0%	32.331	23.892	-13.507	25.462	8,04	8,04	8.65[S]	0,08	7.57[S]	0,08	NO	
Fondazione							Travata: Trave 7-8-9					
Trave 7-8	0%	43.237	15.752	19.223	30.391	8,04	8,04	13.32[S]	0,08	6.67[S]	0,08	NO
	12,5%	45.491	19.979	16.968	10.619	8,04	8,04	10.54[S]	0,09	19.02[S]	0,08	NO
	25,0%	45.491	19.562	-	-	8,04	8,04	10.76[S]	0,09	-	VNR	NO
	37,5%	50.452	19.372	-	-	8,04	8,04	10.95[V]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	50.452	18.298	-	-	8,04	8,04	11.59[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	50.452	14.030	-	-	8,04	8,04	15.11[V]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	19.223	8.627	43.237	2.544	8,04	8,04	23.49[S]	0,08	82.53[S]	0,08	NO
	87,5%	16.968	6.153	45.491	19.714	8,04	8,04	32.83[S]	0,08	10.68[S]	0,09	NO
100%	16.968	839	45.491	47.536	16,08	16,08	NS	0,10	8.38[S]	0,10	NO	
Trave 8-9	0%	-14.164	2.868	33.068	37.125	16,08	16,08	NS	0,10	10.64[S]	0,10	NO
	12,5%	-14.164	5.675	33.068	22.322	8,04	8,04	33.94[S]	0,08	9.26[S]	0,08	NO
	25,0%	-13.674	6.787	32.578	9.933	8,04	8,04	28.40[S]	0,08	20.81[S]	0,08	NO
	37,5%	-13.674	5.989	-	-	8,04	8,04	32.19[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	12.149	9.740	-	-	8,04	8,04	20.59[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	33.068	15.827	-14.164	1.627	8,04	8,04	13.07[S]	0,08	NS	0,08	NO
	75,0%	33.068	20.227	-14.164	7.572	8,04	8,04	10.22[S]	0,08	25.44[S]	0,08	NO
	87,5%	32.578	22.927	-13.674	15.488	8,04	8,04	9.01[S]	0,08	12.44[S]	0,08	NO
100,0%	32.578	23.465	-13.674	25.064	8,04	8,04	8.81[S]	0,08	7.69[S]	0,08	NO	
Fondazione							Travata: Trave 10-11-12					
Trave 10-11	0%	37.972	18.378	16.252	28.008	8,04	8,04	11.33[S]	0,08	7.20[S]	0,08	NO
	12,5%	37.972	20.595	5.975	12.218	8,04	8,04	10.11[S]	0,08	16.26[S]	0,08	NO
	25,0%	48.249	20.690	5.975	4.772	8,04	8,04	10.22[S]	0,09	41.64[S]	0,08	NO
	37,5%	48.249	17.653	5.975	333	8,04	8,04	11.97[S]	0,09	NS	0,08	NO
	50,0%	49.043	14.259	-	-	8,04	8,04	14.84[S]	0,09	-	VNR	NO
62,5%	39.443	10.253	-	-	8,04	8,04	20.36[S]	0,08	-	VNR	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
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]					
	75,0%	16.252	9.040	37.972	4.421	8,04	8,04	22.32[S]	0,08	47.13[S]	0,08	NO
	87,5%	5.975	11.423	48.249	19.469	8,04	8,04	17.39[S]	0,08	10.86[S]	0,09	NO
	100,0%	5.975	16.024	48.249	45.078	16,08	16,08	24.15[S]	0,10	8.86[S]	0,10	NO
Trave 11-12	0%	-29.669	7.646	50.296	28.020	16,08	16,08	49.23[S]	0,10	14.28[S]	0,10	NO
	12,5%	-29.669	6.540	50.296	15.589	8,04	8,04	28.74[S]	0,08	13.60[S]	0,09	NO
	25,0%	-20.511	5.113	41.139	5.491	8,04	8,04	37.30[S]	0,08	38.12[S]	0,08	NO
	37,5%	36.197	6.447	-15.569	749	8,04	8,04	32.23[S]	0,08	NS	0,08	NO
	50,0%	50.296	11.517	-29.669	2.282	8,04	8,04	18.41[S]	0,09	82.37[S]	0,08	NO
	62,5%	50.296	16.639	-29.669	6.385	8,04	8,04	12.74[S]	0,09	29.44[S]	0,08	NO
	75,0%	50.296	19.450	-29.669	10.740	8,04	8,04	10.90[S]	0,09	17.50[S]	0,08	NO
	87,5%	50.296	19.584	-29.669	15.094	8,04	8,04	10.82[S]	0,09	12.45[S]	0,08	NO
	100,0%	41.139	17.909	-20.511	20.497	8,04	8,04	11.68[S]	0,08	9.30[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-4-7-10						
Trave 1-4	0%	51.012	17.560	4.848	22.351	8,04	8,04	12.08[S]	0,09	8.87[S]	0,08	NO
	12,5%	58.526	23.438	-2.667	9.737	8,04	8,04	9.15[S]	0,09	20.14[S]	0,08	NO
	25,0%	58.526	25.678	-2.667	2.006	8,04	8,04	8.35[S]	0,09	97.77[S]	0,08	NO
	37,5%	58.526	23.338	-	-	8,04	8,04	9.19[S]	0,09	-	VNR	NO
	50,0%	43.945	19.715	-	-	8,04	8,04	10.66[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	43.945	12.225	-	-	8,04	8,04	17.19[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	4.848	5.895	51.012	6.483	8,04	8,04	33.65[S]	0,08	32.74[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	58.526	24.048	8,04	8,04	-	VNR	8.92[S]	0,09	NO
	100,0%	-	-	43.945	49.985	16,08	16,08	-	VNR	7.96[V]	0,10	NO
Trave 4-7	0%	-	-	12.264	44.812	16,08	16,08	-	VNR	8.67[S]	0,10	NO
	12,5%	7.533	6.494	12.264	18.574	8,04	8,04	30.67[S]	0,08	10.80[S]	0,08	NO
	25,0%	10.543	10.988	9.255	2.670	8,04	8,04	18.21[S]	0,08	74.80[S]	0,08	NO
	37,5%	15.538	16.226	-	-	8,04	8,04	12.42[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	15.538	18.986	-	-	8,04	8,04	10.61[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	15.538	16.481	-	-	8,04	8,04	12.23[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	12.264	11.588	7.533	2.178	8,04	8,04	17.31[S]	0,08	91.46[S]	0,08	NO
	87,5%	9.255	8.334	10.543	17.930	8,04	8,04	23.96[S]	0,08	11.16[S]	0,08	NO
	100,0%	9.255	2.974	10.543	44.363	16,08	16,08	NS	0,10	8.75[S]	0,10	NO
Trave 7-10	0%	-	-	26.852	42.719	16,08	16,08	-	VNR	9.20[V]	0,10	NO
	12,5%	-	-	54.049	22.315	8,04	8,04	-	VNR	9.55[S]	0,09	NO
	25,0%	-10.138	3.519	46.921	7.059	8,04	8,04	55.09[S]	0,08	29.89[S]	0,09	NO
	37,5%	20.648	8.157	-	-	8,04	8,04	24.90[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	26.852	14.797	-	-	8,04	8,04	13.85[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	54.049	21.334	-	-	8,04	8,04	9.99[S]	0,09	-	VNR	NO
	75,0%	54.049	23.982	-17.267	4.354	8,04	8,04	8.89[S]	0,09	44.03[S]	0,08	NO
	87,5%	54.049	22.671	-17.267	10.259	8,04	8,04	9.40[S]	0,09	18.68[S]	0,08	NO
	100,0%	46.921	18.319	-10.138	19.023	8,04	8,04	11.52[S]	0,09	10.19[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-5-8-11						
Trave 2-5	0%	45.461	22.330	6.519	21.513	8,04	8,04	9.43[S]	0,09	9.24[S]	0,08	NO
	12,5%	47.962	24.398	4.018	8.899	8,04	8,04	8.66[S]	0,09	22.26[S]	0,08	NO
	25,0%	47.962	23.684	4.018	606	8,04	8,04	8.92[S]	0,09	NS	0,08	NO
	37,5%	40.812	20.734	-	-	8,04	8,04	10.09[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	40.812	17.869	-	-	8,04	8,04	11.70[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	40.812	10.490	-	-	8,04	8,04	19.94[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	6.519	5.823	45.461	7.759	8,04	8,04	34.15[S]	0,08	27.14[S]	0,09	NO
	87,5%	-	-	47.962	24.439	8,04	8,04	-	VNR	8.64[S]	0,09	NO
	100,0%	-	-	40.812	49.358	16,08	16,08	-	VNR	8.05[V]	0,10	NO
Trave 5-8	0%	-	-	9.368	40.739	16,08	16,08	-	VNR	9.52[S]	0,10	NO
	12,5%	8.589	4.922	9.368	16.681	8,04	8,04	40.53[S]	0,08	11.97[S]	0,08	NO
	25,0%	9.474	9.838	8.482	1.907	8,04	8,04	20.30[S]	0,08	NS	0,08	NO
	37,5%	14.081	15.743	-	-	8,04	8,04	12.77[V]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	14.081	18.424	-	-	8,04	8,04	10.91[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	14.081	15.950	-	-	8,04	8,04	12.61[V]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	9.368	10.144	8.589	1.245	8,04	8,04	19.69[S]	0,08	NS	0,08	NO
	87,5%	8.482	6.409	9.474	15.866	8,04	8,04	31.12[S]	0,08	12.59[S]	0,08	NO
	100,0%	-	-	9.474	39.715	16,08	16,08	-	VNR	9.77[S]	0,10	NO
Trave 8-11	0%	-	-	23.864	42.947	16,08	16,08	-	VNR	9.13[V]	0,10	NO
	12,5%	-8.444	261	41.770	24.123	8,04	8,04	NS	0,08	8.68[S]	0,08	NO
	25,0%	-6.818	4.286	40.144	9.314	8,04	8,04	45.46[S]	0,08	22.44[S]	0,08	NO
	37,5%	-6.818	6.351	-	-	8,04	8,04	30.68[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	23.864	13.307	-	-	8,04	8,04	15.33[V]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	41.770	18.504	-	-	8,04	8,04	11.32[S]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	41.770	22.742	-8.444	3.191	8,04	8,04	9.21[S]	0,08	60.91[S]	0,08	NO
	87,5%	40.144	24.315	-8.444	10.048	8,04	8,04	8.59[S]	0,08	19.34[S]	0,08	NO
	100,0%	40.144	23.845	-6.818	19.803	8,04	8,04	8.76[S]	0,08	9.84[S]	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 3-6-9-12						
Trave 3-6	0%	42.310	17.835	-1.429	20.527	8,04	8,04	11.75[S]	0,08	9.57[S]	0,08	NO
	12,5%	54.762	20.855	-13.881	10.859	8,04	8,04	10.23[S]	0,09	17.74[S]	0,08	NO
	25,0%	54.762	22.950	-13.881	6.218	8,04	8,04	9.29[S]	0,09	30.99[S]	0,08	NO
	37,5%	54.762	20.805	-13.881	2.078	8,04	8,04	10.25[S]	0,09	92.75[S]	0,08	NO
	50,0%	49.624	18.134	-8.743	1.501	8,04	8,04	11.68[S]	0,09	NS	0,08	NO
	62,5%	32.766	11.523	8.115	1.067	8,04	8,04	17.94[S]	0,08	NS	0,08	NO
	75,0%	-1.429	5.679	42.310	6.012	8,04	8,04	34.60[S]	0,08	34.87[S]	0,08	NO
	87,5%	-13.881	3.674	54.762	20.283	8,04	8,04	52.46[S]	0,08	10.52[S]	0,09	NO
	100,0%	-13.881	640	54.762	39.852	16,08	16,08	NS	0,10	10.07[S]	0,10	NO
Trave 6-9	0%	3.641	7.019	10.691	37.747	16,08	16,08	55.04[S]	0,10	10.29[S]	0,10	NO
	12,5%	3.641	8.483	10.691	16.447	8,04	8,04	23.34[S]	0,08	12.16[S]	0,08	NO
	25,0%	8.607	9.751	5.726	4.109	8,04	8,04	20.46[S]	0,08	48.34[S]	0,08	NO
	37,5%	15.130	11.606	-	-	8,04	8,04	17.36[S]	0,08	-	VNR	NO
	50,0%	15.130	12.721	-	-	8,04	8,04	15.83[S]	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	15.756	11.891	-	-	8,04	8,04	16.96[S]	0,08	-	VNR	NO
	75,0%	10.691	10.322	3.641	3.879	8,04	8,04	19.39[S]	0,08	51.05[S]	0,08	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	87,5%	5.726	9.902	8.607	16.064	8,04	8,04	20.06[S]	0,08	12.42[S]	0,08	NO
	100%	5.726	10.467	8.607	37.782	16,08	16,08	36.97[S]	0,10	10.26[S]	0,10	NO
Trave 9-12	0%	-25.270	1.262	52.509	34.470	16,08	16,08	NS	0,10	11.63[S]	0,10	NO
	12,5%	-25.270	2.778	52.509	18.392	8,04	8,04	68.14[S]	0,08	11.56[S]	0,09	NO
	25,0%	-13.554	3.668	40.793	5.929	8,04	8,04	52.57[S]	0,08	35.28[S]	0,08	NO
	37,5%	43.055	9.156	-15.815	2.052	8,04	8,04	22.92[S]	0,08	93.64[S]	0,08	NO
	50,0%	43.055	15.382	-15.815	2.589	8,04	8,04	13.64[S]	0,08	74.22[S]	0,08	NO
	62,5%	52.509	19.226	-25.270	4.221	8,04	8,04	11.06[S]	0,09	44.84[S]	0,08	NO
	75,0%	52.509	21.444	-25.270	7.698	8,04	8,04	9.92[S]	0,09	24.59[S]	0,08	NO
	87,5%	52.509	19.989	-25.270	11.184	8,04	8,04	10.64[S]	0,09	16.92[S]	0,08	NO
	100,0%	40.793	17.410	-13.554	17.666	8,04	8,04	12.01[S]	0,08	10.91[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]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Fondazione									Travata: Trave 1-2-3						
Trave 1-2	0%	+	-	-	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.463	12,13	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	540	NS	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.944	21,81	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	5.388	82,01	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.359	35,75	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.726	65,70	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.144	71,92	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8.445	52,32	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.613	NS	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.929	34,18	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.570	NS	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	75,0%	+	21.899	20,18	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.755	92,93	713.992	441.870	24.360	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.801	13,37	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.833	82,07	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	52.311	9,15	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.892	97,85	713.992	478.692	24.360	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.571	10,40	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.967	NS	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.432	11,72	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.735	61,27	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.590	13,70	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	37,5%	+	10.803	40,46	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.315	15,44	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.248	33,00	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.626	20,21	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	15.621	27,98	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.871	29,39	711.890	437.121	9.748	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	18.814	25,19	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.688	54,55	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.355	22,19	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.359	NS	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	29.105	16,28	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.890	473.944	9.748	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Travata: Trave 4-5-6						
Trave 4-5	0%	+	-	-	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.384	10,32	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.673	18,65	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.516	NS	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.741	32,16	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.276	83,75	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.082	72,65	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7.154	61,77	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.977	NS	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.961	36,94	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.780	20,29	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.985	441.870	24.313	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	% _{oL_{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]	
	87,5%	+	39.355	12,16	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	62.656	7,64	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.985	478.692	24.313	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-6	0%	+	-	-	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.156	8,09	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.633	10,27	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.052	12,26	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.761	76,70	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.930	13,84	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.876	37,21	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.296	17,47	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.945	24,62	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.966	23,30	711.623	441.870	7.893	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.850	20,07	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.488	38,33	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	29.486	16,23	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.422	88,29	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	34.578	13,84	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.623	478.692	7.893	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Travata: Trave 7-8-9						
Trave 7-8	0%	+	-	-	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.216	10,83	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.092	19,08	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.742	NS	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.455	32,84	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.296	83,43	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.982	73,87	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7.059	62,60	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.063	NS	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.734	37,66	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-23	NS	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.254	20,79	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.901	441.870	23.728	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	87,5%	+	36.986	12,94	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	58.888	8,13	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.901	478.692	23.728	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.863	8,57	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.977	10,64	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	406	NS	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.962	12,61	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.178	71,52	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.056	14,23	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.811	37,41	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.534	18,01	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.674	25,00	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.543	23,83	711.630	441.870	7.945	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.374	20,48	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.372	38,69	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	28.801	16,62	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.593	85,59	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33.682	14,21	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.630	478.692	7.945	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Travata: Trave 10-11-12						
Trave 10-11	0%	+	-	-	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.707	12,06	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.057	NS	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.303	22,47	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	5.531	79,89	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.612	38,05	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.572	67,24	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.831	75,78	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8.164	54,12	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.662	NS	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.371	35,72	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.926	NS	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	20.783	21,26	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.509	80,21	713.808	441.870	23.086	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	33.816	14,16	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.223	66,27	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	49.271	9,72	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.207	66,42	713.808	478.692	23.086	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	1.594	NS	711.841	474.666	9.413	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
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-42.963	11,05	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	5.490	86,46	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.155	12,44	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.571	55,38	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.642	14,54	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.975	39,89	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.660	16,42	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.771	34,28	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.221	21,65	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.745	29,69	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.932	31,43	711.841	437.843	9.413	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.619	26,94	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.277	57,35	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.415	22,17	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.057	NS	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	29.852	15,90	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.822	NS	711.841	474.666	9.413	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Travata: Trave 1-4-7-10					
Trave 1-4	0%	+	-	-	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.156	11,58	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.374	18,07	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.322	NS	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.340	25,36	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.106	43,52	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.245	42,93	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.144	25,65	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.350	NS	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.344	17,35	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.847	11,94	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.813	439.816	23.119	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-7	87,5%	+	53.808	8,86	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	72.675	6,56	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.813	476.639	23.119	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.771	7,63	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.035	11,96	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.205	19,90	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.761	41,06	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3.972	NS	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.234	NS	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-10	62,5%	+	10.772	41,02	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-704	NS	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.429	20,62	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.670	441.870	8.223	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	37.401	12,80	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	58.704	8,15	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.670	478.692	8.223	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.043	7,10	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.114	9,13	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.069	11,53	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	37,5%	+	-	-	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.237	15,01	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.427	80,87	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.664	21,24	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.832	40,52	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.570	34,92	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.905	25,96	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.842	90,64	712.833	438.883	16.306	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.009	19,81	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	35.718	13,32	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	712.833	475.706	16.306	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Travata: Trave 2-5-8-11					
Trave 2-5	0%	+	-	-	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.401	14,77	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	198	NS	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.225	19,76	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	6.545	67,51	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.615	26,59	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	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
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	37,5%	+	11.306	39,08	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.672	45,69	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.539	26,72	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.590	NS	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.402	18,88	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	35.398	12,48	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.434	441.870	20.486	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	51.735	9,25	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	70.033	6,84	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.434	478.692	20.486	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-8	0%	+	-	-	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.184	7,82	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.050	12,26	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.653	20,41	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.871	44,76	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3.452	NS	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.664	NS	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.796	45,11	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-33	NS	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-11	75,0%	+	20.337	21,73	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.496	441.870	7.011	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	36.498	13,12	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	57.178	8,37	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	711.496	478.692	7.011	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.965	7,37	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.598	9,46	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.044	11,93	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	37,5%	+	-	-	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.234	15,65	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.204	84,91	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.230	20,81	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.154	39,62	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.189	29,09	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.387	25,41	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.479	46,62	712.511	441.870	14.067	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23.476	20,39	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.822	NS	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	29.152	16,42	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	712.511	478.692	14.067	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione									Travata: Trave 3-6-9-12						
Trave 3-6	0%	+	7.985	59,73	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.789	10,89	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6.919	68,93	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.907	17,09	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	5.880	74,85	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.198	28,96	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	9.922	44,36	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.683	45,45	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.338	28,70	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.281	70,07	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.176	19,85	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.673	NS	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-9	75,0%	+	29.974	14,68	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-348	NS	713.015	440.126	17.570	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	41.646	11,45	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	54.198	8,80	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	713.015	476.948	17.570	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.790	10,69	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.483	16,24	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	747	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.550	25,18	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.918	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.163	48,22	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3.955	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.152	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.220	47,93	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.588	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{LT}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{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]	
	75,0%	+	17.873	24,72	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.320	NS	711.380	441.870	6.204	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	30.049	15,93	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.857	NS	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	44.208	10,83	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-12		-	-	-	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.256	9,12	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	353	NS	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.017	11,34	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	2.199	NS	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.701	13,44	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.253	83,69	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.433	17,29	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7.520	58,46	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.120	24,26	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.355	42,46	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.690	37,61	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.708	29,89	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.499	67,65	712.278	439.635	12.445	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	25.817	18,46	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-7.167	66,48	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	39.037	12,21	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8.559	55,67	712.278	476.457	12.445	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA:

- Id_{Tr}

%o_{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
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_I), a partire dall'estremo iniziale.

[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.

Taglio di progetto in direzione 2.

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).

Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.

Resistenza a taglio trazione delle staffe.

Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.

Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.

Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.

Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

Area delle staffe per unità di lunghezza.

Area dei ferri piegati.

Area di ferri incrociati nelle zone critiche.

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{LT}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f	
	[%]	[N·m]		[mm]	[N·m]	[mm ²]		[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]				
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3						
Trave 1-2	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO	
Trave 2-3	0%	3.191	4,79	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0008	4,52	NO	
	25,0%	3.191	2,40	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0008	2,26	NO	
	50,0%	3.191	2,40	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0008	2,26	NO	
	75,0%	3.191	2,40	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0008	2,26	NO	
	100,0 %	3.191	2,40	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0008	2,26	NO	
Fondazione								Travata: Trave 4-5-6						
Trave 4-5	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO	
Trave 5-6	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO	
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
Fondazione								Travata: Trave 7-8-9						
Trave 7-8	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	100%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO	
Trave 8-9	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO	
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO	

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	CtgΘ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 10-11-12					
Trave 10-11	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
Trave 11-12	0%	2.706	5,65	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0007	4,52	NO
	25,0%	2.706	2,83	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0007	2,26	NO
	50,0%	2.706	2,83	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0007	2,26	NO
	75,0%	2.706	2,83	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0007	2,26	NO
	100,0 %	2.706	2,83	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0007	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 1-4-7-10					
Trave 1-4	0%	1.380	5,54	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	25,0%	1.380	5,54	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	50,0%	1.380	5,54	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	75,0%	1.380	5,54	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	100,0 %	1.380	11,08	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	4,52	NO
Trave 4-7	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
Trave 7-10	0%	2.007	7,62	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0005	4,52	NO
	25,0%	2.007	3,81	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0005	2,26	NO
	50,0%	2.007	3,81	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0005	2,26	NO
	75,0%	2.007	3,81	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0005	2,26	NO
	100,0 %	2.007	3,81	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0005	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 2-5-8-11					
Trave 2-5	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
Trave 5-8	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
Trave 8-11	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100,0 %	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 3-6-9-12					
Trave 3-6	0%	1.172	6,53	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0003	2,26	NO
	25,0%	1.172	6,53	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0003	2,26	NO
	50,0%	1.172	6,53	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0003	2,26	NO
	75,0%	1.172	6,53	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0003	2,26	NO
	100,0 %	1.172	13,05	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0003	4,52	NO
Trave 6-9	0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
	25,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	50,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	75,0%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	139.262	0	0	2,50	1.817	196.267	146	0,0000	4,52	NO
Trave 9-12	0%	1.502	10,18	139.262	33.696	15.297	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	4,52	NO
	25,0%	1.502	5,09	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	50,0%	1.502	5,09	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	75,0%	1.502	5,09	139.262	8.950	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO
	100,0 %	1.502	5,09	139.262	33.696	7.649	2,50	1.817	196.267	146	0,0004	2,26	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS $\geq$ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T_{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
P_e	Perimetro esterno in asse alle barre.
B_e	Area racchiusa da P _e .
H_s	Spessore della sezione convenzionale resistente.

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
A _{sw}	Aree di ferro per il taglio per unità di lunghezza (aggiuntive a quanto calcolato per il taglio).												
A _{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.												
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.												

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Fondazione																	
Trave: Trave 1-2																	
0%	RAR	0,225	14,94	33.433	-6.354	-	66.52	SI	RAR	0,392	360,00	33.433	-6.354	-	NS	SI	
	QPR	0,195	11,21	29.043	-5.526	-	57.39	SI									
25,0%	RAR	0,307	14,94	33.433	10.207	-	48.73	SI	RAR	1,443	360,00	33.433	10.207	-	NS	SI	
	QPR	0,262	11,21	29.043	8.655	-	42.80	SI									
50,0%	RAR	0,307	14,94	33.433	10.224	-	48.67	SI	RAR	1,447	360,00	33.433	10.224	-	NS	SI	
	QPR	0,261	11,21	29.043	8.635	-	42.87	SI									
75,0%	RAR	0,150	14,94	33.433	2.855	-	99.52	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,131	11,21	29.043	2.523	-	85.32	SI									
100,0%	RAR	0,466	14,94	33.433	-20.304	-	32.06	SI	RAR	3,635	360,00	33.433	-20.304	-	99.03	SI	
	QPR	0,382	11,21	29.043	-16.448	-	29.30	SI									
Trave: Trave 2-3																	
0%	RAR	0,292	14,94	11.165	-14.018	-	51.21	SI	RAR	2,959	360,00	11.165	-14.018	-	NS	SI	
	QPR	0,243	11,21	10.733	-11.499	-	46.06	SI									
25,0%	RAR	0,045	14,94	11.165	-702	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,036	11,21	10.733	-337	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,152	14,94	11.165	5.723	-	98.53	SI	RAR	1,113	360,00	11.165	5.723	-	NS	SI	
	QPR	0,136	11,21	10.733	5.032	-	82.53	SI									
75,0%	RAR	0,149	14,94	11.165	5.581	-	NS	SI	RAR	1,074	360,00	11.165	5.581	-	NS	SI	
	QPR	0,131	11,21	10.733	4.788	-	85.81	SI									
100,0%	RAR	0,058	14,94	11.165	-1.336	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,058	11,21	10.733	-1.361	-	NS	SI									
Fondazione																	
Trave: Trave 4-5																	
0%	RAR	0,297	14,94	38.227	-9.174	-	50.23	SI	RAR	0,969	360,00	38.227	-9.174	-	NS	SI	
	QPR	0,249	11,21	32.251	-7.662	-	44.95	SI									
25,0%	RAR	0,374	14,94	38.227	12.789	-	39.91	SI	RAR	1,954	360,00	38.227	12.789	-	NS	SI	
	QPR	0,308	11,21	32.251	10.416	-	36.39	SI									
50,0%	RAR	0,399	14,94	38.227	13.952	-	37.43	SI	RAR	2,272	360,00	38.227	13.952	-	NS	SI	
	QPR	0,326	11,21	32.251	11.268	-	34.37	SI									
75,0%	RAR	0,181	14,94	38.227	3.701	-	82.57	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,153	11,21	32.251	3.150	-	73.12	SI									
100,0%	RAR	0,700	14,94	38.227	-32.107	-	21.34	SI	RAR	6,300	360,00	38.227	-32.107	-	57.14	SI	
	QPR	0,547	11,21	32.251	-24.762	-	20.49	SI									
Trave: Trave 5-6																	
0%	RAR	0,463	14,94	9.089	-23.426	-	32.23	SI	RAR	5,305	360,00	9.089	-23.426	-	67.86	SI	
	QPR	0,364	11,21	9.411	-18.106	-	30.76	SI									
25,0%	RAR	0,084	14,94	9.089	-2.788	-	NS	SI	RAR	0,396	360,00	9.089	-2.788	-	NS	SI	
	QPR	0,062	11,21	9.411	-1.741	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,182	14,94	9.089	7.427	-	81.94	SI	RAR	1,661	360,00	9.089	7.427	-	NS	SI	
	QPR	0,159	11,21	9.411	6.295	-	70.42	SI									
75,0%	RAR	0,198	14,94	9.089	8.176	-	75.35	SI	RAR	1,865	360,00	9.089	8.176	-	NS	SI	
	QPR	0,166	11,21	9.411	6.607	-	67.60	SI									
100,0%	RAR	0,034	14,94	9.191	-427	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,042	11,21	9.411	-783	-	NS	SI									
Fondazione																	
Trave: Trave 7-8																	
0%	RAR	0,284	14,94	36.800	-8.716	-	52.63	SI	RAR	0,901	360,00	36.800	-8.716	-	NS	SI	
	QPR	0,239	11,21	31.230	-7.318	-	46.84	SI									
25,0%	RAR	0,358	14,94	36.800	12.195	-	41.74	SI	RAR	1,850	360,00	36.800	12.195	-	NS	SI	
	QPR	0,296	11,21	31.230	9.992	-	37.84	SI									
50,0%	RAR	0,380	14,94	36.800	13.246	-	39.29	SI	RAR	2,136	360,00	36.800	13.246	-	NS	SI	
	QPR	0,312	11,21	31.230	10.759	-	35.86	SI									
75,0%	RAR	0,174	14,94	36.800	3.550	-	85.91	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,148	11,21	31.230	3.037	-	75.66	SI									
100%	RAR	0,659	14,94	36.800	-30.139	-	22.65	SI	RAR	5,879	360,00	36.800	-30.139	-	61.23	SI	
	QPR	0,518	11,21	31.230	-23.355	-	21.64	SI									
Trave: Trave 8-9																	
0%	RAR	0,438	14,94	9.159	-22.066	-	34.10	SI	RAR	4,974	360,00	9.159	-22.066	-	72.37	SI	
	QPR	0,346	11,21	9.453	-17.128	-	32.39	SI									
25,0%	RAR	0,079	14,94	9.159	-2.549	-	NS	SI	RAR	0,328	360,00	9.159	-2.549	-	NS	SI	
	QPR	0,059	11,21	9.453	-1.572	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,176	14,94	9.159	7.108	-	85.01	SI	RAR	1,571	360,00	9.159	7.108	-	NS	SI	
	QPR	0,154	11,21	9.453	6.062	-	72.63	SI									
75,0%	RAR	0,190	14,94	9.159	7.788	-	78.55	SI	RAR	1,756	360,00	9.159	7.788	-	NS	SI	
	QPR	0,160	11,21	9.453	6.328	-	70.06	SI									
100,0%	RAR	0,034	14,94	9.252	-457	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,042	11,21	9.453	-800	-	NS	SI									
Fondazione																	
Trave: Trave 10-11																	
0%	RAR	0,198	14,94	30.867	-5.422	-	75.50	SI	RAR	0,241	360,00	30.867	-5.422	-	NS	SI	
	QPR	0,175	11,21	27.111	-4.815	-	64.05	SI									
25,0%	RAR	0,280	14,94	30.867	9.274	-	53.38	SI	RAR	1,291	360,00	30.867	9.274	-	NS	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
50,0%	QPR	0,242	11,21	27.111	7.960	-	46.33	SI									
	RAR	0,277	14,94	30.867	9.129	-	53.98	SI	RAR	1,252	360,00	30.867	9.129	-	NS	SI	
	QPR	0,239	11,21	27.111	7.819	-	46.91	SI									
75,0%	RAR	0,137	14,94	30.867	2.575	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,122	11,21	27.111	2.311	-	92.11	SI									
100,0%	RAR	0,410	14,94	30.867	-17.693	-	36.40	SI	RAR	3,102	360,00	30.867	-17.693	-	NS	SI	
	QPR	0,341	11,21	27.111	-14.529	-	32.82	SI									
Trave: Trave 11-12																	
0%	RAR	0,257	14,94	10.670	-12.220	-	58.20	SI	RAR	2,544	360,00	10.670	-12.220	-	NS	SI	
	QPR	0,218	11,21	10.314	-10.187	-	51.51	SI									
25,0%	RAR	0,039	14,94	10.670	-476	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,032	11,21	10.314	-188	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,139	14,94	10.670	5.178	-	NS	SI	RAR	0,984	360,00	10.670	5.178	-	NS	SI	
	QPR	0,126	11,21	10.314	4.616	-	89.07	SI									
75,0%	RAR	0,135	14,94	10.670	4.994	-	NS	SI	RAR	0,934	360,00	10.670	4.994	-	NS	SI	
	QPR	0,120	11,21	10.314	4.356	-	93.17	SI									
100,0%	RAR	0,056	14,94	10.670	-1.286	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,055	11,21	10.314	-1.294	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 1-4-7-10								
Trave: Trave 1-4																	
0%	RAR	0,134	14,94	32.380	-2.217	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,126	11,21	27.931	-2.396	-	89.18	SI									
25,0%	RAR	0,393	14,94	32.380	14.406	-	38.00	SI	RAR	2,630	360,00	32.380	14.406	-	NS	SI	
	QPR	0,327	11,21	27.931	11.836	-	34.31	SI									
50,0%	RAR	0,393	14,94	32.380	14.415	-	37.98	SI	RAR	2,632	360,00	32.380	14.415	-	NS	SI	
	QPR	0,329	11,21	27.931	11.970	-	34.02	SI									
75,0%	RAR	0,102	14,94	32.380	-730	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,081	11,21	27.931	-295	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,763	14,94	32.380	-36.216	-	19.59	SI	RAR	7,510	360,00	32.380	-36.216	-	47.93	SI	
	QPR	0,612	11,21	27.931	-28.798	-	18.31	SI									
Trave: Trave 4-7																	
0%	RAR	0,582	14,94	11.454	-29.392	-	25.68	SI	RAR	6,654	360,00	11.454	-29.392	-	54.10	SI	
	QPR	0,459	11,21	9.899	-23.066	-	24.42	SI									
25,0%	RAR	0,141	14,94	11.454	5.192	-	NS	SI	RAR	0,956	360,00	11.454	5.192	-	NS	SI	
	QPR	0,115	11,21	9.899	4.159	-	97.47	SI									
50,0%	RAR	0,323	14,94	11.454	13.751	-	46.22	SI	RAR	3,290	360,00	11.454	13.751	-	NS	SI	
	QPR	0,258	11,21	9.899	10.900	-	43.36	SI									
75,0%	RAR	0,154	14,94	11.454	5.806	-	96.91	SI	RAR	1,124	360,00	11.454	5.806	-	NS	SI	
	QPR	0,127	11,21	9.899	4.705	-	88.52	SI									
100,0%	RAR	0,528	14,94	11.454	-26.514	-	28.32	SI	RAR	5,960	360,00	11.454	-26.514	-	60.40	SI	
	QPR	0,414	11,21	9.899	-20.698	-	27.05	SI									
Trave: Trave 7-10																	
0%	RAR	0,632	14,94	20.076	-30.936	-	23.62	SI	RAR	6,701	360,00	20.076	-30.936	-	53.72	SI	
	QPR	0,507	11,21	18.390	-24.513	-	22.08	SI									
25,0%	RAR	0,112	14,94	20.076	-2.726	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,087	11,21	18.390	-1.772	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,285	14,94	20.076	10.866	-	52.44	SI	RAR	2,158	360,00	20.076	10.866	-	NS	SI	
	QPR	0,245	11,21	18.390	9.188	-	45.79	SI									
75,0%	RAR	0,308	14,94	20.076	11.943	-	48.53	SI	RAR	2,452	360,00	20.076	11.943	-	NS	SI	
	QPR	0,258	11,21	18.390	9.813	-	43.43	SI									
100,0%	RAR	0,061	14,94	20.076	368	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,057	11,21	18.390	-352	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 2-5-8-11								
Trave: Trave 2-5																	
0%	RAR	0,111	14,94	29.940	1.465	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,078	11,21	25.989	408	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,380	14,94	29.940	14.103	-	39.30	SI	RAR	2,645	360,00	29.940	14.103	-	NS	SI	
	QPR	0,315	11,21	25.989	11.539	-	35.57	SI									
50,0%	RAR	0,357	14,94	29.940	13.002	-	41.88	SI	RAR	2,345	360,00	29.940	13.002	-	NS	SI	
	QPR	0,300	11,21	25.989	10.830	-	37.36	SI									
75,0%	RAR	0,115	14,94	29.940	-1.636	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,090	11,21	25.989	-969	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,745	14,94	29.940	-35.623	-	20.04	SI	RAR	7,459	360,00	29.940	-35.623	-	48.26	SI	
	QPR	0,594	11,21	25.989	-28.133	-	18.84	SI									
Trave: Trave 5-8																	
0%	RAR	0,565	14,94	10.323	-28.632	-	26.46	SI	RAR	6,513	360,00	10.323	-28.632	-	55.27	SI	
	QPR	0,442	11,21	8.979	-22.311	-	25.33	SI									
25,0%	RAR	0,134	14,94	10.323	4.981	-	NS	SI	RAR	0,944	360,00	10.323	4.981	-	NS	SI	
	QPR	0,108	11,21	8.979	3.967	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,310	14,94	10.323	13.288	-	48.14	SI	RAR	3,209	360,00	10.323	13.288	-	NS	SI	
	QPR	0,247	11,21	8.979	10.464	-	45.42	SI									
75,0%	RAR	0,145	14,94	10.323	5.514	-	NS	SI	RAR	1,090	360,00	10.323	5.514	-	NS	SI	
	QPR	0,119	11,21	8.979	4.451	-	94.39	SI									
100,0%	RAR	0,513	14,94	10.323	-25.908	-	29.10	SI	RAR	5,856	360,00	10.323	-25.908	-	61.47	SI	
	QPR	0,400	11,21	8.979	-20.057	-	28.02	SI									
Trave: Trave 8-11																	
0%	RAR	0,627	14,94	17.785	-30.981	-	23.81	SI	RAR	6,798	360,00	17.785	-30.981	-	52.95	SI	
	QPR	0,500	11,21	16.662	-24.341	-	22.42	SI									
25,0%	RAR	0,127	14,94	17.785	-3.752	-	NS	SI	RAR	0,310	360,00	17.785	-3.752	-	NS	SI	
	QPR	0,098	11,21	16.662	-2.515	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,254	14,94	17.785	9.722	-	58.72	SI	RAR	1,938	360,00	17.785	9.722	-	NS	SI	
	QPR	0,221	11,21	16.662	8.275	-	50.79	SI									
75,0%	RAR	0,302	14,94	17.785	11.967	-	49.44	SI	RAR	2,550	360,00	17.785	11.967	-	NS	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100,0%	QPR	0,253	11,21	16.662	9.774	-	44.37	SI									
	RAR	0,122	14,94	17.785	3.504	-	NS	SI	RAR	0,242	360,00	17.785	3.504	-	NS	SI	
	QPR	0,087	11,21	16.662	2.019	-	NS	SI									
Fondazione									Travata: Trave 3-6-9-12								
Trave: Trave 3-6																	
0%	RAR	0,084	14,94	22.971	-1.052	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,083	11,21	20.441	-1.346	-	NS	SI									
25,0%	RAR	0,271	14,94	22.971	9.872	-	55.03	SI	RAR	1,771	360,00	22.971	9.872	-	NS	SI	
	QPR	0,233	11,21	20.441	8.366	-	48.16	SI									
50,0%	RAR	0,268	14,94	22.971	9.691	-	55.82	SI	RAR	1,721	360,00	22.971	9.691	-	NS	SI	
	QPR	0,232	11,21	20.441	8.315	-	48.38	SI									
75,0%	RAR	0,071	14,94	22.971	-467	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,058	11,21	20.441	-167	-	NS	SI									
100,0%	RAR	0,508	14,94	22.971	-23.949	-	29.39	SI	RAR	4,908	360,00	22.971	-23.949	-	73.35	SI	
	QPR	0,420	11,21	20.441	-19.600	-	26.67	SI									
Trave: Trave 6-9																	
0%	RAR	0,379	14,94	8.019	-19.056	-	39.46	SI	RAR	4,292	360,00	8.019	-19.056	-	83.88	SI	
	QPR	0,307	11,21	7.166	-15.364	-	36.49	SI									
25,0%	RAR	0,094	14,94	8.019	3.420	-	NS	SI	RAR	0,611	360,00	8.019	3.420	-	NS	SI	
	QPR	0,079	11,21	7.166	2.822	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,212	14,94	8.019	8.964	-	70.41	SI	RAR	2,123	360,00	8.019	8.964	-	NS	SI	
	QPR	0,175	11,21	7.166	7.309	-	64.14	SI									
75,0%	RAR	0,104	14,94	8.019	3.859	-	NS	SI	RAR	0,731	360,00	8.019	3.859	-	NS	SI	
	QPR	0,088	11,21	7.166	3.224	-	NS	SI									
100%	RAR	0,341	14,94	8.019	-17.041	-	43.85	SI	RAR	3,806	360,00	8.019	-17.041	-	94.59	SI	
	QPR	0,275	11,21	7.166	-13.653	-	40.77	SI									
Trave: Trave 9-12																	
0%	RAR	0,419	14,94	14.384	-20.367	-	35.63	SI	RAR	4,368	360,00	14.384	-20.367	-	82.42	SI	
	QPR	0,347	11,21	13.620	-16.604	-	32.33	SI									
25,0%	RAR	0,076	14,94	14.384	-1.746	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,060	11,21	13.620	-1.130	-	NS	SI									
50,0%	RAR	0,194	14,94	14.384	7.307	-	77.03	SI	RAR	1,416	360,00	14.384	7.307	-	NS	SI	
	QPR	0,172	11,21	13.620	6.394	-	64.97	SI									
75,0%	RAR	0,211	14,94	14.384	8.098	-	70.88	SI	RAR	1,631	360,00	14.384	8.098	-	NS	SI	
	QPR	0,183	11,21	13.620	6.870	-	61.36	SI									
100,0%	RAR	0,047	14,94	14.384	425	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,039	11,21	13.620	-128	-	NS	SI									

LEGENDA:

- %L_{LI}**
Rinf.
FRC
Id_{Cmb}
σ_{cc}
σ_{cd,amm}
N_{Ed,r} M_{Ed,3r}
M_{Ed,2}
σ_{at}
σ_{td,amm}
CS
Verificato
- 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.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

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

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.

Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

[SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%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	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3						
Trave: Trave 1-2				AA= PCA										
0%	FRQ	29.967	-5.701	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	-5.526	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	29.967	4.675	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	4.498	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	29.967	8.982	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	8.655	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	29.967	9.870	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	9.507	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	29.967	8.969	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	8.635	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	29.967	6.744	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	6.496	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	29.043	2.523	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	2.523	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	29.967	-4.863	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	-4.602	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	29.967	-17.259	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	29.043	-16.448	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 2-3								AA= PCA						
0%	FRQ	10.824	-12.030	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	10.733	-11.499	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	10.824	-5.448	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	10.733	-5.175	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	10.824	-414	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	-337	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.824	3.113	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	3.052	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10.824	5.178	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	5.032	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.824	5.797	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	5.617	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10.824	4.955	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	4.788	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.824	2.604	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	2.495	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10.733	-1.361	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.733	-1.361	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 4-5-6					
Trave: Trave 4-5								AA= PCA					
0%	FRQ	33.509	-7.981	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	-7.662	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	33.509	5.093	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	4.854	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	33.509	10.916	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	10.416	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	33.509	12.555	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	11.969	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	33.509	11.832	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	11.268	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	33.509	9.087	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	8.655	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	32.251	3.150	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	3.150	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	33.509	-7.737	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	-7.235	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	33.509	-26.309	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.251	-24.762	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-6								AA= PCA					
0%	FRQ	9.343	-19.226	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	-18.106	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.343	-9.452	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	-8.841	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.343	-1.961	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	-1.741	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.343	3.332	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	3.273	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.343	6.534	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	6.295	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.343	7.720	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	7.394	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.343	6.938	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	6.607	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.343	4.160	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	3.904	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.411	-783	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.411	-783	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7-8-9					
Trave: Trave 7-8								AA= PCA					
0%	FRQ	32.403	-7.613	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	-7.318	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	32.403	4.904	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	4.682	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	32.403	10.456	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	9.992	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	32.403	11.996	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	11.452	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	32.403	11.283	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	10.759	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	32.403	8.661	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	8.261	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	31.230	3.037	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	3.037	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	32.403	-7.248	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	-6.785	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	32.403	-24.784	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.230	-23.355	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9								AA= PCA					
0%	FRQ	9.391	-18.167	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	-17.128	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.391	-8.891	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	-8.323	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.391	-1.778	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	-1.572	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.391	3.248	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	3.194	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.391	6.282	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	6.062	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	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	9.391	7.405	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	7.103	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.391	6.635	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	6.328	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.391	3.958	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	3.717	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.453	-800	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.453	-800	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 10-11-12					
Trave: Trave 10-11								AA= PCA					
0%	FRQ	27.902	-4.943	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	-4.815	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	27.902	4.413	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	4.255	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	27.902	8.237	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	7.960	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	27.902	8.962	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	8.660	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	27.902	8.095	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	7.819	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	27.902	6.070	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	5.868	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	27.111	2.311	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	2.311	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	27.902	-4.238	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	-4.022	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	27.902	-15.195	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.111	-14.529	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	10.389	-10.615	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	-10.187	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.389	-4.743	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	-4.524	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10.389	-249	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	-188	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.389	2.898	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	2.848	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10.389	4.735	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	4.616	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.389	5.273	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	5.127	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10.389	4.490	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	4.356	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.389	2.331	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	2.244	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10.314	-1.294	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.314	-1.294	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1-4-7-10					
Trave: Trave 1-4								AA= PCA					
0%	FRQ	27.931	-2.396	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	-2.396	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	28.868	7.212	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	6.848	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.868	12.377	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	11.836	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.868	13.987	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	13.397	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28.868	12.485	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	11.970	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28.868	7.845	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	7.546	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	27.931	-295	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	-295	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.868	-12.899	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	-12.201	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	28.868	-30.360	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.931	-28.798	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-7								AA= PCA					
0%	FRQ	10.226	-24.398	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	-23.066	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.226	-6.405	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	-6.040	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10.226	4.377	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	4.159	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.226	9.833	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	9.321	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10.226	11.500	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	10.900	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.226	10.016	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	9.502	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10.226	4.937	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	4.705	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.226	-5.119	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	-4.801	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	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]		
100,0%	FRQ	10.226	-21.923	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.899	-20.698	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-10								AA= PCA					
0%	FRQ	18.745	-25.865	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	-24.513	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	18.745	-12.256	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	-11.562	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	18.745	-1.972	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	-1.772	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	18.745	5.208	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	5.067	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	18.745	9.541	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	9.188	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	18.745	11.214	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	10.763	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	18.745	10.261	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	9.813	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	18.745	6.555	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	6.206	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	18.390	-352	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.390	-352	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2-5-8-11					
Trave: Trave 2-5								AA= PCA					
0%	FRQ	26.821	630	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	408	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	26.821	8.185	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	7.750	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	26.821	12.079	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	11.539	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	26.821	13.014	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	12.466	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	26.821	11.287	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	10.830	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	26.821	6.754	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	6.513	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	26.821	-1.109	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	-969	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	26.821	-13.037	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	-12.305	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	26.821	-29.710	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.989	-28.133	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-8								AA= PCA					
0%	FRQ	9.262	-23.641	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	-22.311	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.262	-6.246	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	-5.879	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.262	4.181	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	3.967	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.262	9.452	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	8.944	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.262	11.058	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	10.464	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.262	9.607	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	9.099	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.262	4.675	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	4.451	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.262	-5.055	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	-4.729	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.262	-21.288	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.979	-20.057	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-11								AA= PCA					
0%	FRQ	16.898	-25.739	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	-24.341	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.898	-12.677	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	-11.929	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	16.898	-2.775	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	-2.515	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.898	4.214	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	4.131	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	16.898	8.579	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	8.275	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	16.898	10.554	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	10.129	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	16.898	10.236	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	9.774	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.898	7.566	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	7.143	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	16.898	2.331	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.662	2.019	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 3-6-9-12					
Trave: Trave 3-6								AA= PCA					
0%	FRQ	20.441	-1.346	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.441	-1.346	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	20.974	5.226	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
25,0%	QPR	20.441	4.998	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
	FRQ	20.974	8.682	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	8.366	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	20.974	9.702	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	9.365	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	20.974	8.605	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	8.315	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	20.974	5.391	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	5.229	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	20.441	-167	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	-167	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	20.974	-8.719	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	-8.304	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	20.974	-20.515	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	20.441	-19.600	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 6-9								AA= PCA						
0%	FRQ	7.346	-16.141	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	-15.364	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	7.346	-4.197	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	-3.983	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	7.346	2.948	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	2.822	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	7.346	6.555	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	6.258	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	7.346	7.657	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	7.309	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	7.346	6.691	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	6.393	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	7.346	3.358	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	3.224	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	7.346	-3.267	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	-3.080	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	7.346	-14.367	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	7.166	-13.653	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 9-12								AA= PCA						
0%	FRQ	13.781	-17.396	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	-16.604	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	13.781	-8.219	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	-7.806	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	13.781	-1.260	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	-1.130	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	13.781	3.619	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	3.551	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	13.781	6.586	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	6.394	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	13.781	7.753	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	7.500	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75,0%	FRQ	13.781	7.128	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	6.870	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	13.781	4.614	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	4.402	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100,0%	FRQ	13.620	-128	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	13.620	-128	-	-0,03	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).
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,r} M _{Ed,3r}	Sollecitazioni di progetto.
M _{Ed,2}	
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}

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
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _a	per N _c	per N _v	N _a	N _c	N _v			
Trave 6-9	26,46	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,91	64,20	75,31	109,41	0,044	1,166	NO
Trave 4-7	20,14	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,85	64,20	75,31	109,41	0,055	1,103	NO
Trave 3-6	24,16	3,91	0,80	0,00	0,85	-	NON	1,37	0,00	0,89	64,20	75,31	109,4	0,049	1,187	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _a	per N _c	per N _r	N _a	N _c	N _r			
														[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 1-4	17,93	3,91	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,32	0,00	0,83	64,20	75,31	109,4 1	0,063	1,128	NO
Trave 10-11	29,14	5,43	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,27	0,00	0,89	64,20	75,31	109,4 1	0,039	1,129	NO
Trave 1-2	26,71	5,43	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,25	0,00	0,86	64,20	75,31	109,4 1	0,041	1,101	NO
Trave 7-8	28,74	5,43	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,31	0,00	0,92	64,20	75,31	109,4 1	0,041	1,165	NO
Trave 5-8	26,34	4,98	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,33	0,00	0,93	64,20	75,31	109,4 1	0,045	1,180	NO
Trave 4-5	27,57	5,43	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,31	0,00	0,93	64,20	75,31	109,4 1	0,042	1,169	NO
Trave 2-5	22,59	3,91	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,41	0,00	0,89	64,20	75,31	109,4 1	0,054	1,210	NO
Trave 7-10	17,27	3,27	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,37	0,00	0,81	64,20	75,31	109,4 1	0,067	1,153	NO
Trave 9-12	23,46	3,27	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,42	0,00	0,87	64,20	75,31	109,4 1	0,051	1,206	NO
Trave 8-11	21,24	3,27	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,46	0,00	0,87	64,20	75,31	109,4 1	0,058	1,231	NO
Trave 8-9	19,16	2,95	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,49	0,00	0,85	64,20	75,31	109,4 1	0,065	1,240	NO
Trave 5-6	18,14	2,95	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,50	0,00	0,86	64,20	75,31	109,4 1	0,069	1,243	NO
Trave 2-3	21,99	2,95	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,41	0,00	0,82	64,20	75,31	109,4 1	0,053	1,174	NO
Trave 11-12	24,58	2,95	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON	1,42	0,00	0,84	64,20	75,31	109,4 1	0,049	1,194	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_{Fld}

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 _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _a	per N _c	per N _r	N _a	N _c	N _r			
														[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 6-9	46,31	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,85	64,20	75,31	109,4 1	0,030	1,405	NO
Trave 4-7	37,15	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,20	0,00	0,80	64,20	75,31	109,4 1	0,036	1,341	NO
Trave 3-6	42,91	3,91	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,30	0,00	0,83	64,20	75,31	109,4 1	0,033	1,429	NO
Trave 1-4	33,66	3,91	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,78	64,20	75,31	109,4 1	0,041	1,367	NO
Trave 10-11	49,64	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,21	0,00	0,83	64,20	75,31	109,4 1	0,028	1,366	NO
Trave 1-2	46,34	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,19	0,00	0,81	64,20	75,31	109,4 1	0,029	1,340	NO
Trave 7-8	54,67	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,24	0,00	0,86	64,20	75,31	109,4 1	0,026	1,407	NO
Trave 5-8	50,53	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,26	0,00	0,87	64,20	75,31	109,4 1	0,028	1,423	NO
Trave 4-5	52,84	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,24	0,00	0,87	64,20	75,31	109,4 1	0,027	1,412	NO
Trave 2-5	44,22	3,91	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,84	64,20	75,31	109,4 1	0,033	1,455	NO
Trave 7-10	32,53	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,30	0,00	0,77	64,20	75,31	109,4 1	0,043	1,396	NO
Trave 9-12	41,81	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,81	64,20	75,31	109,4 1	0,035	1,451	NO
Trave 8-11	41,76	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,82	64,20	75,31	109,4 1	0,035	1,480	NO
Trave 8-9	38,45	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,81	64,20	75,31	109,4 1	0,039	1,491	NO
Trave 5-6	36,68	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,81	64,20	75,31	109,4 1	0,041	1,496	NO
Trave 2-3	39,83	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,77	64,20	75,31	109,4 1	0,036	1,420	NO
Trave 11-12	43,51	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,35	0,00	0,79	64,20	75,31	109,4 1	0,033	1,441	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD																	
Id _{Fnd}	CS	L _X	L _Y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi							Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _y	N _q	N _c	N _y				
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]		

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_{Fld}	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.