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 DEL 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	**IMPRESA**
Ing. Alessandro D'Alessandro	*PG Costruzioni S.r.l.*

R08	**DESCRIZIONE:** EDIFICIO LOCULI 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 sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
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.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
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	$\alpha_{T,i}$	E	G	Stz	$f_{vk,1}$/ $f_{vk,2}$	$f_{tk,1}$/ $f_{tk,2}$	$f_{yd,1}$/ $f_{yd,2}$	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
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.
$\alpha_{T,i}$ 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 instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
$f_{vk,1}$ Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t <= 40 mm).
$f_{vk,2}$ Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
$f_{vd,1}$ Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
$f_{vd,2}$ 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	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
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.
$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	K1			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}
		K_{1X}	K_{1Y}	K_{1Z}						
	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[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_T Peso specifico del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste

N_{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta I_{pr}$
			B	H	Sp_w	L_w	$Sp_{f,0}$	$L_{f,0}$	$Sp_{f,1}$	$L_{f,1}$	$L_{f,2}$	$L_{f,3}$			$A_{X,T}$	$A_{Y,T}$	I_X	I_T	I_Y	I_{XY}	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
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.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
$Sp_{f,0}$ Spessore ala 0.
$L_{f,0}$ Lunghezza ala 0.
$Sp_{f,1}$ Spessore ala 1.
$L_{f,1}$ Lunghezza ala 1.
$L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.
$L_{f,3}$ Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
$\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
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		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	Coperture praticabili di locali di abitazione (Cat. I – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	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, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Coperture praticabili (Cat. A)	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0005	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0009	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC Indica la classe di durata del carico.
NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ_0 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ_1 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2

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

LEGENDA:

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:

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

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_x, α_y, α_z, α_{ex}, α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione

x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

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

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

LEGENDA:

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

LEGENDA:

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** Carico Permanente	**CC 02** Permanenti NON Strutturali	**CC 03** Coperture praticabili (Cat. A)	**CC 04** Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,30	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

Id_{Comb}	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] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento

Dir	q'	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).
q_0 Valore di base (comprensivo di Kw).
k_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza.
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
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
			S_S	C_C					
	[t]					[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 Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_q	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

2	50	50	39.5144	16.2864	350	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_q Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15°<= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M_{Str}	M_{SLU}	$M_{Ecc,SLU}$	M_{SLD}	$M_{Ecc,SLD}$	$\%T.M_{Ecc}$	$\Sigma V_{Ed,SLU}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[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.
$\Sigma V_{Ed,SLU}$ Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE<u>MODI DI VIBRAZIONE N.15</u>

Sptr	T	$a_{g,O}$	$a_{g,V}$	Γ	CM	%M.M	M_{Ecc}
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[%]	[N·s²/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	$a_{g,O}$	$a_{g,V}$	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.
$a_{g,O}$ Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
$a_{g,V}$ Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
Γ Coefficiente di partecipazione.
CM Coefficiente modale del modo di vibrazione.
%M.M Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
M_{Ecc} Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
SLU-X Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
SLU-Y Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
SLU-Z Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
SLD-X Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
SLD-Y Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
SLD-Z Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
Elast-X Spettro Elastico per sisma in direzione X.
Elast-Y Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
Elast-Z Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

LIVELLI O PIANI

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}
							$M_{L,Str}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,50	3,50	NO	NO	105.911	80.644	80.644	X	4,51	4,53	4,53	4,85
										Y	6,25	6,26	6,26	6,39
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	94.547	94.547	94.547	X	4,59	4,59	4,59	-
										Y	6,29	6,29	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.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
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.
$M_{L,Str}$ 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	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
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} Identificativo del nodo.

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

V. ex Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.

R_S, R_Θ Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: R_S indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R_Θ indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

S, Θ Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre Θ indica i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[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	-		001	PCA	0022	0014	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	-		001	PCA	0014	0021	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	-		001	PCA	0013	0015	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	-		001	PCA	0015	0017	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	-		001	PCA	0016	0018	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	-		001	PCA	0018	0019	2,95	3,25	3,25	NO	-

Travi in elevazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	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	-		001	PCA	0023	0020	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	-		001	PCA	0020	0024	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	-		001	PCA	0022	0013	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	-		001	PCA	0013	0016	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	-		001	PCA	0016	0023	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	-		001	PCA	0014	0015	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	-		001	PCA	0015	0018	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	-		001	PCA	0018	0020	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	-		001	PCA	0021	0017	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	-		001	PCA	0017	0019	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	-		001	PCA	0019	0024	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.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nd_i Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
Nd_f Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

TRAVI DI FONDAZIONE

Travi di fondazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		B_{beam}	Mtrl	Id_{Ter}	AA	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	$Q_{LLI,i}$	Clc Fnd	$C_{rid,v}$	$C_{rid,h}$
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
Fondazione					**Travata: Trave 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

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		B_{beam}	Mtrl	Id_{Ter}	AA	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	$Q_{LLI,i}$	Clc Fnd	$C_{rid,v}$	$C_{rid,h}$
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
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

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/Cls	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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	90,00	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/Cls Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:

Pilastri

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/Cl 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]		

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

Nod Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

SOLAI E BALCONI

Solai e Balconi

Id_{Elm}	Vertici del solaio	A_{El}	Sp	Tipologia	B_{tr}	TA	B_{pg}	$Sp_{s,sup}$	$Sp_{s,inf}$	Rpt N	Rpt b	PR	I
		[m²]	[cm]		[cm]		[cm]	[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_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.
A_{El} Superficie elemento.
Sp Spessore dell'elemento.
B_{tr} Larghezza dell'anima del travetto.
TA [SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
B_{pg} Larghezza della Pignatta.
$Sp_{s,sup}$ Spessore della soletta superiore.
$Sp_{s,inf}$ Spessore della soletta inferiore.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
I [O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
Rpt/n Numero di rompitratta.
Rpt/b Larghezza rompitratta.

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

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

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

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

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

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

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

C	CC	F_X	F_Y	F_Z	M_X	M_Y	M_Z
		[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[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

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

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

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]
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
Piano Terra			**Travata: Trave 10-11-12**						**Trave: Trave 10-11**			**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 10-11-12**						**Trave: Trave 11-12**			**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 1-4-7-10**						**Trave: Trave 1-4**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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 1-4-7-10**						**Trave: Trave 4-7**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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 1-4-7-10**						**Trave: Trave 7-10**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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 2-5-8-11**						**Trave: Trave 2-5**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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	-4.190	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 2-5-8-11**						**Trave: Trave 5-8**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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	-4.190	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 2-5-8-11**						**Trave: Trave 8-11**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-7.981	0	-	-	0,00	0	0	-7.981	0
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.559	0	-	-	0,00	0	0	-3.559	0
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-5.233	0	-	-	0,00	0	0	-5.233	0
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-2.617	0	-	-	0,00	0	0	-2.617	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	-4.190	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 3-6**			**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

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".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

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;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
C	CR001	001	G	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".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

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	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[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, S_Z, Θ_X, Θ_Y, Θ_Z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z	S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z	S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	X	0,0000	0,0000	0,0318	1,3173 E-04	4,6389 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0040	1,662 E-05	5,7664 E-05	0 E+00
00001	Y	0,0000	0,0000	0,0358	4,0481 E-04	1,3497 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0060	6,7756 E-05	2,2409 E-05	0 E+00
00001	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00002	X	0,0000	0,0000	0,0510	2,012 E-04	4,7201 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0064	2,5182 E-05	5,8604 E-05	0 E+00
00002	Y	0,0000	0,0000	0,0374	3,9881 E-04	1,2842 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0063	6,6715 E-05	2,1719 E-05	0 E+00
00002	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00003	X	0,0000	0,0000	0,0328	1,4872 E-04	4,8524 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0041	1,8723 E-05	6,1196 E-05	0 E+00
00003	Y	0,0000	0,0000	0,0313	4,0558 E-04	1,1523 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0052	6,7891 E-05	1,9135 E-05	0 E+00
00003	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00004	X	0,0000	0,0000	0,0533	2,3493 E-04	4,9472 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0067	2,9536 E-05	6,2357 E-05	0 E+00
00004	Y	0,0000	0,0000	0,0335	4,0341 E-04	1,1768 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0056	6,749 E-05	1,9906 E-05	0 E+00
00004	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00005	X	0,0000	0,0000	0,0135	3,0276 E-05	3,7374 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0017	3,8585 E-06	4,6514 E-05	0 E+00
00005	Y	0,0000	0,0000	0,0081	1,888 E-04	3,6331 E-05	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0014	3,1596 E-05	6,1894 E-06	0 E+00
00005	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00006	X	0,0000	0,0000	0,0235	4,5351 E-05	3,5631 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0029	5,7195 E-06	4,4346 E-05	0 E+00
00006	Y	0,0000	0,0000	0,0068	1,8297 E-04	8,7751 E-06	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0011	3,0567 E-05	1,3529 E-06	0 E+00
00006	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00007	X	0,0000	0,0000	0,0136	1,6275 E-05	3,7895 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0017	1,9929 E-06	4,752 E-05	0 E+00
00007	Y	0,0000	0,0000	0,0051	1,8616 E-04	2,4162 E-05	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0009	3,1156 E-05	4,1088 E-06	0 E+00
00007	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00008	X	0,0000	0,0000	0,0235	2,6661 E-05	3,605 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0030	3,2938 E-06	4,5206 E-05	0 E+00
00008	Y	0,0000	0,0000	0,0042	1,798 E-04	4,1036 E-06	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0007	3,0026 E-05	6,282 E-07	0 E+00
00008	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00009	X	0,0000	0,0000	0,0131	5,0396 E-05	2,6269 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0017	6,4223 E-06	3,3097 E-05	0 E+00
00009	Y	0,0000	0,0000	0,0158	3,3059 E-04	3,4757 E-05	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0026	5,5223 E-05	5,9263 E-06	0 E+00
00009	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00010	X	0,0000	0,0000	0,0087	6,2754 E-06	2,1593 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0011	8,1939 E-07	2,7062 E-05	0 E+00
00010	Y	0,0000	0,0000	0,0030	1,6884 E-04	2,0056 E-06	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0005	2,8201 E-05	3,4885 E-07	0 E+00
00010	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00011	X	0,0000	0,0000	0,0087	8,4987 E-06	2,1241 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0011	1,0281 E-06	2,6427 E-05	0 E+00
00011	Y	0,0000	0,0000	0,0051	1,6479 E-04	1,7959 E-06	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0009	2,7525 E-05	2,8089 E-07	0 E+00
00011	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00012	X	0,0000	0,0000	0,0124	3,8832 E-05	2,5012 E-04	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0015	4,7627 E-06	3,1026 E-05	0 E+00
00012	Y	0,0000	0,0000	0,0179	3,2096 E-04	3,7005 E-05	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0030	5,3612 E-05	6,3135 E-06	0 E+00
00012	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00013	X	0,9484	0,0219	0,0197	1,0164 E-05	2,1649 E-03	3,1832 E-05	0,1188	0,0033	0,0025	1,0108 E-06	2,7109 E-04	5,1435 E-06
00013	Y	0,0214	1,4606	0,0091	1,1576 E-03	6,4426 E-05	6,137 E-05	0,0037	0,2444	0,0015	1,937 E-04	1,109 E-05	9,482 E-06
00013	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00014	X	0,9643	0,0042	0,0235	4,0496 E-06	1,337 E-03	4,0924 E-05	0,1214	0,0007	0,0030	7,4816 E-07	1,6835 E-04	6,4305 E-06
00014	Y	0,0573	1,4134	0,0236	1,6831 E-03	8,9658 E-05	1,0373 E-04	0,0100	0,2361	0,0039	2,8112 E-04	1,5551 E-05	1,8012 E-05
00014	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma

Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z	S_X	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00015	X	0,9481	0,0042	0,0199	5,9004 E-06	1,2687 E-03	5,0121 E-05	0,1187	0,0007	0,0025	9,2484 E-07	1,5894 E-04	7,6897 E-06
00015	Y	0,0214	1,4133	0,0071	1,1285 E-03	2,7934 E-05	7,6982 E-05	0,0037	0,2361	0,0012	1,8848 E-04	4,8476 E-06	1,3517 E-05
00015	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00016	X	0,9271	0,0220	0,0194	3,9442 E-05	2,115 E-03	4,753 E-05	0,1153	0,0033	0,0024	5,3514 E-06	2,6299 E-04	7,2241 E-06
00016	Y	0,0244	1,4605	0,0143	1,087 E-03	7,7314 E-05	7,4992 E-05	0,0043	0,2444	0,0024	1,8188 E-04	1,3457 E-05	1,1754 E-05
00016	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00017	X	0,9482	0,0182	0,0406	1,9639 E-05	1,5768 E-03	3,2894 E-05	0,1187	0,0029	0,0051	2,0425 E-06	1,9752 E-04	5,3193 E-06
00017	Y	0,0213	1,3875	0,0075	1,117 E-03	2,4054 E-05	1,7882 E-04	0,0037	0,2315	0,0012	1,8643 E-04	4,2111 E-06	3,059 E-05
00017	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00018	X	0,9268	0,0042	0,0196	1,8383 E-06	1,2412 E-03	4,326 E-05	0,1153	0,0007	0,0025	3,0893 E-07	1,5438 E-04	6,7928 E-06
00018	Y	0,0244	1,4132	0,0114	1,0537 E-03	3,1386 E-05	7,5771 E-05	0,0043	0,2360	0,0019	1,7599 E-04	5,5408 E-06	1,3313 E-05
00018	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00019	X	0,9269	0,0185	0,0402	4,7384 E-05	1,5419 E-03	5,1473 E-05	0,1153	0,0029	0,0050	6,3337 E-06	1,9178 E-04	7,7748 E-06
00019	Y	0,0244	1,3874	0,0121	1,0496 E-03	2,37 E-05	1,9159 E-04	0,0043	0,2315	0,0020	1,752 E-04	4,2508 E-06	3,2727 E-05
00019	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00020	X	0,9125	0,0042	0,0221	4,5651 E-06	1,2668 E-03	4,549 E-05	0,1129	0,0007	0,0027	7,9742 E-07	1,5691 E-04	7,0373 E-06
00020	Y	0,0544	1,4133	0,0280	1,4952 E-03	8,7197 E-05	1,0346 E-04	0,0095	0,2361	0,0047	2,4974 E-04	1,52 E-05	1,7969 E-05
00020	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00021	X	0,9644	0,0181	0,0691	8,1182 E-06	1,6426 E-03	4,916 E-05	0,1214	0,0029	0,0087	1,1079 E-06	2,068 E-04	7,5572 E-06
00021	Y	0,0574	1,3876	0,0418	1,6911 E-03	1,2929 E-04	6,8065 E-05	0,0100	0,2315	0,0070	2,8221 E-04	2,2325 E-05	1,0501 E-05
00021	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00022	X	0,9649	0,0219	0,0385	1,4542 E-05	2,1891 E-03	4,8712 E-05	0,1215	0,0033	0,0049	2,3301 E-06	2,7549 E-04	7,452 E-06
00022	Y	0,0574	1,4609	0,0390	1,785 E-03	1,1689 E-04	2,8451 E-04	0,0100	0,2445	0,0065	2,987 E-04	2,0421 E-05	4,8294 E-05
00022	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00023	X	0,9130	0,0220	0,0373	4,3876 E-05	2,0735 E-03	4,4998 E-05	0,1130	0,0033	0,0047	6,1199 E-06	2,5666 E-04	6,9722 E-06
00023	Y	0,0544	1,4607	0,0456	1,609 E-03	1,0459 E-04	2,7074 E-04	0,0095	0,2444	0,0076	2,6925 E-04	1,844 E-05	4,5996 E-05
00023	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00024	X	0,9126	0,0185	0,0661	5,1773 E-05	1,5559 E-03	4,3887 E-05	0,1129	0,0029	0,0082	7,1118 E-06	1,9268 E-04	6,8707 E-06
00024	Y	0,0545	1,3875	0,0476	1,523 E-03	1,3151 E-04	6,0166 E-05	0,0096	0,2315	0,0080	2,5419 E-04	2,2776 E-05	9,1829 E-06
00024	Z	0,0000	0,0000	0,0000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,0000	0,0000	0,0000	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	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[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

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	S_Y	S_Z	Θ_X	Θ_Y	Θ_Z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.

S_X, S_Y, S_Z, Θ_X, Θ_Y, Θ_Z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	$V_{T,tot}$	$V_{T,Pil}$	$\%_{T,Pil}$	$V_{T,Set}$	$\%_{T,Set}$	$V_{T,atr}$	$\%_{T,atr}$
	[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).

$\%_{T,Pil}$ 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).

$\%_{T,Set}$ 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).

$\%_{T,atr}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

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

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[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

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	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]
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

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	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_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{Vjd} 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_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/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	NO
	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

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 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_{sup}, CS_{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
	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
	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
Trave 5-6	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
	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
	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
Trave 8-9	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
	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									**Travata: Trave 10-11-12**						
Trave 10-11	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									**Travata: Trave 1-4-7-10**						
Trave 1-4	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
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
	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
Trave 5-8	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
	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
	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 Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-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	NO
		-	-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} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

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]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$ [%]	T_{Ed} [N·m]	CS	T_{Rcd} [N·m]	T_{Rsd} [N·m]	T_{Rld} [N·m]	Ctg⊗	P_e [mm]	B_e [mm²]	H_s [mm]	A_{sw} [cm²/cm]	$A_{s,l}$ [cm²]	R_f
	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	-	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}	Ctg⊖	P_e	B_e	H_s	A_{sw}	$A_{s,l}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
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
	100%	0	-	39.109	0	0	2,50	1.192	78.804	102	0,0000	0,00	NO
Trave 9-12	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.
Ctg⊖ Cotangente dell'angolo ⊖ 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

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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**							

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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									**Travata: Trave 10-11-12**							
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,01 cm**												
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									**Travata: Trave 1-4-7-10**							
Trave: Trave 1-4				**FRC=0,01 cm**												
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									**Travata: Trave 2-5-8-11**							
Trave: Trave 2-5				**FRC=0,02 cm**												
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								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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:

$\%L_{LI}$	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
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.
$\sigma_{cd,amm}$	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.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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
50,0%	QPR	560	-4.861	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	537	-5.857	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	560	-5.710	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	537	-5.072	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	560	-4.910	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	537	-2.593	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	560	-2.461	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	560	1.642	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	560	1.642	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	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**					
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**					
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

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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
87,5%	QPR	2.565	1.772	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.758	14.735	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	2.565	13.861	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	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

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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**					
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

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ 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] = $W_d \le W_{amm}$; [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}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[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}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[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			
														L	n_{req}	n_f	ϕ	L	n_{req}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[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}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed}> 0: compressione).

$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.

ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} 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.

L, n_{req}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

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

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

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		V_{fd}		V_j		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[mm²]	[mm²]	[cm]	
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

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_j		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[mm²]	[mm²]	[cm]	
							5						55	77		
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	111.940	64.563	2,73	282442	305582	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	117.384	69.623	2,63	285613	309012	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	106.954	59.896	2,83	279518	302418	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	111.024	63.710	2,75	281876	304970	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	116.163	68.486	2,65	284890	308230	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	106.235	59.332	2,84	279114	301982	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	101.364	56.109	2,96	276906	299593	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	104.600	58.146	2,88	278577	301401	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	100.509	55.595	2,97	275605	298184	367317	331175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
V_j Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Staffe (diametro in mm/passo in cm; [-] = rinforzo NON in C.A).
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra																
	RAR	1,419	14,94	40.943	4.708	7.820	10.53	SI	RAR	8,847	360,00	40.943	4.708	7.820	40.69	SI
	QPR	1,147	11,21	32.864	4.565	5.867	9.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra																
	RAR	1,814	14,94	64.519	-3.460	10.952	8.23	SI	RAR	9,213	360,00	64.519	-3.460	10.952	39.07	SI
	QPR	1,419	11,21	51.928	-3.339	8.097	7.89	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra																
	RAR	0,718	14,94	21.613	447	5.113	20.80	SI	RAR	4,080	360,00	21.613	447	5.113	88.23	SI
	QPR	0,555	11,21	17.421	330	3.925	20.18	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra																
	RAR	1,089	14,94	116.022	2.736	2.138	13.71	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,881	11,21	90.080	2.793	1.569	12.71	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra																
	RAR	1,603	14,94	166.766	-4.014	3.366	9.31	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,253	11,21	128.105	-3.624	2.446	8.94	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra																
	RAR	0,669	14,94	83.240	-2.207	-363	22.33	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,548	11,21	68.681	-1.848	-249	20.43	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra																
	RAR	1,362	14,94	107.522	3.075	-4.849	10.96	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,090	11,21	83.605	3.058	-3.637	10.28	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra																
	RAR	1,928	14,94	155.264	-4.100	-6.861	7.74	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	1,497	11,21	119.512	-3.688	-5.071	7.48	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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.
$\sigma_{cd,amm}$ 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.
$\sigma_{td,amm}$ 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)

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ 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] = $W_d \le W_{amm}$; [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	$\%L_{LI}$	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]		
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 sovraresistenza.
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	$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
	[cm^3]	[cm^3]							
Duttilità di curvatura richiesta allo SLC nelle direzioni X e Y: [$\mu_{\phi,x}$= 21,20; $\mu_{\phi,y}$= 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
ν_d Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
$\omega_{wd,min}$ 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)

REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidezze 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.	
REGOLARITÁ 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

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	Rd_{Tmp}	Ir_{Tmp}	M_{SLU}	K_{SLU}		R_{eff}		R_{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N-s²/m]	[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

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{d,X}$	$\delta_{d,Y}$	$P_{\theta,X}$	$P_{\theta,Y}$	$T_{\theta,X}$	$T_{\theta,Y}$	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.
$\delta_{d,X}$, $\delta_{d,Y}$ Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
$P_{\theta,X}$, $P_{\theta,Z}$ Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
$T_{\theta,X}$, $T_{\theta,Y}$ 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 "$1/(1-\theta)$", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{d,X}$	$\delta_{d,Y}$	$C_{Ig}T_{mp}$	δ_{lim}	δ_{lim}- $\delta_{d,X}$	δ_{lim}- $\delta_{d,Y}$	Note
	[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.
$C_{Ig}T_{mp}$ 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.
$\delta_{d,X}$, $\delta_{d,Y}$ 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}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				

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

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	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]

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{Vjd} 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_{rf} 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

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	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]

$Id_{pil,sup}$ 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/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 (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
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

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]					
	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]	[cm²]	[cm²]					
	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.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ 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_{sup}, 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 Θ	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
	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
Trave 2-3	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
	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
	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
	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
Trave 8-9	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
		-	-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
	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
Trave 4-7	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
	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
Trave 7-10	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
	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

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
	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
	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
Trave 8-11	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
	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
	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
Trave 6-9	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}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	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]	
	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
		-	-	-	711.380	478.692	6.204	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-12	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} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	P_e	B_e	H_s	A_{sw}	$A_{s,l}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
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

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]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
	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 ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctg⊖ Cotangente dell'angolo 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.

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]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	

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_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Fondazione									**Travata: Trave 1-2-3**							
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									**Travata: Trave 4-5-6**							
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									**Travata: Trave 7-8-9**							
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									**Travata: Trave 10-11-12**							
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

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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
75,0%	QPR	0,239	11,21	27.111	7.819	-	46.91	SI								
	RAR	0,137	14,94	30.867	2.575	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
100,0%	QPR	0,122	11,21	27.111	2.311	-	92.11	SI								
	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

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[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}	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.
$\sigma_{cd,amm}$	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.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[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
37,5%	QPR	20.441	8.366	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.974	9.702	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	20.441	9.365	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.974	8.605	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	20.441	8.315	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.974	5.391	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	20.441	5.229	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.441	-167	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	20.441	-167	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.974	-8.719	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	20.441	-8.304	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	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}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ 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] = $W_d \leq W_{amm}$; [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	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi per N_q	C. Terzaghi per N_c	C. Terzaghi per N_γ	N_q	N_c	N_γ	Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
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	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ	Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Trave 1-4	17,93	3,91	0,80	0,00	0,85	-	Coesivo NON Coesivo	1,32	0,00	0,83	64,20	75,31	1 109,41	0,063	1,128	NO
Trave 10-11	29,14	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,27	0,00	0,89	64,20	75,31	109,41	0,039	1,129	NO
Trave 1-2	26,71	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,86	64,20	75,31	109,41	0,041	1,101	NO
Trave 7-8	28,74	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,92	64,20	75,31	109,41	0,041	1,165	NO
Trave 5-8	26,34	4,98	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,33	0,00	0,93	64,20	75,31	109,41	0,045	1,180	NO
Trave 4-5	27,57	5,43	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,31	0,00	0,93	64,20	75,31	109,41	0,042	1,169	NO
Trave 2-5	22,59	3,91	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,89	64,20	75,31	109,41	0,054	1,210	NO
Trave 7-10	17,27	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,81	64,20	75,31	109,41	0,067	1,153	NO
Trave 9-12	23,46	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,42	0,00	0,87	64,20	75,31	109,41	0,051	1,206	NO
Trave 8-11	21,24	3,27	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,87	64,20	75,31	109,41	0,058	1,231	NO
Trave 8-9	19,16	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,85	64,20	75,31	109,41	0,065	1,240	NO
Trave 5-6	18,14	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,86	64,20	75,31	109,41	0,069	1,243	NO
Trave 2-3	21,99	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,82	64,20	75,31	109,41	0,053	1,174	NO
Trave 11-12	24,58	2,95	0,80	0,00	0,85	-	NON Coesivo	1,42	0,00	0,84	64,20	75,31	109,41	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.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di 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	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ	Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	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	109,41	0,033	1,441	NO

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm^2]	[N/mm^2]	

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di 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.

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Quota N.ro:	:	*Quota a cui si trova l'elemento*
Perim. N.ro	:	*Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
Nodo 3d N.ro	:	*Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi*
Nx	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
Ny	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Txy	:	*Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)*
Mx	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
My	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
Mxy	:	*Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)*
ε_{cx} *10000	:	*Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)*
ε_{cy} *10000	:	*Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)*
ε_{fx} *10000	:	*Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)*
ε_{fy} *10000	:	*Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)*
Ax superiore	:	*Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)*
Ay superiore	:	*Area totale armatura superiore diretta lungo y*
Ax inferiore	:	*Area totale armatura inferiore diretta lungo x*
Ay inferiore	:	*Area totale armatura inferiore diretta lungo y*
Atag	:	*Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni*
σ_t	:	*Tensione massima di contatto con il terreno*
Eta	:	*Abbassamento verticale del nodo in esame*
Fpunz	:	*Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'inviluppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo*
FpunzLi	:	*Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione dalla formula (6.47) dell'erurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15*
Apunz	:	*Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.51) dell' eurocodice 2*

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ε vengono sostituite con:

Molt.	:	*Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y*
x/d	:	*Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y*

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Quota : *Quota a cui si trova l'elemento*
Perim. : *Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica*
Nodo : *Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi*
Comb Cari : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti*
Fes lim : *Fessura limite espressa in mm*
Fess. : *Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla*
Dist mm : *Distanza fra le fessure*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Cos teta : *Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione*
Sin teta : *Seno dell'angolo teta*
Combina Carico : *Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
s lim : *Valore della tensione limite in Kg/cmq*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale x*
Conbin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf X : *Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
s cal : *Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale y*
Combin : *Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf Y : *Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale*
N Y : *Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

Gruppo Quote	:	*Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica*
Generatrice	:	*Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica*
Nodo 3d N.ro	:	*Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi*
Nx	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)*
Ny	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Txy	:	*Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale.(Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)*
Mx	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
My	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy*
Mxy	:	*Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)*
ε_{cx}*** 10000**	:	*Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x ×10000 (Es. 0.35% = 35)*
ε_{cy}*** 10000**	:	*Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y ×10000 (Es. 0.35% = 35)*
ε_{fx}*** 10000**	:	*Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x ×10000 (Es. 1% = 100)*
ε_{fy} ***10000**	:	*Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x ×10000 (Es. 1% = 100)*
Ax superiore	:	*Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)*
Ay superiore	:	*Area totale armatura superiore diretta lungo y*
Ax inferiore	:	*Area totale armatura inferiore diretta lungo x*
Ay inferiore	:	*Area totale armatura inferiore diretta lungo y*
Atag	:	*Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni*
σ_t	:	*Tensione massima di contatto con il terreno*
Eta	:	*Abbassamento verticale del nodo in esame*

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle ε vengono sostituite con:

Molt.	:	*Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y*

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

Gr.Q	:	*Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica*
Gen	:	*Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica*
Nodo	:	*Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi*
Comb. Cari	:	*Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti*
Fes lim	:	*Fessura limite espressa in mm*
Fess.	:	*Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla*
Dist mm	:	*Distanza fra le fessure*
Combin	:	*Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura*
Mf X	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
Mf Y	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N Y	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*
Cos teta	:	*Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione*
Sin teta	:	*Seno dell'angolo teta*
Combina Carico	:	*Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul cls*
s lim	:	*Valore della tensione limite in Kg/cmq*
s cal	:	*Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale x*
Conbin	:	*Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf X	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)*
N X	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale*
s cal	:	*Valore della tensione di calcolo in Kg/cmq sulla faccia di normale y*
Combin	:	*Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione*
Mf Y	:	*Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale*
N Y	:	*Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale*

FREQUENZE E MASSE ECCITATE

										SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3	
									Eccitat Totale	Massa 92.26 94.16	Perc. .97	Massa 90.08 94.16	Perc. .95	Massa	Perc.
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLV Z	Sd/g SLC	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.
1	44,084	0,14253	5,0		0,366	0,363	0,363			1,71	0,02	72,70	0,77		
2	61,715	0,10181	5,0		0,309	0,381	0,381			73,12	0,78	1,74	0,02		
3	130,019	0,04833	5,0		0,236	0,406	0,406			1,40	0,01	0,37	0,00		
4	436,665	0,01439	5,0		0,189	0,421	0,421			6,26	0,07	2,38	0,03		
5	549,688	0,01143	5,0		0,185	0,422	0,422			2,90	0,03	11,34	0,12		
6	580,718	0,01082	5,0		0,184	0,423	0,423			4,66	0,05	0,66	0,01		
7	635,363	0,00989	5,0		0,183	0,423	0,423			1,24	0,01	0,18	0,00		
8	807,343	0,00778	5,0		0,180	0,424	0,424			0,67	0,01	0,11	0,00		
9	875,043	0,00718	5,0		0,179	0,424	0,424			0,03	0,00	0,17	0,00		
10	937,270	0,00670	5,0		0,178	0,424	0,424			0,02	0,00	0,10	0,00		
11	945,404	0,00665	5,0		0,178	0,424	0,424			0,01	0,00	0,00	0,00		
12	969,613	0,00648	5,0		0,178	0,424	0,424			0,12	0,00	0,04	0,00		
13	1011,269	0,00621	5,0		0,178	0,425	0,425			0,03	0,00	0,02	0,00		
14	1032,522	0,00609	5,0		0,178	0,425	0,425			0,00	0,00	0,01	0,00		
15	1069,791	0,00587	5,0		0,177	0,425	0,425			0,03	0,00	0,03	0,00		
16	1081,678	0,00581	5,0		0,177	0,425	0,425			0,02	0,00	0,02	0,00		
17	1148,948	0,00547	5,0		0,177	0,425	0,425			0,01	0,00	0,07	0,00		
18	1167,563	0,00538	5,0		0,177	0,425	0,425			0,00	0,00	0,12	0,00		
19	1191,106	0,00528	5,0		0,176	0,425	0,425			0,02	0,00	0,00	0,00		
20	1197,961	0,00524	5,0		0,176	0,425	0,425			0,00	0,00	0,01	0,00		

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
0	1	18	27	450	62	2967	2662	-264	2	2	17	15	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,9	40987	37878	4,8
0	1	28	-3266	3105	1766	1851	-343	-18	2	4	13	13	7,5	7,5	7,5	7,5	0,2	0,4	-1,2			
0	1	31	-153	-314	298	-1596	-3549	-1956	1	2	16	16	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,4	-1,2			
0	1	240	519	1821	113	-1491	-2692	720	1	2	9	17	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,8			
0	1	241	454	64	0	-1479	-2571	796	1	2	9	14	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,9			
0	1	242	-52	22	0	-1116	-1529	300	1	1	13	19	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,2	-0,7			
0	1	243	195	1188	20	-784	-1416	94	1	1	10	9	7,5	7,5	0,8	7,5	0,0	0,2	-0,5			
0	1	244	26	-25	0	-623	-1411	234	1	1	8	16	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,2	-0,6			
0	1	245	2071	1010	591	-1190	-1938	-640	1	1	9	12	7,5	7,5	7,5	1,4	0,1	0,3	-0,7			
0	1	246	664	-210	295	3166	-1270	-578	2	1	19	15	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,8			
0	1	247	820	-1200	274	3484	2811	-1557	2	2	13	18	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,8			
0	1	248	-329	2830	1138	2737	-4319	-1680	2	2	16	18	7,5	7,5	7,5	7,5	0,1	0,3	-1,0			
0	1	249	539	8	528	3358	1508	-1738	2	1	13	17	7,5	7,5	7,5	7,5	0,1	0,3	-0,8			
0	1	250	110	101	179	-394	-3054	-10	0	2	5	17	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,4	-1,0			
0	1	251	-648	-14	243	3258	-1462	290	2	1	17	16	7,5	7,5	7,5	7,5	0,0	0,3	-0,9			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
1	1	46	1836	4145	276	35	18	12	1	10	8	13	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
1	1	255	142	284	158	-7	-3	3	0	0	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,6			
1	1	256	248	931	356	43	23	-12	0	0	3	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,7			
1	1	257	796	1205	590	37	12	0	0	2	5	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,9			
1	1	258	267	1192	364	-140	-41	18	1	0	9	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
1	1	259	799	603	466	13	-22	8	1	0	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			
1	1	260	789	1008	305	6	3	-1	2	3	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
1	1	261	148	16	483	-73	-26	10	1	0	5	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
1	1	262	347	1359	640	30	18	-6	0	2	3	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
2	1	67	1764	2514	693	-31	33	16	2	4	7	9	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,1			
2	1	266	110	400	599	-4	-2	0	0	1	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
2	1	267	308	730	614	26	34	-6	0	0	3	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			
2	1	268	314	1145	547	45	11	-5	0	2	4	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,9			
2	1	269	557	1251	350	103	33	-15	1	0	8	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
2	1	270	895	1150	437	15	-19	8	1	1	4	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			
2	1	271	789	659	118	-4	-10	3	2	1	2	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
2	1	272	727	654	416	50	16	-4	1	0	5	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
2	1	273	1077	1295	598	-20	28	-13	1	1	4	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
3	1	277	391	294	3197	-6	7	2	0	0	2	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,4		-0,6			
3	1	278	2321	2070	1700	-21	33	-16	4	2	8	8	1,8	1,8	1,8	1,8	0,2		-0,8			
3	1	279	2779	2790	975	194	-59	27	6	2	74	12	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
3	1	280	1878	1215	2585	135	-38	15	1	0	14	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,3		-1,1			
3	1	281	3622	4323	1381	14	-6	5	9	12	11	13	1,8	1,8	1,8	1,8	0,2		-0,8			
3	1	282	3480	2219	211	-26	4	-1	7	6	12	7	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
3	1	283	3241	3447	2543	66	-16	3	2	8	14	11	1,8	1,8	1,8	1,8	0,3		-1,0			
3	1	284	3797	4334	1558	-56	36	-17	5	9	15	15	1,8	1,8	1,8	1,8	0,2		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 4 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
4	1	112	-204	-32	507	262	169	-78	3	2	15	10	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
4	1	288	85	476	441	-6	4	2	0	1	1	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
4	1	289	638	458	495	-37	38	-16	0	0	4	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			
4	1	290	80	343	419	260	172	-79	3	2	16	11	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
4	1	291	495	835	634	109	43	-18	1	0	8	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,1			
4	1	292	683	898	473	14	6	6	0	2	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			
4	1	293	462	124	326	-39	-21	9	0	0	4	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
4	1	294	669	795	692	64	19	-4	1	0	6	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,1			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 4 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
4	1	295	1011	961	688	-66	43	-16	1	0	7	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 5 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
5	1	299	152	246	420	6	3	2	0	0	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
5	1	300	179	480	199	-31	-33	15	0	0	2	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
5	1	301	23	939	267	199	138	-63	2	1	12	11	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,0			
5	1	302	111	886	183	90	35	-14	1	0	6	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
5	1	303	475	395	266	11	-16	-2	0	0	2	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
5	1	304	326	439	296	-32	-25	9	0	0	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
5	1	305	96	980	258	52	19	-5	1	1	3	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
5	1	306	459	635	321	-53	-61	22	1	1	5	6	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 6 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
6	1	310	145	124	574	6	4	3	0	0	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
6	1	311	128	339	243	26	-30	-12	0	0	2	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
6	1	312	55	689	225	183	129	-59	2	1	11	10	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,0			
6	1	313	84	704	246	75	28	-11	1	0	5	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
6	1	314	409	291	248	10	-15	-1	0	0	2	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
6	1	315	301	401	266	-30	-25	8	0	0	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
6	1	316	165	836	341	-35	15	8	0	1	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
6	1	317	324	514	299	-47	-56	20	0	1	4	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 7 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
7	1	175	194	372	248	156	109	-49	2	1	10	8	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
7	1	321	117	26	593	6	4	3	0	0	1	0	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
7	1	322	201	147	252	20	-23	-9	0	0	2	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
7	1	323	132	365	180	155	110	-50	2	1	10	8	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,0			
7	1	324	96	494	309	53	18	-7	1	0	3	3	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
7	1	325	350	140	210	8	-14	0	0	0	2	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
7	1	326	303	359	245	-26	-23	7	0	0	2	3	1,8	1,8	0,9	1,8	0,0		-0,9			
7	1	327	271	606	388	-24	9	7	0	1	2	2	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
7	1	328	259	280	251	-38	-47	17	0	0	3	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			

S.L.U. - AZIONI S.L.V. -VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 8 ELEMENTO: 1

Quo N.r	P. Nr	Nod3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s	Ay s	Ax i	Ay i	Atag	σt kg/cmq	eta mm	Fpunz. kg	FpnzLi kg	Apunz cmq
													-------- cmq/m -------									
8	1	217	534	1021	348	18	12	11	0	2	3	4	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,1			
8	1	219	332	-133	128	-10	-14	-14	0	0	2	0	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-1,3			
8	1	329	33	184	338	5	6	-2	0	0	0	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,7			
8	1	330	76	148	258	8	5	-2	0	0	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,9			
8	1	331	-16	159	417	-5	5	-3	0	0	0	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
8	1	332	89	170	472	6	6	4	0	0	1	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-0,6			
8	1	333	498	260	374	8	-8	4	1	0	2	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,0		-0,8			
8	1	334	344	235	400	110	74	-32	1	1	8	5	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,0			
8	1	335	276	151	467	40	9	-1	0	0	3	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,1			
8	1	336	730	-5	534	8	-14	1	1	0	3	1	1,8	1,8	1,8	0,9	0,1		-0,8			
8	1	337	610	220	312	-15	-17	5	0	0	3	2	1,8	1,8	0,9	0,9	0,0		-0,9			
8	1	338	548	330	604	24	7	2	0	0	3	1	1,8	1,8	1,8	1,8	0,1		-1,1			
8	1	339	783	211	635	-22	-25	11	0	0	4	2	1,8	1,8	0,9	1,8	0,1		-0,8			

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	18	Rara											RaraCls	150,0	8,3	1	1,5	0,0	5,2	1	1,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,3	0,0	0,8	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	419	1	1,5	0,0	288	1	1,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,3	0,0	0,8	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	7,0	1	1,3	0,0	4,4	1	0,8	0,2
0	1	28	Rara											RaraCls	150,0	4,2	1	0,7	-1,3	3,9	1	0,9	-4,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,7	-1,2	0,8	-4,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	134	1	0,7	-1,3	34	1	0,9	-4,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,6	-1,1	0,8	-4,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,6	1	0,6	-1,1	3,4	1	0,8	-4,0
0	1	31	Rara											RaraCls	150,0	6,7	1	1,2	-0,1	7,9	1	-1,4	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,4	-0,1	-1,3	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	333	1	1,2	-0,1	385	1	-1,4	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-0,1	-1,2	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,8	1	1,0	-0,1	6,8	1	-1,2	-0,1
0	1	240	Rara											RaraCls	150,0	3,6	1	-0,7	0,3	6,2	1	-1,2	1,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,6	0,2	-1,1	0,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	205	1	-0,7	0,3	398	1	-1,2	1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,6	0,2	-1,0	0,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,1	1	-0,6	0,2	5,4	1	-1,0	0,8
0	1	241	Rara											RaraCls	150,0	3,1	1	-0,6	0,2	6,3	1	-1,1	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,5	0,2	-1,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	177	1	-0,6	0,2	319	1	-1,1	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,2	-1,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,7	1	-0,5	0,2	5,4	1	-1,0	0,0
0	1	242	Rara											RaraCls	150,0	3,4	1	-0,6	0,0	4,2	1	-0,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,5	0,0	-0,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	167	1	-0,6	0,0	213	1	-0,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,5	0,0	-0,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,9	1	-0,5	0,0	3,6	1	-0,6	0,0
0	1	243	Rara											RaraCls	150,0	2,7	1	-0,5	0,1	4,3	1	-0,8	0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,4	0,1	-0,7	0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	149	1	-0,5	0,1	282	1	-0,8	0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	0,1	-0,7	0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,3	1	-0,4	0,1	3,7	1	-0,7	0,6
0	1	244	Rara											RaraCls	150,0	2,0	1	-0,4	0,0	4,2	1	-0,8	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,7	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	103	1	-0,4	0,0	212	1	-0,8	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	0,0	-0,6	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,7	1	-0,3	0,0	3,6	1	-0,6	0,0
0	1	245	Rara											RaraCls	150,0	1,2	1	0,3	1,0	6,3	1	-1,2	0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	0,9	-1,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	153	1	0,3	1,0	360	1	-1,2	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	0,9	-1,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,1	1	0,3	0,9	5,4	1	-1,0	0,4
0	1	246	Rara											RaraCls	150,0	9,9	1	1,8	0,5	5,4	1	-0,9	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,6	0,4	0,2	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	541	1	1,8	0,5	253	1	-0,9	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,5	0,4	0,2	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,5	1	1,5	0,4	4,7	1	-0,8	-0,2
0	1	247	Rara											RaraCls	150,0	9,4	1	1,7	0,6	6,7	1	1,2	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,5	0,5	1,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	525	1	1,7	0,6	282	1	1,2	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,5	0,5	1,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,0	1	1,5	0,5	5,7	1	1,0	-0,6

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 0 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
0	1	248	Rara											RaraCls	150,0	6,0	1	1,1	-0,2	11,9	1	-2,2	1,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,3	-0,2	-2,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	289	1	1,1	-0,2	706	1	-2,2	1,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-0,2	-1,9	1,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	5,2	1	0,9	-0,2	10,2	1	-1,9	1,0
0	1	249	Rara											RaraCls	150,0	12,1	1	2,2	0,4	9,0	1	-1,6	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	2,0	0,3	0,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	643	1	2,2	0,4	454	1	-1,6	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,9	0,3	0,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	10,4	1	1,9	0,3	7,7	1	-1,4	0,0
0	1	250	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,2	-0,2	9,2	1	-1,7	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	-1,5	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	49	1	0,2	-0,2	471	1	-1,7	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	-1,4	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,1	1	0,2	-0,2	7,9	1	-1,4	0,0
0	1	251	Rara											RaraCls	150,0	9,3	1	1,6	-0,4	4,7	1	0,8	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	1,5	-0,4	0,7	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	432	1	1,6	-0,4	225	1	0,8	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	1,4	-0,4	0,7	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	8,0	1	1,4	-0,4	4,0	1	0,7	-0,1

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	46	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	92	1	0,0	1,3	135	1	0,0	1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	1,1	0,0	1,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	1	255	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	0,1	18	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	1	256	Rara											RaraCls	150,0	1,9	1	0,0	0,1	1,5	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	48	1	0,0	0,1	21	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,6	1	0,0	0,1	1,2	1	0,0	-0,1
1	1	257	Rara											RaraCls	150,0	0,4	2	0,0	0,4	0,5	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	53	1	0,0	0,5	4	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	0,4	0,3	1	0,0	-0,1
1	1	258	Rara											RaraCls	150,0	2,7	1	0,0	0,4	1,1	1	0,0	0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	86	1	0,0	0,4	70	1	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,6	1	0,0	0,3	1,0	1	0,0	0,4
1	1	259	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,3	1,0	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	1	0,0	0,3	15	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,2	0,8	1	0,0	-0,1
1	1	260	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	0,0	0,3	30	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
1	1	261	Rara											RaraCls	150,0	1,5	1	0,0	0,3	0,4	1	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	59	1	0,0	0,3	3	1	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,3	1	0,0	0,3	0,4	1	0,0	-0,2
1	1	262	Rara											RaraCls	150,0	1,5	1	0,0	0,3	1,0	1	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	51	1	0,0	0,3	11	1	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,4	1	0,0	0,2	0,9	1	0,0	-0,2

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 2 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
2	1	67	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,8	0,0	1,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	77	1	0,0	0,9	103	1	0,0	1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,7	0,0	1,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
2	1	266	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	0,0	21	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
2	1	267	Rara											RaraCls	150,0	1,2	1	0,0	0,2	1,0	1	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	40	1	0,0	0,2	39	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	0,2	0,8	1	0,0	0,2
2	1	268	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	0,0	0,0	47	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	0,0	0,6	1	0,0	0,2
2	1	269	Rara											RaraCls	150,0	0,9	2	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	2	0,0	0,1	40	1	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
2	1	270	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,2	0,7	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	0,2	22	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,1
2	1	271	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	2	0,0	0,1	24	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,1	0,3	1	0,0	0,1
2	1	272	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	1	0,0	0,2	33	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	0,2	0,0	0	0,0	0,0
2	1	273	Rara											RaraCls	150,0	0,2	2	0,0	0,3	0,1	2	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,3	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	2	0,0	0,3	18	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	0,3	0,2	1	0,0	0,1

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
3	1	277	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	0,1	20	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
3	1	278	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	0,0	0,1	32	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
3	1	279	Rara											RaraCls	150,0	1,2	1	0,0	0,1	2,4	1	0,0	0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	0,0	0,1	93	1	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,1	1,8	1	0,0	0,4
3	1	280	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	0,1	0,1	1	0,0	0,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	1	0,0	0,1	39	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 3 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
3	1	281	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	0,0	0,4	25	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,5	1	0,0	0,1
3	1	282	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	33	1	0,0	0,4	24	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,1
3	1	283	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	1	0,0	0,2	33	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
3	1	284	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,3	0,4	1	0,0	0,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	0,0	0,3	48	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,3

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 4 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
4	1	112	Rara											RaraCls	150,0	4,3	1	0,1	-0,1	3,3	1	0,1	0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	88	1	0,1	-0,1	114	1	0,1	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,0	2,6	1	0,0	0,5
4	1	288	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	0,1	17	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
4	1	289	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	10	1	0,0	0,1	29	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
4	1	290	Rara											RaraCls	150,0	4,3	1	0,1	0,0	3,1	1	0,1	0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	89	1	0,1	0,0	121	1	0,1	0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,0	2,4	1	0,0	0,6
4	1	291	Rara											RaraCls	150,0	1,8	1	0,0	-0,1	0,0	1	0,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	0,0	-0,1	38	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
4	1	292	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,1	0,4	1	0,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	11	1	0,0	0,1	37	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,2
4	1	293	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	0,0	0,0	28	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,1
4	1	294	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	0,0	0,0	36	1	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
4	1	295	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	0,1	0,7	1	0,0	0,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	0,0	0,1	57	1	0,0	0,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	0,1	0,5	1	0,0	0,4

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 5 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
5	1	299	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	0,0	13	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
5	1	300	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	0,1	23	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
5	1	301	Rara											RaraCls	150,0	4,4	1	0,1	0,0	3,1	1	0,0	0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	93	1	0,1	0,0	110	1	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,0	2,3	1	0,0	0,5
5	1	302	Rara											RaraCls	150,0	1,8	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	0,0	0,0	29	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,3	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
5	1	303	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,1	0,6	1	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	13	1	0,0	0,1	34	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	0,2
5	1	304	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	0,0	1,0	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	28	1	0,0	0,0	30	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,1
5	1	305	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	0,0	0,0	27	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
5	1	306	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	0,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	35	1	0,0	0,1	52	1	0,0	0,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,1	0,7	1	0,0	0,3

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 6 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
6	1	310	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	0,0	9	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
6	1	311	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	0,1	13	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
6	1	312	Rara											RaraCls	150,0	4,4	1	0,1	0,0	3,0	1	0,0	0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	95	1	0,1	0,0	88	1	0,0	0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,0	2,3	1	0,0	0,3
6	1	313	Rara											RaraCls	150,0	1,7	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	39	1	0,0	0,0	19	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,2	1	0,0	0,0	0,0	1	0,0	0,1
6	1	314	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,1	0,9	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	13	1	0,0	0,1	26	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,1	0,6	1	0,0	0,1

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 6 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
6	1	315	Rara											RaraCls	150,0	1,4	1	0,0	0,0	1,1	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	31	1	0,0	0,0	27	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,1
6	1	316	Rara											RaraCls	150,0	0,8	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	0,0	0,1	16	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	0,1	0,0	0	0,0	0,0
6	1	317	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	0,1	1,3	1	0,0	0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	0,0	0,1	40	1	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	0,1	0,9	1	0,0	0,2

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 7 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
7	1	175	Rara											RaraCls	150,0	4,3	1	0,1	0,1	2,9	1	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	97	1	0,1	0,1	71	1	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,1	2,2	1	0,0	0,1
7	1	321	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	0,0	3	1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,0
7	1	322	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	0,1	1	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,1	1	0,0	0,0
7	1	323	Rara											RaraCls	150,0	4,4	1	0,1	0,1	3,0	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	100	1	0,1	0,1	61	1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,3	1	0,0	0,1	2,3	1	0,0	0,0
7	1	324	Rara											RaraCls	150,0	1,5	1	0,0	0,1	0,2	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	39	1	0,0	0,1	8	1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,1	1	0,0	0,1	0,1	1	0,0	0,0
7	1	325	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	0,0	0,1	16	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,1	0,7	1	0,0	0,0
7	1	326	Rara											RaraCls	150,0	1,4	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	1	0,0	0,1	25	1	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	0,0	0,8	1	0,0	0,0
7	1	327	Rara											RaraCls	150,0	0,7	1	0,0	0,1	0,2	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	1	0,0	0,1	2	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,6	1	0,0	0,1	0,2	1	0,0	0,0
7	1	328	Rara											RaraCls	150,0	1,3	1	0,0	0,1	1,3	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	38	1	0,0	0,1	22	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	0,1	1,0	1	0,0	-0,1

S.L.E. - VERIFICA PIASTRE - QUOTA: 8 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Quo N.r	Per N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
8	1	217	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,3	0,0	0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	2	0,0	0,3	57	2	0,0	0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,0	0	0,0	0,0
8	1	219	Rara											RaraCls	150,0	0,3	2	0,0	0,1	0,4	2	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	0,1	2	2	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	0,1	0,3	1	0,0	-0,2
8	1	329	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	10	2	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
8	1	330	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	2	0,0	0,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	0	1	0,0	-0,1	9	2	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	0,0	0,0	1	0,0	0,1
8	1	331	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	12	2	0,0	0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
8	1	332	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	14	2	0,0	0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
8	1	333	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	2	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	2	0,0	0,2	2	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,2	1	0,0	0,0
8	1	334	Rara											RaraCls	150,0	3,1	1	0,0	0,2	1,9	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	0,0	0,2	24	2	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,6	1	0,0	0,1	1,6	1	0,0	-0,2
8	1	335	Rara											RaraCls	150,0	1,4	1	0,0	0,1	0,4	1	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	1	0,0	0,1	3	1	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,2	1	0,0	0,1	0,3	1	0,0	-0,2
8	1	336	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	1,0	2	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,3	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	34	2	0,0	0,3	6	1	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-0,3
8	1	337	Rara											RaraCls	150,0	1,3	2	0,0	0,2	1,0	2	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	2	0,0	0,2	20	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,1	1	0,0	0,2	0,9	1	0,0	0,0
8	1	338	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	0,4	0,4	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	40	1	0,0	0,4	3	1	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	1	0,0	0,3	0,4	1	0,0	-0,2
8	1	339	Rara											RaraCls	150,0	0,6	2	0,0	0,4	1,0	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,4	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	52	1	0,0	0,4	6	2	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,3	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	0,3	0,8	1	0,0	-0,2

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y *10000	εf x *10000	εf y *10000	Ax s. ---------- cmq/m ----------	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	9	667	2124	6044	21	78	6	0	1	3	10	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8	0,37	-1,0
1	1	21	1479	6675	3855	-18	-86	-1	3	5	5	15	1,5	1,8	1,5	2,3	0,5	0,31	-0,9
1	1	33	1378	5264	3163	-6	-14	-2	3	13	4	14	1,5	1,5	1,5	1,5	0,4		-0,9
1	1	92	541	2279	2276	-329	219	-5	2	1	17	11	1,5	2,1	1,5	1,6	0,3		-1,1
1	1	285	-44	-719	2254	21	-47	-12	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	1	296	-104	-2983	1864	-21	1	11	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,7
1	1	307	-78	-1974	1554	-20	1	9	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,7
1	1	318	-59	-374	1114	-19	-37	7	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,7
1	1	329	195	-360	866	34	137	-5	0	1	2	5	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,7

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	2	2	2145	8012	10852	63	287	7	2	2	9	14	2,2	3,2	2,2	3,7	1,4	0,29	-0,8
1	2	5	1370	7656	2597	31	151	-4	2	7	5	19	1,5	1,7	1,5	1,7	0,3	0,35	-1,0
1	2	7	767	8052	13254	35	151	1	0	7	4	19	2,5	3,1	2,5	3,1	1,7	0,39	-1,1
1	2	35	1157	7955	5216	-22	-45	-9	2	13	4	16	1,5	1,9	1,5	1,9	0,7		-0,9
1	2	56	1519	9085	2357	30	63	-10	2	13	6	17	1,5	1,7	1,5	1,7	0,3		-1,0
1	2	77	923	7281	3248	-31	-105	7	0	9	4	19	1,5	1,6	1,5	1,6	0,4		-1,0
1	2	93	586	5841	1748	-224	-220	28	2	1	12	12	1,5	2,2	1,5	1,7	0,2		-1,2
1	2	275	-134	613	2940	16	6	6	0	1	0	2	1,5	1,5	1,5	1,5	0,4		-0,9
1	2	286	133	315	2915	11	-47	-10	0	0	1	3	1,5	1,5	1,5	1,5	0,4		-0,9
1	2	297	-3	-303	2257	14	-32	-8	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,9
1	2	308	29	-2400	1725	15	-1	-7	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,9
1	2	319	31	-295	1143	17	-32	-7	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,9

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	3	11	233	1783	10144	27	95	7	0	0	2	10	2,1	2,1	2,1	2,1	1,3	0,33	-0,9
1	3	23	1668	4815	10490	-10	-45	-1	4	10	5	16	2,2	2,2	2,2	2,2	1,3	0,31	-0,9
1	3	37	662	4423	4328	-4	-13	2	2	12	2	13	1,5	1,5	1,5	1,5	0,6		-1,0
1	3	243	-29	3283	2482	-63	-259	7	0	1	3	10	1,5	2,2	1,5	1,7	0,3	0,19	-0,5
1	3	287	9	-4104	2271	-16	-1	11	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,6
1	3	298	-159	-2936	1810	-21	0	11	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,6
1	3	309	-120	-1927	1483	-19	0	9	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,6
1	3	320	-106	-557	1036	-19	-37	7	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,6
1	3	331	206	-258	801	36	-161	-4	0	1	2	7	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	4	24	1822	7538	4564	-51	-249	1	2	3	8	13	1,5	2,8	1,5	2,3	0,6	0,34	-1,0
1	4	39	1473	6096	3388	-10	-15	6	3	13	5	15	1,5	1,5	1,5	1,5	0,4		-1,0
1	4	90	-166	2866	2306	-343	245	-7	2	1	10	9	1,6	1,6	2,1	2,1	0,3		-0,9
1	4	277	-345	-4937	2241	22	38	5	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,6
1	4	288	-7	-4115	2111	-16	-1	12	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,6
1	4	299	-135	-3016	1670	19	0	-8	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,6
1	4	310	-89	-2005	1370	17	0	-7	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,6
1	4	321	-73	-490	969	18	34	-6	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,6
1	4	332	194	-299	770	-37	-153	5	0	1	2	6	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,6

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	5	15	338	1271	6980	-17	42	8	0	1	2	6	1,7	1,7	1,7	1,7	0,9	0,30	-0,9
1	5	27	2796	9630	11475	-26	-116	3	6	11	9	18	2,3	3,0	2,3	3,0	1,5	0,37	-1,1
1	5	41	1576	8282	4644	-10	-12	3	4	15	5	15	1,5	1,9	1,5	1,9	0,6		-1,2
1	5	89	302	3222	2399	370	226	-11	3	1	18	9	1,5	1,6	1,5	2,1	0,3		-0,9
1	5	300	-145	-3441	2168	17	0	-8	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-0,8
1	5	311	-94	-2260	1715	16	0	-7	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-0,8
1	5	322	-71	-477	1124	16	28	-6	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,8
1	5	333	255	-342	818	-25	-101	5	0	1	2	4	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-0,8

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	6	29	0	937	6007	-33	-141	6	0	1	1	9	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8	0,33	-0,9
1	6	30	1994	7694	6946	-20	-99	-1	4	10	7	18	1,7	2,1	1,7	2,1	0,9	0,42	-1,2
1	6	44	685	7148	3317	6	12	5	2	14	2	15	1,5	1,6	1,5	1,6	0,4		-1,2
1	6	86	1634	7424	2670	61	150	-2	0	7	8	19	1,5	1,6	1,5	1,6	0,3		-1,3
1	6	251	209	1300	6483	-20	-83	4	0	0	2	8	1,7	1,7	1,7	1,7	0,8	0,32	-0,9
1	6	269	463	3041	3383	-17	-30	9	0	6	2	10	1,5	1,5	1,5	1,5	0,4		-1,1
1	6	279	409	-4992	2266	-21	1	0	0	0	2	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-1,0
1	6	280	966	2670	2168	10	54	-1	2	4	3	10	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-1,1
1	6	290	32	-4587	1998	-21	2	14	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,3		-1,0
1	6	291	50	1915	1485	-20	24	-18	0	4	1	7	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,1
1	6	301	45	-3670	1798	-13	0	9	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,0
1	6	302	56	890	1538	-15	20	-8	0	1	1	4	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,1
1	6	312	72	-2595	1391	-13	1	9	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,0
1	6	313	139	196	1411	-16	17	-8	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,1
1	6	323	28	-1437	931	-13	0	9	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,0
1	6	324	118	-61	1100	-15	20	-5	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	7	7	2701	7609	7664	20	81	4	6	11	9	18	1,8	2,2	1,8	2,2	1,0	0,39	-1,1
1	7	13	313	1874	6265	-10	-39	3	0	3	1	7	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8	0,32	-0,9
1	7	15	107	731	6250	8	10	1	0	1	1	3	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8	0,30	-0,9
1	7	48	269	2170	6155	11	34	6	0	4	1	8	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8		-0,9
1	7	50	651	2657	5881	5	38	7	2	5	2	9	1,6	1,6	1,6	1,6	0,8		-1,1
1	7	51	1353	6235	6223	13	9	0	3	14	5	15	1,6	1,8	1,6	1,8	0,8		-1,2
1	7	69	96	2128	5611	3	20	5	0	5	0	7	1,6	1,6	1,6	1,6	0,7		-0,9
1	7	71	280	2574	5626	-3	20	2	1	6	1	8	1,6	1,6	1,6	1,6	0,7		-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
														---------- cmq/m ----------					
1	8	77	997	4063	4127	57	12	11	0	11	6	12	1,5	1,5	1,5	1,5	0,5		-1,0
1	8	174	-43	-25	1216	10	6	-3	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,2
1	8	177	66	-1214	418	-7	0	6	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,3
1	8	187	215	-405	1016	6	31	-4	0	0	1	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,0
1	8	189	345	-494	311	-15	39	-4	0	0	2	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,0		-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
													---------- cmq/m ----------						
1	8	191	-681	-431	1271	0	27	7	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,2		-1,1
1	8	193	-162	-311	1034	11	21	-4	0	0	0	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,1
1	8	195	78	-276	718	21	28	-3	0	0	1	1	1,5	1,5	1,5	1,5	0,1		-1,3
1	8	198	133	-428	155	-29	30	-3	0	0	2	0	1,5	1,5	1,5	1,5	0,0		-1,3

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
													---------- cmq/m ----------						
1	9	216	268	-11	94	-5	31	4	0	0	1	2	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	9	232	-279	-64	70	10	7	-7	0	0	0	0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	9	233	599	-104	53	9	5	5	0	0	3	0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	9	234	705	-27	50	11	-8	7	0	0	3	0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	9	235	373	-14	61	9	13	8	0	0	2	1	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1

S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
													---------- cmq/m ----------						
1	10	208	-22	-47	76	7	24	6	0	0	0	2	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	10	236	-71	-62	92	-17	-10	7	0	0	1	1	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,1
1	10	237	-130	-44	26	7	-5	-3	0	0	0	0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,2
1	10	238	-249	-34	45	-9	-5	-5	0	0	0	0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,2
1	10	239	-121	-61	122	-16	-10	-9	0	0	1	1	1,0	1,0	1,0	1,0	0,0		-1,4

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	1	9	Rara											RaraCls	150,0	1,0	1	0,0	-1,3	1,9	1	0,0	-2,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-1,3	15	1	0,0	-2,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-1,1	1,6	1	0,0	-1,9
1	1	21	Rara											RaraCls	150,0	2,7	1	0,0	-3,0	10,0	1	-0,2	-10,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,7	-0,1	-9,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	21	1	0,0	-3,0	77	1	-0,2	-10,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,5	-0,1	-8,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,3	1	0,0	-2,5	8,5	1	-0,1	-8,6
1	1	33	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	-1,7	5,9	1	0,0	-9,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	-1,7	49	1	0,0	-9,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,4	0,0	-7,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-1,4	5,0	1	0,0	-7,7
1	1	92	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	0,1	2,2	1	0,0	-2,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	0,1	18	1	0,0	-2,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	0,1	1,8	1	0,0	-2,2
1	1	285	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,1	1	0,0	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	17	1	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,8	1	0,0	-2,7
1	1	296	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,4	1	0,0	-2,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	12	1	0,0	-2,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,2	1	0,0	-1,9
1	1	307	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	8	1	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,8	1	0,0	-1,3
1	1	318	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,5	2	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	4	2	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,6
1	1	329	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,8	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	20	1	0,0	0,1	5	1	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,6	1	0,0	-0,3

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	2	2	Rara											RaraCls	150,0	5,2	1	-0,1	-6,0	20,8	1	-0,3	-22,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-5,4	-0,2	-20,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	41	1	-0,1	-6,0	163	1	-0,3	-22,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-5,2	-0,2	-19,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	4,5	1	-0,1	-5,2	17,9	1	-0,2	-19,5
1	2	5	Rara											RaraCls	150,0	2,0	1	0,0	-1,9	10,5	1	-0,1	-10,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,7	-0,1	-9,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	15	1	0,0	-1,9	81	1	-0,1	-10,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,6	-0,1	-9,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,7	1	0,0	-1,6	8,8	1	-0,1	-9,2
1	2	7	Rara											RaraCls	150,0	1,9	1	0,0	-0,4	7,1	1	-0,1	-6,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	-0,1	-5,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	1	0,0	-0,4	53	1	-0,1	-6,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	-0,1	-5,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,6	1	0,0	-0,3	6,0	1	-0,1	-5,4
1	2	35	Rara											RaraCls	150,0	3,0	1	0,0	-4,0	11,9	1	0,0	-17,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-3,6	0,0	-15,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	0,0	-4,0	99	1	0,0	-17,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,4	0,0	-14,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,6	1	0,0	-3,4	10,2	1	0,0	-14,9
1	2	56	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	-1,4	7,4	1	0,0	-11,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,3	0,0	-10,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	-1,4	62	1	0,0	-11,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-9,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-1,2	6,4	1	0,0	-9,6
1	2	77	Rara											RaraCls	150,0	1,2	1	0,0	-0,8	6,3	1	0,1	-7,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-6,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-0,8	50	1	0,1	-7,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-6,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-0,7	5,5	1	0,1	-6,4
1	2	93	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	-0,1	1,9	1	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	24	1	0,0	-0,1	15	1	0,0	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-0,1	1,6	1	0,0	-1,7
1	2	275	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,4	3,6	1	0,0	-4,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-4,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,4	29	1	0,0	-4,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-4,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,4	3,1	1	0,0	-4,0
1	2	286	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,5	1	0,0	-3,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	21	1	0,0	-3,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,1	2,2	1	0,0	-3,3
1	2	297	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	15	1	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,5	1	0,0	-2,4
1	2	308	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-1,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	10	1	0,0	-1,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-1,6
1	2	319	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	5	1	0,0	-0,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,8

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	3	11	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,1	1	0,0	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	18	1	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,3	1,8	1	0,0	-2,6
1	3	23	Rara											RaraCls	150,0	3,7	1	0,0	-5,1	14,5	1	-0,1	-19,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-4,6	-0,1	-17,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	0,0	-5,1	119	1	-0,1	-19,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,4	-0,1	-17,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,1	1	0,0	-4,4	12,4	1	-0,1	-17,1
1	3	37	Rara											RaraCls	150,0	2,3	1	0,0	-3,5	9,4	1	0,0	-14,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-3,1	0,0	-13,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	1	0,0	-3,5	79	1	0,0	-14,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-3,0	0,0	-12,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,0	1	0,0	-3,0	8,0	1	0,0	-12,7
1	3	243	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	2,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-0,1	292	1	0,0	2,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	2,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,1	0,0	0	0,0	0,0
1	3	287	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,0	1	0,0	-3,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	16	1	0,0	-3,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-2,6
1	3	298	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,4	1	0,0	-2,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	12	1	0,0	-2,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,2	1	0,0	-1,9
1	3	309	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-1,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	8	1	0,0	-1,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,8	1	0,0	-1,2
1	3	320	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,5	2	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	4	2	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,6
1	3	331	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	2	0,0	0,2	3	2	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,4	1	0,0	-0,2

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	4	24	Rara											RaraCls	150,0	2,4	1	0,0	-3,2	8,4	1	-0,1	-10,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,9	-0,1	-9,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	19	1	0,0	-3,2	67	1	-0,1	-10,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,7	-0,1	-9,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,0	1	0,0	-2,7	7,2	1	-0,1	-9,0
1	4	39	Rara											RaraCls	150,0	1,2	1	0,0	-1,7	5,7	1	0,0	-9,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-8,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	-1,7	48	1	0,0	-9,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,5	0,0	-7,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-1,5	4,9	1	0,0	-7,8
1	4	90	Rara											RaraCls	150,0	2,7	1	0,1	0,0	3,4	1	0,0	-3,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	79	1	0,1	0,0	26	1	0,0	-3,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,0	0,0	-2,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,3	1	0,0	0,0	2,8	1	0,0	-2,8
1	4	277	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,4	3,0	1	0,0	-3,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,4	24	1	0,0	-3,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,5	1	0,0	-3,1
1	4	288	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,3	2,0	1	0,0	-3,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-2,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	16	1	0,0	-3,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-2,6
1	4	299	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,5	1	0,0	-2,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	12	1	0,0	-2,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-1,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,3	1	0,0	-1,9
1	4	310	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	8	1	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,9	1	0,0	-1,3
1	4	321	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	4	1	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,6
1	4	332	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	1,1	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	0,0	0,2	14	1	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-0,2

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	5	15	Rara											RaraCls	150,0	1,0	1	0,0	-0,8	5,1	1	0,1	-5,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	-0,8	39	1	0,1	-5,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,1	-4,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-0,7	4,2	1	0,1	-4,6
1	5	27	Rara											RaraCls	150,0	3,7	1	0,0	-5,0	14,2	1	-0,1	-18,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-4,5	-0,1	-16,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	0,0	-5,0	115	1	-0,1	-18,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-4,3	-0,1	-16,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	3,1	1	0,0	-4,3	12,2	1	-0,1	-16,0
1	5	41	Rara											RaraCls	150,0	2,2	1	0,0	-3,3	8,9	1	0,0	-13,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,9	0,0	-12,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	18	1	0,0	-3,3	75	1	0,0	-13,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,8	0,0	-11,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,9	1	0,0	-2,8	7,7	1	0,0	-11,9
1	5	89	Rara											RaraCls	150,0	2,9	1	0,1	-0,1	4,1	1	0,1	-4,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,0	-3,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	78	1	0,1	-0,1	32	1	0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,4	1	0,0	-0,1	3,3	1	0,0	-3,7
1	5	300	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,7	1	0,0	-2,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	14	1	0,0	-2,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,2	1,4	1	0,0	-2,2
1	5	311	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-1,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	9	1	0,0	-1,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,0	1	0,0	-1,5
1	5	322	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	5	1	0,0	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,7
1	5	333	Rara											RaraCls	150,0	0,0	0	0,0	0,0	0,9	1	0,0	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	1	0,0	0,2	6	1	0,0	-0,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,2	0,0	-0,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,0	0	0,0	0,0	0,7	1	0,0	-0,3

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ	Gen	Nodo	Comb.	Fes	Fess	dis	Co	MfX	NX	MfY	NY	cos	sin	Combina	σ lim.	σ cal.	Co	Mf	N	σ cal.	Co	Mf	N

N.r	N.r	N.ro	Cari	lim	mm	mm	mb	(t*m)	(t)	(t*m)	(t)	teta	teta	Carico	Kg/cmq	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)	Kg/cmq	mb	(t*m)	(t)
1	6	29	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	-0,7	3,8	1	-0,1	-1,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	1	0,0	-0,7	33	2	-0,1	-1,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	-0,1	-0,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-0,6	3,4	1	-0,1	-0,9
1	6	30	Rara											RaraCls	150,0	2,9	1	0,0	-3,4	9,7	1	-0,1	-10,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-3,0	-0,1	-9,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	0,0	-3,4	76	1	-0,1	-10,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,9	-0,1	-9,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	2,5	1	0,0	-2,9	8,4	1	-0,1	-9,2
1	6	44	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	-1,2	5,5	1	0,0	-7,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-7,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	8	1	0,0	-1,2	45	1	0,0	-7,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-6,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,9	1	0,0	-1,0	4,7	1	0,0	-6,8
1	6	86	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,6	1	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,2	21	1	0,0	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,3	1	0,0	-3,1
1	6	251	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	-0,8	5,3	1	-0,1	-5,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-5,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	-0,8	41	1	-0,1	-5,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	-0,1	-4,8	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-0,7	4,6	1	-0,1	-4,8
1	6	269	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,5	2,9	1	0,0	-4,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,5	24	1	0,0	-4,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,4	2,5	1	0,0	-3,7
1	6	279	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,9	1	0,0	-3,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	23	1	0,0	-3,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,3	2,4	1	0,0	-3,2
1	6	280	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,3	2,7	1	0,0	-3,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-3,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,3	22	1	0,0	-3,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,2	2,3	1	0,0	-3,1
1	6	290	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	2,2	1	0,0	-3,4
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-3,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,2	19	1	0,0	-3,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-2,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	1,9	1	0,0	-2,9
1	6	291	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	15	1	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,5	1	0,0	-2,4
1	6	301	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,1	1,8	1	0,0	-2,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	15	1	0,0	-2,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-2,3	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,5	1	0,0	-2,3
1	6	302	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-2,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	11	1	0,0	-2,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-1,7
1	6	312	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,3	1	0,0	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	11	1	0,0	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-1,7
1	6	313	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,9	1	0,0	-1,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,1	7	1	0,0	-1,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,8	1	0,0	-1,2
1	6	323	Rara											RaraCls	150,0	0,1	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-1,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-1,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	6	1	0,0	-1,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,9	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,7	1	0,0	-0,9
1	6	324	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	4	1	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,6

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	7	7	Rara											RaraCls	150,0	2,2	1	0,0	-2,6	6,3	1	-0,1	-6,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-2,3	-0,1	-5,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	17	1	0,0	-2,6	48	1	-0,1	-6,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-2,1	-0,1	-5,4	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,8	1	0,0	-2,1	5,3	1	-0,1	-5,4
1	7	13	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,5	2,0	1	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,5	15	1	0,0	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	1,7	1	0,0	-1,7
1	7	15	Rara											RaraCls	150,0	0,9	1	0,0	-1,1	4,5	1	0,0	-5,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,0	0,0	-4,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	7	1	0,0	-1,1	35	1	0,0	-5,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,9	0,0	-4,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,8	1	0,0	-0,9	3,8	1	0,0	-4,7
1	7	48	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,8	1	0,0	-2,1
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,7	14	1	0,0	-2,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,5	1	0,0	-1,7
1	7	50	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-0,8	1,4	1	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	5	1	0,0	-0,8	11	1	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,7	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,2	1	0,0	-1,2
1	7	51	Rara											RaraCls	150,0	1,1	1	0,0	-1,4	3,7	1	0,0	-4,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-1,2	0,0	-4,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	9	1	0,0	-1,4	29	1	0,0	-4,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-1,1	0,0	-4,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	1,0	1	0,0	-1,1	3,1	1	0,0	-4,1
1	7	69	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,7	1,4	1	0,0	-1,9
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,7	11	1	0,0	-1,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,6	0,0	-1,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-1,5
1	7	71	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,6	1,1	1	0,0	-1,5
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-1,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,6	9	1	0,0	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-1,2	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,5	0,9	1	0,0	-1,2

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	8	77	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,4	3,6	1	0,0	-4,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,4	28	1	0,0	-4,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-3,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	3,1	1	0,0	-3,5
1	8	174	Rara											RaraCls	150,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,5	2	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	1	0,0	-0,2	4	2	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	0,5	1	0,0	-0,6
1	8	177	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,1	5	2	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,6	1	0,0	-0,7
1	8	187	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,3	0,8	2	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,3	6	2	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,2	1	0,0	-0,2	0,8	1	0,0	-0,5
1	8	189	Rara											RaraCls	150,0	0,1	2	0,0	-0,1	1,2	2	0,0	-0,8
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	1	2	0,0	-0,1	9	2	0,0	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,7	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,1	1	0,0	-0,1	1,1	1	0,0	-0,7

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	8	191	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,5	0,9	2	0,0	-0,7
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,5	6	2	0,0	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-0,6
1	8	193	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,5	0,9	2	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,4	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,5	6	2	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,8	1	0,0	-0,5
1	8	195	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,4	1,0	2	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,4	7	2	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,5	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,3	1,0	1	0,0	-0,5
1	8	198	Rara											RaraCls	150,0	0,6	1	0,0	-0,3	1,1	1	0,0	-0,6
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,3	8	2	0,0	-0,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,6	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,2	1,0	1	0,0	-0,6

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 9

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	9	216	Rara											RaraCls	150,0	0,4	2	0,0	0,1	0,7	2	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	26	2	0,0	0,1	18	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	0,1	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	0,1	0,6	1	0,0	0,0
1	9	232	Rara											RaraCls	150,0	0,5	1	0,0	-0,5	0,1	1	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,5	1	1	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,1	1	0,0	-0,1
1	9	233	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,1	1	0,0	-0,2
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,4	1	1	0,0	-0,2
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,3	0,1	1	0,0	-0,1
1	9	234	Rara											RaraCls	150,0	0,8	2	0,0	-0,6	0,3	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,5	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	2	0,0	-0,6	2	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	-0,5	0,2	1	0,0	-0,1
1	9	235	Rara											RaraCls	150,0	0,8	2	0,0	-0,5	0,5	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,5	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	6	2	0,0	-0,5	5	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,5	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,7	1	0,0	-0,5	0,4	1	0,0	-0,1

S.L.E. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 10

			FESSURAZIONI											TENSIONI		DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	10	208	Rara											RaraCls	150,0	0,3	1	0,0	-0,2	0,4	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	2	1	0,0	-0,2	5	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,1	0,4	1	0,0	-0,1
1	10	236	Rara											RaraCls	150,0	0,5	2	0,0	-0,3	0,3	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,3	1	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,2	0,3	1	0,0	-0,1
1	10	237	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,1	2	0,0	0,0
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,4	0	2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,4	0,0	0,0	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,1	1	0,0	0,0
1	10	238	Rara											RaraCls	150,0	0,4	1	0,0	-0,4	0,1	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,4	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	1	0,0	-0,4	0	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,3	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,3	1	0,0	-0,3	0,1	1	0,0	-0,1
1	10	239	Rara											RaraCls	150,0	0,4	2	0,0	-0,3	0,2	2	0,0	-0,1
			Freq	0,4	0,00	0	2	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	RaraFer	3600	3	2	0,0	-0,3	1	2	0,0	-0,1
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,2	0,0	-0,1	0,000	0,000	PermCls	112,0	0,4	1	0,0	-0,2	0,2	1	0,0	-0,1