

	<h1 style="text-align: center;">COMUNE DI SONNINO</h1> <p style="text-align: center;">-PROVINCIA DI LATINA-</p>		
	<p style="text-align: center;">AZIENDA TERRITORIALE PER EDILIZIA RESIDENZIALE PUBBLICA DELLA PROVINCIA DI LATINA</p>		
	<p style="text-align: center;">PROGRAMMA DI RIQUALIFICAZIONE URBANA ALLOGGI A CANONE SOSTENIBILE <small>ai sensi della D.G.R. Lazio n.498/2008 e del D.M.N. 2295/2008 Infrastrutture e Trasporti</small></p>		
<p>Data di Redazione</p> <p>Gennaio 2013</p>	<p>oggetto:</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 10px; text-align: center;"> <p>- LOCALE INTERRATO e RAMPA - PROGRAMMA DI RIQUALIFICAZIONE URBANA ALLOGGI A CANONE SOSTENIBILE</p> </div>		<p>TAV</p> <p style="font-size: 1.5em;">03.00</p> <p style="font-size: 1.5em;">d</p>
<p>scala 1:50</p>	<p>oggetto tavolo:</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 20px; text-align: center;"> <h2 style="margin: 0;">RELAZIONE di CALCOLO</h2> </div>		
	<p>progettista:</p> <p>Ing. Tommaso Bianchi <small>(C.F. BNC TMS 53R05 D003R)</small></p> <p>Corso Matteotti n. 5 tommasobianchi@libero.it</p>		
	<p>collaborazione ATER:</p> <p>arch. Laura Savelli</p>		
	<p>Responsabile Unico del Procedimento ATER:</p> <p>Ing. Francesco Berardi</p>		
	<p>collaborazione architettonica:</p> <p>dott. Arch. Riccardo Mastroianni Via Pio VI n. 7 - Latina</p> <p>collaborazione impianto idrico sanitario termico:</p> <p>dott. Ing. Silvano Dalla Libera Viale Mazzini n. 3 - Latina</p> <p>collaborazione impianto elettrico:</p> <p>dott. Ing. Adolfo De Cave Via Arboreto n. 111 - Cori (LT)</p>		

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Comune di sonnino
Provincia	Provincia di latina
Oggetto	Rampe e locale serbatoi interrato
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Zona sismica	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche Calcestruzzo Armato													
N	γ _k	CdT	E	G	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{ctm}	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]						
Cls C25/30 - B450C - (C25/30)													
001	25.000	0,000010	31.447	12.579	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15 002

LEGENDA Caratteristiche Calcestruzzo Armato

N	Numero identificativo del materiale.
γ _k	Peso specifico.
CdT	Coefficiente di Dilatazione Termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Indica il 'Tipo Situazione': [F] = materiale 'di Fatto' (Esistente)(tiene conto del LC/FC); [P] = materiale 'di Progetto' (Nuovo);
R _{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R _{cm}	Resistenza media cubica.
%R _{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ _c	Coefficiente di sicurezza allo SLV del materiale.
f _{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f _{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f _{ctm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche Acciaio													
N	γ _k	CdT	E	G	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk}	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]				γ _{M3,SLE}
Acciaio B450C - (B450C)													
002	78.500	0,000010	210.000	84.000	P	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-
						-		-					-

LEGENDA Caratteristiche Acciaio

N	Numero identificativo del materiale.
γ _k	Peso specifico.
CdT	Coefficiente di Dilatazione Termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Indica il 'Tipo Situazione' : [F] = materiale 'di Fatto' (Esistente) (tiene conto del FC); [-/P] = materiale 'di Progetto' (Nuovo); [-] = resistenze medie /caratteristiche del materiale.
f _{yk,1}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t <= 40 mm).
f _{yk,2}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t <= 80 mm).
f _{tk}	Resistenza a Rottura (Bulloni).
f _{yk,1}	Resistenza di calcolo (per profili con t <= 40 mm).
f _{yk,2}	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t <= 80 mm).
f _{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ _s	Coefficiente di sicurezza allo SLV del materiale.
γ _{M1}	Coefficiente di sicurezza per instabilità.
γ _{M2}	Coefficiente di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ _{M3,SLV}	Coefficiente di sicurezza a scorrimento alla SLV (Bulloni).
γ _{M3,SLE}	Coefficiente di sicurezza a scorrimento alla SLE (Bulloni).
γ _{M7}	Coefficiente di sicurezza precarico bulloni ad alta resistenza (Bulloni): [-] = parametro NON significativo per il materiale.

TERRENI

Terreni									
N _{TRN}	γ _r	Costante di sottofondo			Φ	C _u	C'	E _d	E _u
	[N/m ³]	K _x	K _y	K _z	[°ssdc]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
Calcare scarsamente fratturato									
T001	24.000	1000	1000	1000	35	0,030	0,000	175	1 0,000

LEGENDA Terreni

N _{TRN}	Numero identificativo del terreno.
γ _r	Peso specifico del terreno.
Costante di sottofondo	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K _X), Y (K _Y), e Z (K _Z).
Φ	Angolo di attrito del terreno.
C _u	Coesione Non Drenata.
C'	Coesione Efficace.
E _d	Modulo Edometrico.
E _u	Modulo elastico in condizione Non Drenate.
A _{S-B}	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

STRATIGRAFIE

Stratigrafie					
N _{TRN}	Q _i	Q _f	Cmp	Add	ΔEd
	[m]	[m]			

LEGENDA Stratigrafie

N _{TRN}	Numero identificativo della stratigrafia.
Q _i	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
Q _f	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
Cmp	Comportamento dello strato.
Add	Addensamento dello strato.
ΔEd	Variazione con la profondità del modulo Edometrico.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																		
N	Tp	Label	B	H	S.An	L.An	Dimensioni				L.AI1	L.AI2	L.AI3	V	Area	A per Taglio		Inerzia
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	S.AIO	L.AIO	S.AI1	L.AI1	L.AI2	L.AI3		[cm ⁴]	[cm ²]	X	Y	Torsionale
001	▬	40x50	40	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.000,00	1.666,67	1.666,67	547.360
002	▬	40x34	40	34	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.360,00	1.133,33	1.133,33	256.667
003	▬	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.600,00	1.333,33	1.333,33	266.667
																		0 0,00
																		0 0,00

LEGENDA Sezioni aste

N	Numero identificativo della sezione.
Tp	Identificativo del tipo di sezione.

																			Sezioni aste		
N	Tp	Label	Dimensioni										V	Area	A per Taglio		Inerzia				ΔΘ Assi Pr.
			B	H	S.An	L.An	S.Ai0	L.Ai0	S.Ai1	L.Ai1	L.Ai2	L.Ai3			X	Y	X	Torsionale	Y	XY	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°ssdc]
Label			Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.																		
B			Base/Diametro/Raggio.																		
H			Altezza/Lato/Altezza di colmo.																		
S.An			Spessore Anima.																		
L.An			Lunghezza Anima.																		
S.Ai0			Spessore Ala 0.																		
L.Ai0			Lunghezza Ala 0.																		
S.Ai1			Spessore Ala 1.																		
L.Ai1			Lunghezza Ala 1.																		
L.Ai2			Lunghezza Ala 2.																		
L.Ai3			Lunghezza Ala 3.																		
V			Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.																		
Area			Area della sezione.																		
X, Y			Coppia di assi baricentrici di tipo ortolevogyro con x in direzione orizzontale.																		
Area per Taglio X, Y			Aree della sezione deformabili a Taglio lungo gli assi x e y.																		
Inerzia: X, Torsionale, Y, XY			Inerzie della sezione rispetto agli assi.																		
ΔΘ Assi Pr.			Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi x, y, espresse in gradi sessadecimali.																		

ANALISI CARICHI

										Analisi carichi
N	Tipo Car.	Descrizione del Carico	Condizione di Carico	Peso proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
001	S	Platea	Carico Verticale/Abitazioni	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	0
002	S	LatCem Autorimesse H34	Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 34 cm (4+26+4)	3.500	Impermeabilizzazione e Pavimento tipo industriale	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	1.000
003	S	LatCem Balcone H34	Carico Verticale/Abitazioni	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 4+26+4cm	3.500	Pavimento, guaina, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	4.000	0

LEGENDA Analisi carichi

N	Numero identificativo dell'analisi di carico.
Tipo Car.	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 "Tipo Carico" ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", devono intendersi espressi in [N/m ²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

CONDIZIONI DI CARICO

Condizioni di carico									
N	Condizioni Carico Utente			Tipologia Carico Accidentale					
	Descrizione	AgS	Alt	Descrizione	Durata	ψ 0	ψ 1	ψ 2	
0001	Carico Permanente	SI	NO	Carico Permanente	Permanente	1,0	1,0	1,0	1,0
0002	Carico Permanente	SI	NO	Permanenti NON Strutturali	Lunga	1,0	1,0	1,0	1,0
0003	Carico Verticale	SI	NO	Autorimessa <= 30kN	Media	0,7	0,7	0,6	0,6
0004	Carico Verticale	SI	NO	Abitazioni	Media	0,7	0,5	0,3	0,3
0005	Spinta Terreno (statica)	SI	NO	Spinta Terreno (statica)	Lunga	1,0	1,0	1,0	1,0
0006	Spinta Terreno (sisma)	SI	NO	Spinta Terreno (sisma)	Istantanea	0,0	0,0	0,0	0,0
0007	Carico da Neve	SI	NO	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	Breve	0,5	0,2	0,0	0,0

LEGENDA Condizioni di carico

N	Numero identificativo della condizione di carico.
AgS	Indica se la condizione di carico considerata è Agente con il Sisma.
Alt	Indica se la condizione di carico è Alternata (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
Durata	Indica la classe di durata del carico.
	NOTA: questo dato è 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).
ψ 2	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti e quasi permanenti).

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,30	1,00	0,00	0,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN
	CC 04= Carico Verticale/Abitazioni
	CC 05= Spinta Terreno (statica)
	CC 06= Spinta Terreno (sisma)
	CC 07= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,30	1,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,70	0,30	1,00	0,00	0,00
03	1,00	1,00	0,60	0,50	1,00	0,00	0,00
04	1,00	1,00	0,60	0,30	1,00	0,00	0,20

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN
	CC 04= Carico Verticale/Abitazioni
	CC 05= Spinta Terreno (statica)
	CC 06= Spinta Terreno (sisma)
	CC 07= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti							
---	--	--	--	--	--	--	--

...								
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	
01	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	0,50	
02	1,00	1,00	1,00	0,70	1,00	0,00	0,50	
03	1,00	1,00	0,70	1,00	1,00	0,00	0,50	
04	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	1,00	

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN
 CC 04= Carico Verticale/Abitazioni
 CC 05= Spinta Terreno (statica)
 CC 06= Spinta Terreno (sisma)
 CC 07= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti								
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	
01	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
02	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,75	
03	1,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	
04	1,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,75	
05	1,00	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	
06	1,00	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,75	
07	1,00	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	
08	1,00	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,75	
09	1,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	1,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,75	
11	1,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	
12	1,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,75	
13	1,00	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	
14	1,00	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,75	
15	1,00	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	
16	1,00	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,75	
17	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
18	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,75	
19	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	
20	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,75	
21	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	
22	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,75	
23	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	
24	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,75	
25	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	
26	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,75	
27	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	
28	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,75	
29	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	
30	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,75	
31	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	
32	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,75	
33	1,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	
34	1,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	
35	1,00	0,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	
36	1,00	0,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	
37	1,00	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	
38	1,00	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	
39	1,00	0,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	
40	1,00	0,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	
41	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	
42	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	
43	1,00	1,50	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	
44	1,00	1,50	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	
45	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	
46	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	
47	1,00	1,50	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	
48	1,00	1,50	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	
49	1,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	
50	1,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,75	
51	1,00	0,00	0,00	1,50	1,50	0,00	0,00	
52	1,00	0,00	0,00	1,50	1,50	0,00	0,75	
53	1,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	
54	1,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,75	
55	1,00	0,00	1,05	1,50	1,50	0,00	0,00	
56	1,00	0,00	1,05	1,50	1,50	0,00	0,75	
57	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	
58	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,75	
59	1,00	1,50	0,00	1,50	1,50	0,00	0,00	
60	1,00	1,50	0,00	1,50	1,50	0,00	0,75	
61	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	
62	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,75	
63	1,00	1,50	1,05	1,50	1,50	0,00	0,00	
64	1,00	1,50	1,05	1,50	1,50	0,00	0,75	
65	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	
66	1,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	1,50	
67	1,00	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	
68	1,00	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	1,50	
69	1,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	
70	1,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	1,50	
71	1,00	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	
72	1,00	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	1,50	
73	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	
74	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	1,50	
75	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	
76	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	1,50	
77	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	
78	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	1,50	
79	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	
80	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	1,50	
81	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
82	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,75	
83	1,30	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	
84	1,30	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,75	
85	1,30	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	
86	1,30	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,75	
87	1,30	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	
88	1,30	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,75	
89	1,30	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	
90	1,30	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,75	
91	1,30	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	
92	1,30	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,75	
93	1,30	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	
94	1,30	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,75	

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
95	1,30	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00
96	1,30	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,75
97	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
98	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,75
99	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
100	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,75
101	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00
102	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,75
103	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00
104	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,75
105	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00
106	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,75
107	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00
108	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,75
109	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00
110	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,75
111	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00
112	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,75
113	1,30	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
114	1,30	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75
115	1,30	0,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00
116	1,30	0,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75
117	1,30	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00
118	1,30	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75
119	1,30	0,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00
120	1,30	0,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75
121	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
122	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75
123	1,30	1,50	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00
124	1,30	1,50	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75
125	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00
126	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75
127	1,30	1,50	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00
128	1,30	1,50	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75
129	1,30	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
130	1,30	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,75
131	1,30	0,00	0,00	1,50	1,50	0,00	0,00
132	1,30	0,00	0,00	1,50	1,50	0,00	0,75
133	1,30	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00
134	1,30	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,75
135	1,30	0,00	1,05	1,50	1,50	0,00	0,00
136	1,30	0,00	1,05	1,50	1,50	0,00	0,75
137	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
138	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,75
139	1,30	1,50	0,00	1,50	1,50	0,00	0,00
140	1,30	1,50	0,00	1,50	1,50	0,00	0,75
141	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00
142	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,75
143	1,30	1,50	1,05	1,50	1,50	0,00	0,00
144	1,30	1,50	1,05	1,50	1,50	0,00	0,75
145	1,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
146	1,30	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	1,50
147	1,30	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50
148	1,30	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	1,50
149	1,30	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50
150	1,30	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	1,50
151	1,30	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50
152	1,30	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	1,50
153	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
154	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	1,50
155	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50
156	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	1,50
157	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50
158	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	1,50
159	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50
160	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	1,50

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN
 CC 04= Carico Verticale/Abitazioni
 CC 05= Spinta Terreno (statica)
 CC 06= Spinta Terreno (sisma)
 CC 07= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti							
COMB.	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali	CC 03 Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN	CC 04 Carico Verticale/Abitazioni	CC 05 Spinta Terreno (statica)	CC 06 Spinta Terreno (sisma)	CC 07 Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,30	1,00	1,00	0,00

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico Permanente
 CC 02= Carico Permanente/Permanenti NON Strutturali
 CC 03= Carico Verticale/Autorimessa <= 30kN
 CC 04= Carico Verticale/Abitazioni
 CC 05= Spinta Terreno (statica)
 CC 06= Spinta Terreno (sisma)
 CC 07= Carico da Neve/Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

D.M. 14-01-2008

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma secondo la formula (3.2.16) riportata al punto 3.2.4 del D.M. 14-01-2008. 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:

$$\alpha = \alpha_x + 0.3 * \alpha_y + 0.3 * \alpha_z$$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_x , α_y e α_z 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'_x sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_{sx} , α_{sy} , α_{sz} , α_{sx} , α_{sy} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x , in direzioni y , in direzione z , per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **2)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **3)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **4)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **5)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **6)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **7)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **8)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **9)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **10)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **11)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **12)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **13)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **14)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **15)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **16)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **17)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **18)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **19)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **20)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{sx}) - 0.3 * (\alpha_z)$; **21)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **22)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{sy}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{sx}) + 0.3 * (\alpha_z)$; **23)** $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{sy}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{sx})$

$-0.3 * (\alpha_x);$ **24)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x);$ **25)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x);$ **26)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x);$ **27)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x);$ **28)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x);$ **29)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x);$ **30)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x);$ **31)** $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x);$ **32)** $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x);$ **33)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **34)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **35)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **36)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **37)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **38)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **39)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **40)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **41)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **42)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **43)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **44)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex});$ **45)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **46)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **47)** $\alpha'_p + \alpha_x + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex});$ **48)** $\alpha'_p + \alpha_x - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}).$

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.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica												RH	CVE
Ang [ssdc]	NV	CD	MP	S	Mcm	PAC	EcA	IrT	TP	RP			
0	15	B	ca	P	N	A	S	N	B	SI		SI	2

Fattori di struttura

Dir. X			Dir. Y			Dir. Z	
q	$\alpha u / \alpha 1$	Kw	q	$\alpha u / \alpha 1$	Kw	q	
3,3	1,10	1,00	3,30	1,10	1,00	1,50	

Stato Limite	Tr	Ag/g	Amplif. Stratigrafica		F0	T'c	Tb	Tc	Td
			Ss	Cc					
	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0358	1.43	1.45	2.542	0.262	0.090	0.380	1.744
SLD	50	0,0428	1.91	1.48	2.544	0.290	0.080	0.430	1.772
SLV	475	0,0862	1.74	1.12	2.718	0.402	0.090	0.450	1.946
SLC	975	0,1060	1.20	1.30	2.744	0.436	0.189	0.567	2.024

Classe Edificio	Vita Nominale	Periodo di Riferimento	Latitudine	Longitudine	Altitudine	Ampl. Topog.	
						Categoria	Coefficiente
	[anni]	[anni]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	50	41.4169	13.2461	430	T2	1,20

LEGENDA Dati generali analisi sismica

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 duttilita': [A] = Alta - [B] = Bassa - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.

MP Tipo di materiale prevalente nella struttura: [ca] = calcestruzzo armato - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.

S Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T] = Telaio - [P] = Pareti - [2P] = Due pareti per direzione non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;
Acciaio: [T] = Telaio - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo invertito - [TT] = telaio con tamponature.

Mcm Struttura con telai multicampata: [N]=Nessuna direzione - [X]=Solo in direzione X - [Y]=Solo in direzione Y - [XY]=Sia in direzione X che Y.

PAC Presenza nella struttura di pareti accoppiate: [P] = presenti - [A] = Assenti

EcA Eccentricita' accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.

IrT Irregolarita' tamponature in pianta: [S] = Tamponature irregolari in pianta - [N] = Tamponature regolari in pianta.

TP Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 del DM 14 gennaio 2008 'Nuove Norme tecniche per le costruzioni: [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] = Deposit di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Deposit di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m.

RP Regolarita' in pianta: [S]= Struttura regolare - [N]=Struttura non regolare.

RH Regolarita' in altezza: [S]= Struttura regolare - [N]=Struttura non regolare.

CVE Coefficiente viscoso equivalente.

Classe Edificio Classe dell'edificio.

Categ Topog Categoria topografica. (Vedi NOTE)

Coef Ampli Topog Coefficiente di amplificazione topografica.

Tr Periodo di ritorno dell'azione sismica.

Ag/g Coefficiente di accelerazione al suolo.

Ss Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO / SLD / SLV / SLC.

Cc Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO / SLD / SLV / SLC.

F0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.

T'c Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

Tb Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.

Tc Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.

Td Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Latitudine Latitudine geografica del sito (in datum ED50).

Longitudine Longitudine geografica del sito (in datum ED50).

Altitudine Altitudine geografica del sito.

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).

$\alpha u / \alpha 1$ Rapporto di sovrarresistenza.

Kw Fattore di riduzione di q0.

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 sisma	M.S	M.SLU	M.Ecc.SLU	M.SLD	M.Ecc.SLD	P.T.M.Ecc	R.SLU
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	233.272	129.656	92.936	129.656	92.936	71,7	128.493
Y	233.272	129.656	108.155	129.656	108.155	83,4	125.263
Z	233.272	0	0	0	0	100,0	0

LEGENDA Principali elementi analisi sismica

Dir sisma Direzione del sisma: [X] = Sisma in direzione X - [Y] = Sisma in direzione Y - [Z] = Sisma in direzione Z.
M.S Massa complessiva della struttura.

Dir sisma	M.S	M.SLU	M.Ecc.SLU	M.SLD	M.Ecc.SLD	P.T.M.Ecc	R.SLU
	[N/s/m]	[N/s/m]	[N/s/m]	[N/s/m]	[N/s/m]	[%]	[N]
M.SLU	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.						
M.Ecc.SLU	Massa eccitata dal sisma allo S.L. Ultimo.						
M.SLD	Massa eccitabile della struttura allo S.L. di Danno, nelle direzioni X, Y, Z.						
M.Ecc.SLD	Massa eccitata dal sisma allo S.L. di Danno.						
P.T.M.Ecc	Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.						
R.SLU	Reazioni Totali (S.L. Ultimo).						

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE

Modi di vibrazione considerati: n.15

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N/s/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,021	0,991	0,000	-201,0735	-0,0023	31,2	40.431
SLU-Y	0,021	0,991	0,000	2,7787	0,0000	0,0	8
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,021	0,663	0,000	-201,0735	-0,0023	31,2	40.431
SLD-Y	0,021	0,663	0,000	2,7787	0,0000	0,0	8
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,285	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,285	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,046	0,966	0,000	-20,8327	-0,0011	0,3	434
SLU-Y	0,046	0,966	0,000	-163,9521	-0,0087	20,7	26.880
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,046	0,849	0,000	-20,8327	-0,0011	0,3	434
SLD-Y	0,046	0,849	0,000	-163,9521	-0,0087	20,7	26.880
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,603	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,603	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,096	0,915	0,000	2,5165	0,0006	0,0	6
SLU-Y	0,096	0,915	0,000	-160,0206	-0,0377	19,7	25.607
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,096	1,230	0,000	2,5165	0,0006	0,0	6
SLD-Y	0,096	1,230	0,000	-160,0206	-0,0377	19,7	25.607
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	2,253	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,253	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,094	0,918	0,000	-5,0264	-0,0011	0,0	25
SLU-Y	0,094	0,918	0,000	-158,0046	-0,0354	19,3	24.965
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,094	1,212	0,000	-5,0264	-0,0011	0,0	25
SLD-Y	0,094	1,212	0,000	-158,0046	-0,0354	19,3	24.965
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	2,223	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,223	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,008	1,004	0,000	-153,2458	-0,0003	18,1	23.484
SLU-Y	0,008	1,004	0,000	23,2948	0,0000	0,4	543
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,008	0,566	0,000	153,2458	0,0003	18,1	23.484
SLD-Y	0,008	0,566	0,000	-23,2948	0,0000	0,4	543
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,119	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,119	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,033	0,979	0,000	-15,5801	-0,0004	0,2	243
SLU-Y	0,033	0,979	0,000	-115,5747	-0,0032	10,3	13.358
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,033	0,754	0,000	-15,5801	-0,0004	0,2	243
SLD-Y	0,033	0,754	0,000	-115,5747	-0,0032	10,3	13.358
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,441	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,441	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,025	0,987	0,000	-109,8059	-0,0018	9,3	12.057
SLU-Y	0,025	0,987	0,000	37,1577	0,0006	1,1	1.381
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,025	0,694	0,000	-109,8059	-0,0018	9,3	12.057
SLD-Y	0,025	0,694	0,000	37,1577	0,0006	1,1	1.381
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,338	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,338	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,020	0,993	0,000	-84,9947	-0,0008	5,6	7.224
SLU-Y	0,020	0,993	0,000	-11,4086	-0,0001	0,1	130
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,020	0,651	0,000	-84,9947	-0,0008	5,6	7.224
SLD-Y	0,020	0,651	0,000	-11,4086	-0,0001	0,1	130
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,265	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,265	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,019	0,994	0,000	-10,7368	-0,0001	0,1	115
SLU-Y	0,019	0,994	0,000	61,4556	0,0005	2,9	3.777
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,019	0,643	0,000	-10,7368	-0,0001	0,1	115
SLD-Y	0,019	0,643	0,000	61,4556	0,0005	2,9	3.777
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,252	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,252	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,018	0,994	0,000	-15,4339	-0,0001	0,2	238
SLU-Y	0,018	0,994	0,000	-59,4967	-0,0005	2,7	3.540
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,018	0,641	0,000	-15,4339	-0,0001	0,2	238
SLD-Y	0,018	0,641	0,000	-59,4967	-0,0005	2,7	3.540
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,247	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,247	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,020	0,992	0,000	-7,4359	-0,0001	0,0	55
SLU-Y	0,020	0,992	0,000	56,9444	0,0006	2,5	3.243
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,020	0,653	0,000	-7,4359	-0,0001	0,0	55
SLD-Y	0,020	0,653	0,000	56,9444	0,0006	2,5	3.243
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0

Spettro	Periodo	As.O	As.V	C.Part	C.Mod	P.M.M	M.Ec
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[%]	[N·s²/m]
Elast-X	-	1,269	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,269	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,008	1,005	0,000	56,2345	0,0001	2,4	3.162
SLU-Y	0,008	1,005	0,000	44,2457	0,0001	1,5	1.958
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,008	0,562	0,000	-56,2345	-0,0001	2,4	3.162
SLD-Y	0,008	0,562	0,000	-44,2457	-0,0001	1,5	1.958
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,113	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,113	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,011	1,001	0,000	52,3872	0,0002	2,1	2.744
SLU-Y	0,011	1,001	0,000	-7,8473	0,0000	0,0	62
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,011	0,587	0,000	-52,3872	-0,0002	2,1	2.744
SLD-Y	0,011	0,587	0,000	7,8473	0,0000	0,0	62
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,155	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,155	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,008	1,005	0,000	-52,0130	-0,0001	2,1	2.705
SLU-Y	0,008	1,005	0,000	-2,0832	0,0000	0,0	4
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,008	0,561	0,000	52,0130	0,0001	2,1	2.705
SLD-Y	0,008	0,561	0,000	2,0832	0,0000	0,0	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,111	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,111	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,007	1,005	0,000	-3,5580	0,0000	0,0	13
SLU-Y	0,007	1,005	0,000	51,9516	0,0001	2,1	2.699
SLU-Z	0,000	0,000	0,334	0,0000	0,0000	0,0	0
SLD-X	0,007	0,557	0,000	3,5580	0,0000	0,0	13
SLD-Y	0,007	0,557	0,000	-51,9516	-0,0001	2,1	2.699
SLD-Z	0,000	0,000	0,117	0,0000	0,0000	0,0	0
Elast-X	-	1,104	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,104	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,334	-	-	-	-

LEGENDA Modi di vibrazione

Spettro	Spettro di risposta considerato.
Periodo	Periodo del Modo di vibrazione.
As.O	Valore dell'Accelerazione Spetttrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
As.V	Valore dell'Accelerazione Spetttrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
C.Part	Coefficiente di partecipazione del Modo di Vibrazione.
C.Mod	Coefficiente modale del modo di vibrazione.
P.M.M	Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
M.Ec	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.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Trave	%LLI	Ns	Mxs	Ni	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi	Intrv
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]			
Piano Terra						Travata: Trave1a-1-P1				
Trave 1a-1	0%	-	3.733	-172	37	6,63	6,63	30,75	NS	NO
	25%	-	3.733	-172	37	6,63	6,63	30,75	NS	NO
	50%	-	3.733	-172	37	6,63	6,63	30,75	NS	NO
	75%	-	3.733	-172	37	6,63	6,63	30,75	NS	NO
	100%	-	3.733	-172	37	6,63	6,63	30,75	NS	NO
Trave 1-P1	0%	9.647	7.825	1.179	8.982	6,63	6,63	14,94	12,81	NO
	25%	8.865	1.783	9.647	18.061	6,63	6,63	65,46	6,47	NO
	50%	-	-	9.647	18.815	6,63	6,63	-	6,21	NO
	75%	1.130	995	9.647	18.365	6,63	6,63	NS	6,36	NO
	100%	1.179	7.726	9.647	9.445	6,63	6,63	14,89	12,37	NO
Piano Terra						Travata: Trave1-2a				
Trave 1-2a	0%	11.879	6.753	-	-	5,34	5,34	9,11	-	NO
	25%	11.407	2.773	882	3.353	5,34	5,34	22,15	17,89	NO
	50%	11.407	413	882	3.929	5,34	5,34	NS	15,27	NO
	75%	11.738	807	882	2.996	5,34	5,34	76,17	20,02	NO
	100%	747	4.505	-	-	5,34	5,34	13,31	-	NO

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale
Ns, Mxs	Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione superiore.
Ni, Mxi	Coppia M-N che dà origine alla massima armatura di trazione inferiore.
Afs, Afi	Area delle armature esecutive superiori ed inferiori.
CSs, CSi	Coefficienti di sicurezza relativi rispettivamente, a "Ns", "Mxs", "Mxi", "Afs" e "Ni", "Mxi", "Afi" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo															
Trave	%LLI	max/min	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Afpe	Afdge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²]	
Piano Terra									Travata: Trave1a-1-P1						
Trave 1a-1	0%	+	250.238	1,63	407.025	815.250	0	0	226.675	0	2,50	0,2000	0,0000	16,9123	NO
		-	-244.883	1,66	407.025	815.250	0	0	226.675	0	2,50	0,2000	0,0000	16,9123	NO
	25%	+	249.156	1,63	407.025	815.250	0	0	225.034	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8732	NO
		-	-245.666	1,66	407.025	815.250	0	0	225.034	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8732	NO
	50%	+	247.548	1,64	407.025	815.250	0	0	222.691	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8151	NO
		-	-246.694	1,65	407.025	815.250	0	0	222.691	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8151	NO
	75%	+	246.129	1,65	407.025	815.250	0	0	223.852	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8389	NO
		-	-248.284	1,64	407.025	815.250	0	0	223.852	0	2,50	0,2000	0,0000	16,8389	NO
	100%	+	244.994	1,66	407.025	815.250	0	0	226.481	0	2,50	0,2000	0,0000	16,9057	NO
		-	-250.129	1,63	407.025	815.250	0	0	226.481	0	2,50	0,2000	0,0000	16,9057	NO
Trave 1-P1	0%	+	123.867	2,97	407.082	367.281	397	0	307.681	0	2,50	0,0909	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.003	4,83	407.082	367.281	397	0	307.681	0	2,50	0,0909	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	110.174	2,44	407.082	268.458	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.474	3,18	407.082	268.458	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	97.617	2,76	407.082	269.342	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.291	2,92	407.082	269.342	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	89.891	3,00	407.082	269.750	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO

Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo															
Trave	%LLI	max/min	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	ctg Ø	Afte	Apfe	AfDge	Intrv
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm/cm]	[cm/cm]	[cm²]	
		-	-103.140	2,62	407.082	269.750	397	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	83.389	4,43	407.082	369.169	397	0	280.689	0	2,50	0,0909	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.422	3,25	407.082	369.169	397	0	280.689	0	2,50	0,0909	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra Trave 1-2a	Travata: Trave1-2a														
	0%	+	48.771	5,49	267.593	333.921	275	0	183.049	0	2,50	0,1250	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.345	7,36	267.593	333.921	275	0	183.049	0	2,50	0,1250	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	45.287	3,91	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.813	4,56	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	41.802	4,23	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.282	4,29	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	39.335	4,50	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.764	3,95	267.593	177.021	275	0	0	0	2,50	0,0667	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	36.867	7,26	267.593	333.921	275	0	180.292	0	2,50	0,1250	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.248	5,55	267.593	333.921	275	0	180.292	0	2,50	0,1250	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA Travi - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
max/min [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
Ty Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
CS Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-": [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Vcc Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
Vwd Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
N Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
Vwp Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Vr1 Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Vfd Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.
ctg Ø Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Afte Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Apfe Aree di ferri piegati per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
AfDge Area di Ferri incrociati nelle zone critiche, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE A TORSIONE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo													
Trave	%LLI	Mt	Mrcd	Mrsd	Mrlid	Ctg Ø	Pe	Be	Hs	AfSt	AfLp	Intrv	
	[%]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[adim]	[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]		
Piano Terra													
Trave 1a-1	0%	1.673	60.736	130.202	5.867	2,50	Travata: Trave1a-1-P1						
	25%	1.673	60.736	130.917	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0008	2,26	NO	
	50%	1.673	60.736	134.982	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0008	2,26	NO	
	75%	1.673	60.736	133.054	11.733	2,50	1.356	112.346	111	0,0008	4,52	NO	
	100%	1.673	60.736	130.323	11.733	2,50	1.356	112.346	111	0,0008	4,52	NO	
Trave 1-P1	0%	2.526	60.736	67.940	11.733	2,50	1.356	112.346	111	0,0011	4,52	NO	
	25%	2.326	60.736	14.654	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0011	2,26	NO	
	50%	1.851	60.736	14.654	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0008	2,26	NO	
	75%	1.632	60.736	14.654	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0007	2,26	NO	
	100%	1.512	60.736	67.940	5.867	2,50	1.356	112.346	111	0,0007	2,26	NO	
Piano Terra													
Trave 1-2a	0%	1.276	34.178	97.217	4.868	2,50	Travata: Trave1-2a						
	25%	1.276	34.178	9.971	4.868	2,50	1.112	76.444	92	0,0009	2,26	NO	
	50%	1.276	34.178	9.971	4.868	2,50	1.112	76.444	92	0,0009	2,26	NO	
	75%	1.276	34.178	9.971	4.868	2,50	1.112	76.444	92	0,0009	2,26	NO	
	100%	1.276	34.178	97.217	4.868	2,50	1.112	76.444	92	0,0009	2,26	NO	

LEGENDA Travi - Verifiche a torsione allo stato limite ultimo

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
Mt Momento Torcente.
Mrcd Momento resistente del calcestruzzo.
Mrsd Momento resistente delle staffe.
Mrlid Momento resistente dell'armatura longitudinale.
Ctg Ø Ctg(Theta) utilizzato nel calcolo di Mrcd, Mrsd e Mrlid.
Pe Perimetro esterno in asse alle barre.
Be Area racchiusa da Pe.
Hs Spessore della sezione convenzionale resistente.
AfSt Area di ferro delle staffe per centimetro, aggiuntive a quanto calcolato per il taglio.
AfLp Area barre longitudinali di parete esecutive.
Intrv [SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

TRAVI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA E DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio													
%LLI	Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio			
		Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
	[%]	σ _{ct}	N	M ₃	M ₂	σ _{cc}	N	M ₃	M ₂	σ _{at}	N	M ₃	M ₂
		[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]
Piano Terra													
Trave: Trave 1a-1													
CA=FRQ													
CA=QPR													
0%		ε _{sm} =0,00000				FRC=0,00 cm				Travata: Trave1a-1-P1			
		ε _{sm} =0,00000				A _k =0,0 cm²				AA= PCA			
						A _k =0,0 cm²				S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
										S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
25%		0,000	-	7	-	0,000	-	7	-	0,005	-	7	-
50%		0,023	-	464	-	-0,023	-	464	-	0,294	-	464	-
75%		0,051	-	1.038	-	-0,051	-	1.038	-	0,658	-	1.038	-
100%		0,088	-	1.783	-	-0,088	-	1.783	-	1,130	-	1.783	-
		0,132	-	2.692	-	-0,132	-	2.692	-	1,706	-	2.692	-
Trave: Trave 1-P1													
CA=FRQ													
CA=QPR													
0%		ε _{sm} =0,00000				FRC=0,00 cm				AA= PCA			
		ε _{sm} =0,00000				A _k =0,0 cm²				S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
						A _k =0,0 cm²				S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
25%		0,241	6.483	5.501	-	-0,300	6.483	5.501	-	3,043	6.483	5.501	-
50%		0,400	6.483	-8.731	-	-0,459	6.483	-8.731	-	5,090	6.483	-8.731	-
75%		0,632	6.483	-13.444	-	-0,691	6.483	-13.444	-	8,076	6.483	-13.444	-
100%		0,439	6.483	-9.518	-	-0,498	6.483	-9.518	-	5,589	6.483	-9.518	-
		0,077	6.483	2.165	-	-0,136	6.483	2.165	-	0,930	6.483	2.165	-
Piano Terra													
Trave: Trave 1-2a													
CA=FRQ													
CA=QPR													
0%		ε _{sm} =0,00000				FRC=0,00 cm				AA= PCA			
		ε _{sm} =0,00000				A _k =0,0 cm²				S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
						A _k =0,0 cm²				S _m =0 mm		W _k =0,00 mm	
25%		0,448	7.980	4.721	-	-0,553	7.980	4.721	-	5,194	7.980	4.721	-
50%		0,000	-	-	-	-0,082	7.939	282	-	0,000	-	-	-
75%		0,126	7.980	-1.684	-	-0,231	7.980	-1.684	-	1,346	7.980	-1.684	-
100%		0,013	7.980	-619	-	-0,118	7.980	-619	-	0,000	-	-	-
		0,297	7.980	3.294	-	-0,402	7.980	3.294	-	3,386	7.980	3.294	-

LEGENDA Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio

Trave Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
Tipo Indica il tipo di rinforzo presente nella sezione di verifica: [CS] = rinforzo in Calcestruzzo; [FRP] = rinforzo in FRP;
FRC Freccia della trave.
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente.
ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.
A_k Area efficace del calcestruzzo teso.
S_m Distanza media tra le fessure.
W_k Apertura massima delle fessure.

...

Travi - Verifiche pressoflessione retta e deviata allo stato limite di esercizio													
%LLI Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio				
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo				
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂	
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	
σ_{ct}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.												
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.												
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.												
N, M ₃ , M ₂	Componenti della sollecitazione agenti che generano le tensioni.												

TRAVI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio															
Trave	%LLI	LLI	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 (-)
	[%]	[m]	[N*m]	[N*m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]		Note
Piano Terra										Travata: Trave1a-1-P1					
Trave 1a-1	0%	0,30	0	0	246.946	247.022	3.292	2.139	1,0	250.238	-244.883	0	0	1,63	1,66
	100%		114.768	114.803	246.946	247.022	-3.108	-1.952		244.994	-250.129	0	0	1,66	1,63
	0%		116.876	115.056	95.413	93.927	28.454	17.923		123.867	-76.003	0	0	2,97	4,83
	100%		116.876	115.056	95.413	93.927	-19.495	-12.024		83.389	-113.422	0	0	4,43	3,25
Piano Terra										Travata: Trave1-2a					
Trave 1-2a	0%	2,90	61.491	59.873	41.803	41.280	6.968	4.936	1,0	48.771	-36.345	0	0	5,49	7,36
	100%		59.873	59.974	41.803	41.280	-6.968	-4.935		36.867	-48.248	0	0	7,26	5,55

LEGENDA Travi - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Trave	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e della verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della trave (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0%=estremo iniziale, 100%=estremo finale).
LLI	Lunghezza libera d'inflessione della trave.
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 e l'aliquota degli accidentali.
V _{Ed, G+Q}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ _{rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.
V _{Ed, GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V _{Ed, EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS	Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 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 - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																							
Livello	N	M _x	M _y	CS	MR _x	MR _y	NdMax	N _r	α	Intrv	ϕ _{Ve}	ϕ _{Vi}	ϕ _{St}	Lato 1				Lato 2					
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	L	N _{req}	N	ϕ	L	N _{req}	N _r	ϕ		
Pilastrata: Pilastrata1																							
Piano Terra	70.546	5.700	-7.780	47,46	124.381	124.381	71.897	1.467.440	1,57	NO	16	-	8	40	1	2	12	40	1	2	12		

LEGENDA Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

Livello	Livello del Pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
N, M _x , M _y	Valori della terna di sollecitazione cui corrisponde il minimo coefficiente di sicurezza.
CS	Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100. (Le sollecitazioni ultime Nu, Mxu, Myu sono date da N, Mx, My moltiplicate per CS).
MR _x , MR _y	Momento Resistente lungo X e lungo Y.
NdMax	Massimo sforzo di compressione.
N _r	Sforzo resistente a compressione.
α	Esponente Alfa per la valutazione del Coefficiente di sicurezza.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.
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 _r , 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 - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo																		
Livello	Tx	Ty	CS	Vcc		Vwd		Vcd		Vwp		Vfd		Vrds	Aft	Pst	Intrv	
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y					
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]		
Pilastrata: Pilastrata1																		
Piano Terra	61.141	61.141	5,56	340174	340174	373970	373970	0	0	0	0	0	0	-	0,1118	9	NO	

LEGENDA Pilastri - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo stato limite ultimo

Livello	Livello del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
T _x	Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione X.
T _y	Valori delle sollecitazione di taglio rispetto alla direzione Y.
CS	Minimo Coefficiente di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
V _{cc}	Taglio ultimo per conglomerato compresso.
V _{wd}	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe.
V _{cd}	Contributo del calcestruzzo al taglio ultimo.
V _{wp}	Contributo dell'acciaio al taglio ultimo dovuto ai ferri piegati.
V _{fd}	Contributo del rinforzo in FRP al taglio trazione.
V _{rds}	Taglio ultimo per scorrimento Piani orizzontali.
A _{ft}	Area di ferro per il taglio per centimetro.
P _{st}	Passo massimo staffe da Normativa.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.

PILASTRI - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio													
Livello Tipo	Trazione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio				
	Trazione calcestruzzo rinforzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo				
	σ_{ct}	N	M ₃	M ₂	σ_{cc}	N	M ₃	M ₂	σ_{at}	N	M ₃	M ₂	
	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]	
Pilastrata: Pilastrata1													
Piano Terra													
CA=FRQ													
CA=QPR													
	ϵ_{sm} =0,00000 ϵ_{sm} =0,00000 0,393	49.629	-3.629	5.171	-0,995	56.901	-3.627	5.549	4,114		W _k =0,00 mm W _k =0,00 mm 49.629	-3.629	5.171

LEGENDA Pilastri - Verifiche pressoflessione deviata allo stato limite di esercizio

Livello	Livello del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Tipo	Indica il tipo di rinforzo presente nella sezione di verifica: [Cs] = rinforzo in Calcestruzzo; [FRP] = rinforzo in FRP.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente.
ϵ_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
A _e	Area efficace del calcestruzzo teso.
S _m	Distanza media tra le fessure.
W _k	Distanza media tra le fessure.
σ_{ct}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
N, M ₃ , M ₂	Componenti della sollecitazione agenti che generano le tensioni.

PILASTRI – VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio										
Livello	%LLI	LLI	Dir.	M _{rd} (+)	M _{rd} (-)	γ _{rd}	V _{Ed, GR} (+)	V _{Ed, GR} (-)	V _{Ed, EL} (+)	V _{Ed, EL} (-)
	[%]	[m]		[N*m]	[N*m]		[N]	[N]	[N]	[N]

Pilastri – Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Livello	%LLI	LLI	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: Pilastrata1												
Piano Terra	0%	4,60	X	129.882	-129.882	1,1	61.141	61.141	0	0	5,56	GR
			Y	129.882	-129.882		61.141	61.141	0	0	5,56	
	100%		X	125.799	-125.799		61.141	61.141	0	0	5,56	
			Y	125.799	-125.799		61.141	61.141	0	0	5,56	

LEGENDA Pilastri - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Livello	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e della verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione del pilastro (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0%=estremo iniziale, 100%=estremo finale).
LLI	Lunghezza libera d'inflessione del pilastro.
Dir.	Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
M_{rd}	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
γ_{rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.
V_{Ed,GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V_{Ed,EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS	Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 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.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
PareteP1-P2						Parete P1-P2										
P	A	00003	0	0	0,04524	-	00024	0	0	0,04524	-	00029	0	0	0,04524	-
	P		5.061	20.524	0,04524	3,17		-260.526	26.627	0,04524	4,23		-147.224	18.635	0,04524	4,96
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		38.639	61.261	0,09048	2,00		-153.953	10.349	0,04524	9,05		-49.071	5.521	0,04524	13,55
P	A	00118	0	0	0,04524	-	00119	0	0	0,04524	-	00120	0	0	0,04524	-
	P		-126.876	5.353	0,04524	16,60		-37.628	4.235	0,04524	17,18		-27.209	4.610	0,04524	15,37
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-9.317	20.220	0,04524	3,34		16.993	15.673	0,04524	4,01		26.018	18.411	0,04524	3,32
P	A	00121	0	0	0,04524	-	00122	0	0	0,04524	-	00123	0	0	0,04524	-
	P		-25.485	4.391	0,04524	16,07		-50.668	3.634	0,04524	20,67		-42.569	4.617	0,04524	15,95
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		30.634	18.778	0,04524	3,22		29.588	19.009	0,04524	3,19		31.065	19.590	0,04524	3,08
P	A	00124	0	0	0,04524	-	00125	0	0	0,04524	-	00126	-67.574	331	0,04524	NS
	P		-67.196	4.957	0,04524	15,76		-102.432	3.293	0,04524	25,65		-171.339	816	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		36.478	17.647	0,04524	3,36		30.836	13.368	0,04524	4,51		7.067	9.369	0,04524	6,90
P	A	00127	-93.130	1.272	0,04524	65,08	00206	-61.526	2.120	0,04524	36,36	00207	-54.471	1.552	0,04524	48,84
	P		-297.048	282	0,04524	NS		-63.663	14.561	0,04524	5,32		-56.057	9.079	0,04524	8,38
S	A		-33.111	224	0,04524	NS		-13.645	734	0,04524	93,20		-6.232	775	0,04524	86,54
	P		-70.772	1.304	0,04524	60,39		-11.213	3.474	0,04524	19,57		-6.232	1.826	0,04524	36,73
P	A	00208	-51.674	2.432	0,04524	30,96	00209	-45.109	3.341	0,04524	22,18	00210	-44.263	5.849	0,04524	12,64
	P		-51.674	3.128	0,04524	24,07		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-2.783	3.110	0,04524	21,36		4.373	4.957	0,04524	13,14		10.859	7.019	0,04524	9,11
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00211	-40.576	7.063	0,04524	10,38	00212	-30.637	6.463	0,04524	11,06	00213	-19.811	5.076	0,04524	13,70
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		16.445	7.904	0,04524	7,96		22.474	8.046	0,04524	7,69		27.238	8.601	0,04524	7,09
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00214	-12.520	2.828	0,04524	24,12	00215	-4.846	2.328	0,04524	28,70	00216	-542	623	0,04524	NS
	P		-8.546	19	0,04524	NS		-4.846	353	0,04524	NS		-542	595	0,04524	NS
S	A		35.569	8.121	0,04524	7,32		45.663	7.884	0,04524	7,31		46.143	7.380	0,04524	7,80
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00217	-277	137	0,04524	NS	00218	-1.637	333	0,04524	NS	00219	0	0	0,04524	-
	P		-277	445	0,04524	NS		-1.637	201	0,04524	NS		3.192	606	0,04524	NS
S	A		45.541	5.276	0,04524	10,93		40.144	3.546	0,04524	16,54		39.501	133	0,04524	NS
	P		15.766	210	0,04524	NS		40.144	1.888	0,04524	31,07		39.501	4.453	0,04524	13,20
P	A	00220	4.773	229	0,04524	NS	00221	32.965	2.306	0,04524	26,00	00280	-67.145	3.071	0,04524	25,43
	P		14.826	613	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-91.309	25.778	0,04524	3,20
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-15.689	871	0,04524	78,97
	P		47.501	10.857	0,04524	5,28		129.657	19.736	0,04524	2,15		-22.353	7.048	0,04524	9,93
P	A	00281	-62.130	3.202	0,04524	24,11	00282	-59.928	2.825	0,04524	27,18	00283	-45.894	2.325	0,04524	31,93
	P		-97.833	20.800	0,04524	4,02		-99.606	19.582	0,04524	4,29		-82.420	13.637	0,04524	5,93
S	A		-14.565	947	0,04524	72,41		-16.169	711	0,04524	96,86		-12.293	735	0,04524	92,74
	P		-22.548	5.774	0,04524	12,13		-26.230	4.911	0,04524	14,39		-27.130	3.467	0,04524	20,44
P	A	00284	-21.642	505	0,04524	NS	00599	-66.254	2.577	0,04524	30,24	00600	-1.928	835	0,04524	79,38
	P		-44.282	13.706	0,04524	5,40		-86.759	19.367	0,04524	4,21		-1.928	276	0,04524	NS
S	A		-9.974	322	0,04524	NS		-14.004	717	0,04524	95,50		41.937	8.651	0,04524	6,74
	P		-27.770	2.499	0,04524	28,40		-16.557	4.462	0,04524	15,45		0	0	0,04524	-
P	A	00601	0	0	0,04524	-	00602	0	0	0,04524	-	00603	-45.380	895	0,04524	82,86
	P		-3.496	4.728	0,04524	14,08		-151.990	12.462	0,04524	7,49		-96.097	7.266	0,04524	11,47
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-23.797	89	0,04524	NS
	P		7.083	30.075	0,04524	2,15		-107.171	3.737	0,04524	22,83		-61.343	2.662	0,04524	28,94
P	A	00604	-58.595	750	0,04524	NS	00605	-53.647	282	0,04524	NS	00606	-46.863	57	0,04524	NS
	P		-89.656	1.482	0,04524	55,43		-65.648	651	0,04524	NS		-46.863	273	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-5.376	4.386	0,04524	15,26		23.845	6.289	0,04524	9,80		31.387	7.771	0,04524	7,75
P	A	00607	-38.409	89	0,04524	NS	00608	0	0	0,04524	-	00609	0	0	0,04524	-
	P		-38.409	237	0,04524	NS		-27.070	435	0,04524	NS		-34.483	1.121	0,04524	64,39
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		29.941	8.464	0,04524	7,15		26.530	9.304	0,04524	6,57		12.910	12.151	0,04524	5,23
P	A	00610	0	0	0,04524	-	00611	-52.908	1.310	0,04524	57,65	00612	-67.810	1.076	0,04524	72,69
	P		6.471	3.527	0,04524	18,36		-68.525	4.834	0,04524	16,21		-67.810	1.011	0,04524	77,36
S	A		0	0	0,04524	-		-15.909	423	0,04524	NS		-8.585	164	0,04524	NS
	P		27.110	17.478	0,04524	3,49		-21.383	1.338	0,04524	52,18		2.715	769	0,04524	85,10
P	A	00613	-85.726	2.069	0,04524	39,36	00614	-56.357	3.144	0,04524	24,22	00615	-39.735	2.864	0,04524	25,54
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-32.926	210	0,04524	NS
S	A		14.473	644	0,04524	98,31		18.611	702	0,04524	89,12		20.349	516	0,04524	NS
	P		14.473	1.204	0,04524	52,58		18.611	1.927	0,04524	32,46		20.349	3.143	0,04524	19,80
P	A	00616	-25.350	1.649	0,04524	42,77	00617	-10.923	319	0,04524	NS	00618	-59.616	2.206	0,04524	34,78
	P		-19.969	495	0,04524	NS		-1.586	910	0,04524	72,77		-94.948	11.035	0,04524	7,53
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-13.832	628	0,04524	NS
	P		19.412	5.136	0,04524	12,15		18.819	7.673	0,04524	8,15		-21.209	2.070	0,04524	33,71
P	A	00619	-53.450	1.293	0,04524	58,48	00620	-58.575	2.701	0,04524	28,34	00621	-63.044	4.482	0,04524	17,26
	P		-64.756	3.606	0,04524	21,54		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-8.606	1.280	0,04524	52,73		5.447	2.876	0,04524	22,58		19.473	3.717	0,04524	16,79
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00622	-47.232	5.151	0,04524	14,46	00623	-31.772	4.019	0,04524	17,84	00624	-16.983	1.884	0,04524	36,63
	P		0	0	0,04524	-		-21.407	225	0,04524	NS		-9.155	436	0,04524	NS
S	A		17.180	3.772	0,04524	16,65		19.775	3.410	0,04524	18,28		22.501	2.659	0,04524	23,26
	P		-6.382	103	0,04524	NS		-5.491	271	0,04524	NS		22.501	1.476	0,04524	41,91
P	A	00625	-4.297	317	0,04524	NS	00626	-57.925	1.867	0,04524	40,93	00627	-58.565	1		

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	A	00631	-22.434	3.883	0,04524	18,03	00632	-6.225	1.364	0,04524	49,17	00633	-62.734	2.473	0,04524	31,25
P	P		-14.486	195	0,04524	NS		-5.989	239	0,04524	NS		-85.705	15.696	0,04524	5,19
S	A	00634	22.016	5.383	0,04524	11,51	00635	30.981	5.010	0,04524	12,04	00636	-15.319	751	0,04524	91,50
P	P		-1.261	70	0,04524	NS		8.474	174	0,04524	NS		-17.110	3.422	0,04524	20,17
P	A	00637	-54.622	1.551	0,04524	48,89	00638	-51.279	3.557	0,04524	21,15	00639	-51.588	5.856	0,04524	12,85
P	P		-59.454	6.652	0,04524	11,53		-51.279	777	0,04524	96,81		0	0	0,04524	-
S	A	00640	-6.524	1.388	0,04524	48,36	00643	719	4.559	0,04524	14,43	00645	11.442	6.760	0,04524	9,45
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00637	-39.780	6.944	0,04524	10,53	00638	-26.990	5.581	0,04524	12,69	00639	-13.807	2.901	0,04524	23,59
P	P		0	0	0,04524	-		-14.501	22	0,04524	NS		-10.805	116	0,04524	NS
S	A	00640	19.380	7.741	0,04524	8,06	00643	25.175	7.656	0,04524	8,02	00645	34.893	7.031	0,04524	8,48
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00640	-3.904	916	0,04524	72,76	00643	-441	4.976	0,04524	13,27	00645	-67.131	2.721	0,04524	28,70
P	P		-4.894	57	0,04524	NS		-441	4.713	0,04524	14,01		-87.424	26.684	0,04524	3,06
S	A	00640	38.273	7.899	0,04524	7,47	00643	45.470	18.018	0,04524	3,20	00645	-16.254	674	0,04524	NS
P	P		9.656	12	0,04524	NS		45.470	5.711	0,04524	10,10		-16.257	8.042	0,04524	8,57
Piano Terra																
Parete P2-P3																
P	A	00007	-992	1.387	0,04524	47,94	00017	-14.490	2.529	0,04524	27,26	00154	-71.159	795	0,04524	99,66
P	P		-992	1.469	0,04524	45,27		-14.490	22.792	0,04524	3,03		-15.298	24.205	0,04524	2,85
S	A	00155	-410	5.910	0,04524	11,23	00156	-7.108	1.385	0,04524	48,81	00157	-7.696	41	0,04524	NS
P	P		-410	5.945	0,04524	11,17		-7.108	3.099	0,04524	21,82		-425	1.433	0,04524	46,33
P	A	00155	-49.935	786	0,04524	95,91	00156	-43.377	724	0,04524	NS	00157	-35.015	692	0,04524	NS
P	P		-9.605	20.273	0,04524	3,36		-10.292	14.824	0,04524	4,60		-10.027	7.594	0,04524	8,97
S	A	00158	248	302	0,04524	NS	00159	1.551	25	0,04524	NS	00160	0	0	0,04524	-
P	P		-741	17	0,04524	NS		795	743	0,04524	89,06		888	330	0,04524	NS
P	A	00158	-12.617	1.453	0,04524	47,22	00159	-11.218	1.584	0,04524	43,15	00160	-11.062	1.401	0,04524	48,77
P	P		-12.617	7.758	0,04524	8,84		-11.218	4.421	0,04524	15,46		-11.062	2.984	0,04524	22,90
S	A	00161	-450	221	0,04524	NS	00162	340	50	0,04524	NS	00163	47	408	0,04524	NS
P	P		-450	257	0,04524	NS		1.221	596	0,04524	NS		47	62	0,04524	NS
P	A	00161	-11.155	1.012	0,04524	67,53	00162	-8.064	1.251	0,04524	54,18	00163	-5.189	567	0,04524	NS
P	P		-11.155	1.362	0,04524	50,18		-8.064	1.152	0,04524	58,84		-5.189	411	0,04524	NS
S	A	00164	-136	287	0,04524	NS	00165	378	226	0,04524	NS	00166	594	389	0,04524	NS
P	P		-136	433	0,04524	NS		378	219	0,04524	NS		594	304	0,04524	NS
P	A	00164	-3.258	374	0,04524	NS	00165	-2.915	324	0,04524	NS	00166	-2.350	278	0,04524	NS
P	P		-3.258	284	0,04524	NS		-2.915	195	0,04524	NS		-2.350	692	0,04524	96,45
S	A	00167	1.254	960	0,04524	68,84	00168	2.517	2.867	0,04524	22,97	00169	4.513	3.313	0,04524	19,77
P	P		1.254	434	0,04524	NS		2.517	1.601	0,04524	41,14		4.513	918	0,04524	71,35
P	A	00167	-2.858	152	0,04524	NS	00168	-539	360	0,04524	NS	00169	-5.367	463	0,04524	NS
P	P		0	0	0,04524	-		-539	275	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A	00170	8.619	3.250	0,04524	19,92	00171	11.514	4.842	0,04524	13,26	00172	16.138	5.100	0,04524	12,43
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00170	-2.699	304	0,04524	NS	00171	0	0	0,04524	NS	00172	-2.061	624	0,04524	NS
P	P		-2.699	122	0,04524	NS		-1.080	495	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A	00173	25.625	7.304	0,04524	8,44	00174	30.113	7.641	0,04524	7,96	00175	34.801	8.168	0,04524	7,34
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00173	-1.048	736	0,04524	90,36	00174	-439	508	0,04524	NS	00175	-5.515	2.327	0,04524	28,93
P	P		0	0	0,04524	-		-439	386	0,04524	NS		-5.515	663	0,04524	NS
S	A	00176	49.450	8.558	0,04524	6,70	00177	54.377	8.675	0,04524	6,50	00178	45.256	8.250	0,04524	7,04
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00176	-9.747	2.820	0,04524	24,14	00177	-23.774	5.031	0,04524	14,04	00178	-27.127	6.639	0,04524	10,73
P	P		-8.332	33	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A	00179	35.341	8.345	0,04524	7,18	00180	26.670	8.101	0,04524	7,59	00181	19.059	8.869	0,04524	7,09
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00179	-39.172	7.320	0,04524	10,03	00180	-40.099	5.857	0,04524	12,57	00181	-45.265	3.673	0,04524	20,29
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A	00182	14.693	8.211	0,04524	7,75	00183	6.987	6.925	0,04524	9,39	00184	1.465	5.971	0,04524	11,06
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00182	-53.080	2.527	0,04524	30,06	00183	-56.850	1.644	0,04524	46,62	00184	-65.380	2.210	0,04524	35,38
P	P		-53.080	3.249	0,04524	23,38		-57.576	9.261	0,04524	8,29		-67.403	15.446	0,04524	5,09
S	A	00233	-6.874	3.159	0,04524	21,39	00234	-8.133	1.183	0,04524	57,31	00235	-15.653	688	0,04524	NS
P	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-13.744	2.825	0,04524	24,36
P	A	00233	-65.377	2.626	0,04524	29,77	00234	-60.576	1.859	0,04524	41,59	00235	-60.221	1.736	0,04524	44,50
P	P		-76.256	29.014	0,04524	2,76		-64.624	29.386	0,04524	2,66		-53.961	28.925	0,04524	2,63
S	A	00236	-15.372	715	0,04524	96,66	00237	-15.539	437	0,04524	NS	00238	-14.710	507	0,04524	NS
P	P		-17.988	8.489	0,04524	8,20		-16.311	8.899							

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	P		-25.235	2.210	0,04524	32,08		-18.304	263	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		672	1.390	0,04524	47,62		4.857	2.724	0,04524	24,02		9.543	3.885	0,04524	16,62
	P		672	220	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00534	-6.066	548	0,04524	NS	00535	-56.228	847	0,04524	90,35	00536	-24.623	1.596	0,04524	44,35
	P		0	0	0,04524	-		-30.198	18.476	0,04524	3,89		-24.623	9.501	0,04524	7,45
S	A		12.773	4.702	0,04524	13,61		-9.449	193	0,04524	NS		-1.250	354	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		-4.854	4.325	0,04524	15,54		-1.250	1.886	0,04524	35,28
P	A	00537	-18.979	2.829	0,04524	24,66	00538	-13.263	2.255	0,04524	30,48	00539	-7.229	1.096	0,04524	61,71
	P		-18.979	3.571	0,04524	19,54		-13.263	658	0,04524	NS		-7.229	39	0,04524	NS
S	A		1.755	1.137	0,04524	58,05		4.972	2.096	0,04524	31,21		7.739	2.455	0,04524	26,44
	P		1.755	256	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00540	-61.218	764	0,04524	NS	00541	-50.503	750	0,04524	NS	00542	-18.071	1.914	0,04524	36,36
	P		-25.096	24.458	0,04524	2,90		-22.215	14.479	0,04524	4,86		-18.071	7.242	0,04524	9,61
S	A		-12.227	138	0,04524	NS		-4.717	121	0,04524	NS		-1.744	132	0,04524	NS
	P		-5.185	5.471	0,04524	12,29		-2.140	3.018	0,04524	22,10		103	1.036	0,04524	63,99
P	A	00543	-14.068	2.118	0,04524	32,52	00544	-9.329	1.225	0,04524	55,52	00545	-4.187	519	0,04524	NS
	P		-14.068	2.733	0,04524	25,20		-9.329	635	0,04524	NS		-4.187	248	0,04524	NS
S	A		2.024	828	0,04524	79,65		3.715	1.770	0,04524	37,09		4.700	2.812	0,04524	23,28
	P		2.024	473	0,04524	NS		3.715	656	0,04524	NS		4.700	1.009	0,04524	64,88
P	A	00546	-55.326	750	0,04524	NS	00547	-14.816	1.042	0,04524	66,23	00548	-13.440	1.782	0,04524	38,59
	P		-16.527	19.450	0,04524	3,56		-14.816	11.412	0,04524	6,05		-13.440	5.512	0,04524	12,47
S	A		-5.764	81	0,04524	NS		-1.184	63	0,04524	NS		-250	76	0,04524	NS
	P		-3.024	3.261	0,04524	20,50		-32	1.396	0,04524	47,51		629	785	0,04524	84,33
P	A	00549	-10.968	1.412	0,04524	48,38	00550	-6.054	796	0,04524	84,69	00642	-1.101	4.432	0,04524	15,01
	P		-10.968	2.039	0,04524	33,50		-6.054	572	0,04524	NS		-1.101	4.550	0,04524	14,62
S	A		1.047	490	0,04524	NS		1.817	1.168	0,04524	56,50		50.793	17.322	0,04524	3,30
	P		1.047	563	0,04524	NS		1.817	728	0,04524	90,64		50.793	5.171	0,04524	11,04
P	A	00644	-69.479	2.860	0,04524	27,60										
	P		-84.479	27.457	0,04524	2,97										
S	A		-16.807	819	0,04524	84,70										
	P		-24.847	7.444	0,04524	9,52										
Piano Terra																
P	A	00002	-19.098	3.033	0,04524	22,88	00004	1.445	6.577	0,04524	9,99	00010	-24.503	14.719	0,04524	4,78
	P		-19.098	719	0,04524	96,52		1.445	1.094	0,04524	60,03		0	0	0,04524	-
S	A		4.137	7.602	0,04524	8,57		56.038	45.663	0,04524	1,22		9.649	4.480	0,04524	14,33
	P		4.137	8.176	0,04524	7,97		7.682	127	0,04524	NS		5.455	743	0,04524	87,41
P	A	00025	29.375	13.249	0,04524	4,57	00026	-28.641	70.226	0,04524	1,01	00086	-25.846	28.341	0,04524	2,49
	P		-39.564	1.183	0,04524	61,79		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		8.016	3.651	0,04524	17,66		-4.133	20.295	0,04524	3,29		-4.921	47	0,04524	NS
	P		-14.699	729	0,04524	94,10		0	0	0,04524	-		1.202	1.091	0,04524	60,24
P	A	00087	-28.860	4.870	0,04524	14,61	00088	-65.048	1.655	0,04524	46,96	00089	-62.223	1.507	0,04524	51,23
	P		0	0	0,04524	-		-20.718	10.122	0,04524	6,89		-20.311	17.908	0,04524	3,89
S	A		239	842	0,04524	78,26		-86	134	0,04524	NS		-77	92	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		502	501	0,04524	NS		236	105	0,04524	NS
P	A	00090	-58.348	1.249	0,04524	61,25	00091	-51.341	1.300	0,04524	57,87	00092	-48.168	1.630	0,04524	45,80
	P		-19.440	19.512	0,04524	3,56		-18.510	18.778	0,04524	3,69		-22.219	17.653	0,04524	3,96
S	A		-160	81	0,04524	NS		-58	77	0,04524	NS		-338	756	0,04524	87,30
	P		-734	2.561	0,04524	25,80		416	2.571	0,04524	25,62		-300	128	0,04524	NS
P	A	00093	-44.616	1.916	0,04524	38,63	00094	-38.643	2.660	0,04524	27,42	00095	-41.807	3.233	0,04524	22,74
	P		-21.905	12.483	0,04524	5,60		-22.085	7.352	0,04524	9,51		-21.903	1.895	0,04524	36,89
S	A		-34	138	0,04524	NS		-976	280	0,04524	NS		-4.788	331	0,04524	NS
	P		-1.677	975	0,04524	67,94		-1.576	1.230	0,04524	53,84		-10.133	184	0,04524	NS
P	A	00096	0	0	0,04524	-	00097	0	0	0,04524	-	00098	-19.928	874	0,04524	79,57
	P		-3.005	5.627	0,04524	11,81		-17.848	2.486	0,04524	27,82		0	0	0,04524	-
S	A		17.603	6.266	0,04524	10,01		-2.084	853	0,04524	77,74		18.464	831	0,04524	75,31
	P		27.328	1.174	0,04524	51,94		12.591	3.934	0,04524	16,18		3.608	158	0,04524	NS
P	A	00099	0	0	0,04524	-	00100	-20.101	826	0,04524	84,24	00101	-9.033	1.177	0,04524	57,41
	P		-18.795	1.702	0,04524	40,74		0	0	0,04524	-		-9.033	1.221	0,04524	55,34
S	A		25.062	8.993	0,04524	6,83		35.830	18.820	0,04524	3,16		59.171	30.985	0,04524	1,78
	P		3.420	286	0,04524	NS		4.225	477	0,04524	NS		6.424	572	0,04524	NS
P	A	00102	-8.884	9.081	0,04524	7,44	00103	-15.116	9.378	0,04524	7,32	00104	-17.452	11.089	0,04524	6,23
	P		-8.005	239	0,04524	NS		-13.704	363	0,04524	NS		-22.103	374	0,04524	NS
S	A		47.435	43.066	0,04524	1,33		25.951	43.885	0,04524	1,40		10.651	41.534	0,04524	1,54
	P		6.536	812	0,04524	79,74		3.103	1.184	0,04524	55,21		1.752	1.469	0,04524	44,67
P	A	00105	-20.265	10.702	0,04524	6,50	00106	-16.952	8.978	0,04524	7,69	00107	-24.107	8.316	0,04524	8,45
	P		-28.259	432	0,04524	NS		-36.014	474	0,04524	NS		-37.008			

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	A		-1.091	969	0,04524	68,25		4.788	3.406	0,04524	19,10		14.117	5.658	0,04524	11,20
	P		-1.346	275	0,04524	NS		179	361	0,04524	NS		2.048	409	0,04524	NS
P	A	00396	-23.587	575	0,04524	NS	00397	-21.839	10.347	0,04524	6,76	00398	-67.513	1.325	0,04524	58,99
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-17.904	6.225	0,04524	11,11
S	A		22.907	7.397	0,04524	8,35		-6.758	2.476	0,04524	27,12		-5.108	391	0,04524	NS
	P		2.820	370	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-3.867	2.743	0,04524	24,29
P	A	00399	-58.534	935	0,04524	81,86	00400	-50.258	798	0,04524	94,03	00401	-42.552	903	0,04524	81,56
	P		-15.006	12.794	0,04524	5,37		-13.249	13.201	0,04524	5,18		-11.784	10.104	0,04524	6,74
S	A		-2.584	180	0,04524	NS		-770	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		-4.547	4.568	0,04524	14,61		-3.320	4.221	0,04524	15,76		-171	2.719	0,04524	24,26
P	A	00402	-35.052	1.184	0,04524	61,05	00403	-27.049	1.526	0,04524	46,42	00404	-29.067	29.710	0,04524	2,40
	P		-10.299	5.549	0,04524	12,22		-8.413	1.605	0,04524	42,03		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-9.506	6.960	0,04524	9,72
	P		5.249	1.225	0,04524	53,05		10.437	593	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00405	-27.653	2.718	0,04524	26,10	00406	-65.616	1.309	0,04524	59,45	00407	-56.563	1.050	0,04524	72,55
	P		0	0	0,04524	-		-19.482	11.932	0,04524	5,82		-16.476	16.367	0,04524	4,21
S	A		-5.135	524	0,04524	NS		-1.723	321	0,04524	NS		-910	208	0,04524	NS
	P		-1.563	412	0,04524	NS		-1.994	4.236	0,04524	15,65		-2.268	5.477	0,04524	12,11
P	A	00408	-48.779	1.057	0,04524	70,74	00409	-40.974	1.354	0,04524	54,18	00410	-33.514	1.986	0,04524	36,26
	P		-14.905	15.071	0,04524	4,55		-13.321	10.650	0,04524	6,42		-11.605	4.746	0,04524	14,34
S	A		-76	138	0,04524	NS		170	116	0,04524	NS		595	71	0,04524	NS
	P		-1.006	5.069	0,04524	13,04		1.218	3.754	0,04524	17,51		5.181	2.763	0,04524	23,52
P	A	00411	-28.492	4.148	0,04524	17,14	00412	-28.484	15.693	0,04524	4,53	00413	-70.905	1.705	0,04524	46,20
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-22.940	6.498	0,04524	10,79
S	A		0	0	0,04524	-		-2.839	3.097	0,04524	21,46		-886	295	0,04524	NS
	P		12.332	6.086	0,04524	10,47		0	0	0,04524	-		-460	2.049	0,04524	32,22
P	A	00414	-61.938	1.328	0,04524	58,09	00415	-54.099	1.194	0,04524	63,43	00416	-46.918	1.387	0,04524	53,67
	P		-19.678	16.752	0,04524	4,15		-17.853	18.547	0,04524	3,73		-17.667	15.568	0,04524	4,44
S	A		-391	152	0,04524	NS		-211	143	0,04524	NS		46	127	0,04524	NS
	P		-798	3.980	0,04524	16,60		-774	4.501	0,04524	14,68		-188	3.690	0,04524	17,88
P	A	00417	-39.488	1.959	0,04524	37,31	00418	-30.517	3.058	0,04524	23,37					
	P		-16.621	9.777	0,04524	7,05		-12.250	4.811	0,04524	14,17					
S	A		-235	234	0,04524	NS		-1.190	691	0,04524	95,73					
	P		1.160	2.864	0,04524	22,95		1.213	149	0,04524	NS					
Piano Terra																
P	A	00001	-1.629	1.949	0,04524	33,98	00018	0	0	0,04524	-	00028	-42.002	2.779	0,04524	26,46
	P		-1.629	1.272	0,04524	52,07		-30.239	37.004	0,04524	1,93		34.181	14.865	0,04524	4,02
S	A		12.335	4.677	0,04524	13,62		0	0	0,04524	-		-12.056	687	0,04524	99,16
	P		12.335	4.636	0,04524	13,74		1.709	11.359	0,04524	5,78		18.138	3.690	0,04524	16,98
P	A	00128	0	0	0,04524	-	00129	0	0	0,04524	-	00130	0	0	0,04524	-
	P		-22.371	28.425	0,04524	2,46		-21.462	23.604	0,04524	2,96		-20.354	14.410	0,04524	4,83
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-4.656	9.136	0,04524	7,31		-1.956	8.947	0,04524	7,41		-60	5.250	0,04524	12,56
P	A	00131	0	0	0,04524	-	00132	0	0	0,04524	-	00133	0	0	0,04524	-
	P		-18.083	10.333	0,04524	6,70		-15.847	6.245	0,04524	11,02		-14.451	4.106	0,04524	16,70
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		4.498	5.817	0,04524	11,19		6.145	2.078	0,04524	31,19		7.250	2.956	0,04524	21,86
P	A	00134	-11.512	53	0,04524	NS	00135	-9.090	761	0,04524	88,81	00136	-5.070	836	0,04524	79,97
	P		-11.512	1.672	0,04524	40,68		-9.090	435	0,04524	NS		-12.070	22	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		14.468	418	0,04524	NS
	P		10.685	2.275	0,04524	28,13		14.222	1.932	0,04524	32,79		14.468	1.631	0,04524	38,82
P	A	00137	-4.118	859	0,04524	77,63	00138	-1.108	301	0,04524	NS	00139	-3.013	21	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		-1.108	158	0,04524	NS		-2.488	753	0,04524	88,16
S	A		14.749	232	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		8.002	59	0,04524	NS
	P		14.749	1.533	0,04524	41,27		13.357	4.334	0,04524	14,65		17.507	8.284	0,04524	7,58
P	A	00140	0	0	0,04524	-	00141	-3.311	17	0,04524	NS	00142	0	0	0,04524	-
	P		-104	430	0,04524	NS		-4.232	1.171	0,04524	56,96		926	779	0,04524	84,43
S	A		7.375	196	0,04524	NS		7.578	301	0,04524	NS		9.002	427	0,04524	NS
	P		27.893	14.260	0,04524	4,27		32.073	19.629	0,04524	3,06		53.191	28.684	0,04524	1,96
P	A	00143	4.496	1.004	0,04524	64,86	00144	-6.856	157	0,04524	NS	00145	-16.352	307	0,04524	NS
	P		4.496	203	0,04524	NS		-6.109	9.105	0,04524	7,36		-14.017	8.909	0,04524	7,69
S	A		9.829	458	0,04524	NS		6.044	592	0,04524	NS		3.006	938	0,04524	69,71
	P		93.464	34.717	0,04524	1,41		48.358	44.957	0,04524	1,27		30.830	41.970	0,04524	1,44
P	A	00146	-18.578	245	0,04524	NS	00147	-25.097	289	0,04524	NS	00148	-31.152	319	0,04524	NS
	P		-14.809	8.473	0,04524	8,10		-14.537	6.813	0,04524	10,06		-11.580	4.218	0,04524	16,13
S	A		-251	913	0,04524	72,27		-2.369	1.044	0,04524	63,57		-4.634	1.202	0,04524	55,55
	P		20.952													

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	P		13.923	11.375	0,04524	5,57		17.379	13.276	0,04524	4,73		22.484	14.989	0,04524	4,13
P	A	00487	-5.014	22	0,04524	NS	00488	0	0	0,04524	-	00489	0	0	0,04524	-
	P		-3.465	780	0,04524	85,34		-17.492	17.437	0,04524	3,96		-16.027	11.570	0,04524	5,95
S	A		6.396	249	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		29.114	16.740	0,04524	3,62		-2.384	5.981	0,04524	11,10		3.490	6.243	0,04524	10,46
P	A	00490	0	0	0,04524	-	00491	0	0	0,04524	-	00492	0	0	0,04524	-
	P		-14.295	7.273	0,04524	9,42		-11.352	4.511	0,04524	15,07		-8.652	3.005	0,04524	22,46
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1.255	11	0,04524	NS
	P		6.928	6.706	0,04524	9,65		10.784	7.407	0,04524	8,64		13.490	8.164	0,04524	7,78
P	A	00493	-16.424	33	0,04524	NS	00494	-7.228	31	0,04524	NS	00495	0	0	0,04524	-
	P		-6.367	2.024	0,04524	33,15		-4.022	1.105	0,04524	60,33		-16.857	25.175	0,04524	2,74
S	A		1.926	59	0,04524	NS		5.569	91	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		16.833	8.967	0,04524	7,01		21.353	9.805	0,04524	6,33		-5.667	7.065	0,04524	9,48
P	A	00496	0	0	0,04524	-	00497	0	0	0,04524	-	00498	0	0	0,04524	-
	P		-20.019	18.331	0,04524	3,79		-17.588	11.039	0,04524	6,26		-14.748	5.975	0,04524	11,48
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-921	5.861	0,04524	11,28		3.885	5.559	0,04524	11,73		7.276	5.051	0,04524	12,79
P	A	00499	0	0	0,04524	-	00500	0	0	0,04524	-	00501	-5.897	187	0,04524	NS
	P		-11.356	3.532	0,04524	19,25		-8.738	1.741	0,04524	38,78		-5.897	821	0,04524	81,61
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		10.382	4.871	0,04524	13,15		12.849	4.712	0,04524	13,50		16.003	4.604	0,04524	13,69
P	A	00502	-3.625	429	0,04524	NS	00641	-3.314	326	0,04524	NS	00646	-41.995	1.464	0,04524	50,23
	P		-3.734	63	0,04524	NS		8.449	7.887	0,04524	8,17		20.047	14.861	0,04524	4,19
S	A		0	0	0,04524	-		9.701	224	0,04524	NS		-7.724	415	0,04524	NS
	P		17.580	5.138	0,04524	12,21		75.085	49.424	0,04524	1,06		-5.600	4.257	0,04524	15,73
Piano Terra			Parete P6-P7				Parete P6-P7				Parete P6-P7					
P	A	00001	-2.190	1.371	0,04524	48,66	00006	-893	774	0,04524	85,89	00018	0	0	0,04524	-
	P		-2.190	1.635	0,04524	40,80		-893	2.104	0,04524	31,60		-22.359	38.236	0,04524	1,84
S	A		6.659	3.939	0,04524	16,53		-345	5.568	0,04524	11,92		0	0	0,04524	-
	P		6.659	4.165	0,04524	15,63		-345	6.302	0,04524	10,53		-17.861	8.718	0,04524	7,98
P	A	00019	0	0	0,04524	-	00128	0	0	0,04524	-	00129	0	0	0,04524	-
	P		-41.063	96.465	0,08294	1,32		-27.283	29.622	0,04524	2,41		-23.272	23.855	0,04524	2,96
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		3.180	18.399	0,04524	3,57		-7.197	6.578	0,04524	10,28		-3.977	4.077	0,04524	16,44
P	A	00130	0	0	0,04524	-	00131	0	0	0,04524	-	00132	0	0	0,04524	-
	P		-22.056	15.048	0,04524	4,67		-19.438	10.609	0,04524	6,58		-17.560	6.837	0,04524	10,17
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-352	5.207	0,04524	12,75		3.326	1.826	0,04524	35,99		4.582	3.556	0,04524	18,42
P	A	00133	0	0	0,04524	-	00134	0	0	0,04524	-	00135	-10.688	472	0,04524	NS
	P		-15.460	4.182	0,04524	16,53		-11.206	2.057	0,04524	33,23		-10.688	781	0,04524	87,40
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		7.189	1.732	0,04524	37,53		10.916	1.725	0,04524	37,29		11.399	1.898	0,04524	33,85
P	A	00136	-6.622	619	0,04524	NS	00137	-4.832	846	0,04524	79,43	00185	0	0	0,04524	-
	P		-6.622	334	0,04524	NS		-4.832	299	0,04524	NS		-31.508	77.669	0,08294	1,61
S	A		11.683	726	0,04524	88,42		11.843	878	0,04524	73,08		0	0	0,04524	-
	P		11.683	1.335	0,04524	48,08		11.843	1.631	0,04524	39,34		4.913	4.370	0,04524	14,97
P	A	00186	0	0	0,04524	-	00187	0	0	0,04524	-	00188	0	0	0,04524	-
	P		-32.011	56.402	0,04524	1,28		-33.223	34.337	0,04524	2,11		-25.711	20.460	0,04524	3,47
S	A		1.054	710	0,04524	93,13		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		946	766	0,04524	86,35		717	1.626	0,04524	40,71
P	A	00189	0	0	0,04524	-	00190	-19.142	3.072	0,04524	22,72	00191	-18.989	6.888	0,04524	10,13
	P		-25.626	11.340	0,04524	6,26		-19.142	2.450	0,04524	28,49		-21.394	264	0,04524	NS
S	A		-106	2.680	0,04524	24,75		84	1.264	0,04524	52,45		11	431	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		486	26	0,04524	NS		11	13	0,04524	NS
P	A	00192	-13.677	7.139	0,04524	9,64	00193	-9.783	7.963	0,04524	8,55	00194	-5.203	4.164	0,04524	16,15
	P		-16.336	181	0,04524	NS		-11.499	153	0,04524	NS		-6.750	75	0,04524	NS
S	A		-418	2.394	0,04524	27,73		341	18	0,04524	NS		680	1.636	0,04524	40,46
	P		-340	31	0,04524	NS		160	895	0,04524	74,06		772	23	0,04524	NS
P	A	00195	-3.227	1.157	0,04524	57,82	00196	-3.307	1.111	0,04524	60,23	00197	-2.382	23	0,04524	NS
	P		-4.289	18	0,04524	NS		-4.055	22	0,04524	NS		-1.674	1.182	0,04524	56,36
S	A		983	4.556	0,04524	14,52		1.312	7.830	0,04524	8,44		-462	9.454	0,04524	7,02
	P		1.449	69	0,04524	NS		1.754	121	0,04524	NS		1.966	170	0,04524	NS
P	A	00198	-2.888	802	0,04524	83,34	00199	0	0	0,04524	-	00200	-4.000	1.238	0,04524	54,15
	P		-3.669	13	0,04524	NS		-1.574	735	0,04524	90,62		-4.656	25	0,04524	NS
S	A		327	10.333	0,04524	6,41		-532	10.766	0,04524	6,17		26	10.265	0,04524	6,46
	P		3.462	198	0,04524	NS		4.231	230	0,04524	NS		5.493	243	0,04524	NS
P	A	00201	-3.488	888	0,04524	75,39	00202	-1.710	14	0,04524	NS	00203	-3.375	522	0,04524	NS

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	A	00571	-4.368	1.724	0,04524	38,93	00572	0	0	0,04524	-	00573	0	0	0,04524	-
	P		-5.935	32	0,04524	NS		-34.659	42.568	0,04524	1,71		-29.035	18.940	0,04524	3,78
S	A		2.619	8.419	0,04524	7,82		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		7.391	270	0,04524	NS		-6.826	9.338	0,04524	7,23		-570	3.155	0,04524	21,05
P	A	00574	0	0	0,04524	-	00575	-15.690	3.421	0,04524	20,22	00576	-7.450	3.792	0,04524	17,85
	P		-21.932	5.695	0,04524	12,34		-22.765	195	0,04524	NS		-10.202	85	0,04524	NS
S	A		1.823	2.740	0,04524	24,08		2.990	6.651	0,04524	9,89		2.827	8.924	0,04524	7,37
	P		-2.170	204	0,04524	NS		1.150	223	0,04524	NS		4.895	242	0,04524	NS
P	A	00577	0	0	0,04524	-	00578	0	0	0,04524	-	00579	0	0	0,04524	-
	P		-40.266	63.943	0,08294	1,98		-33.962	31.892	0,04524	2,27		-26.226	11.636	0,04524	6,11
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		570	737	0,04524	89,84
	P		-8.620	14.210	0,04524	4,78		-2.975	6.497	0,04524	10,29		570	904	0,04524	73,24
P	A	00580	-19.268	1.605	0,04524	43,50	00581	-12.260	5.051	0,04524	13,57	00582	-4.625	2.226	0,04524	30,17
	P		-19.268	1.436	0,04524	48,62		-16.799	146	0,04524	NS		-6.185	43	0,04524	NS
S	A		1.835	5.222	0,04524	12,64		2.126	8.351	0,04524	7,89		880	10.122	0,04524	6,54
	P		-498	170	0,04524	NS		2.396	195	0,04524	NS		4.247	223	0,04524	NS
P	A	00583	0	0	0,04524	-	00584	0	0	0,04524	-	00585	0	0	0,04524	-
	P		-39.876	49.427	0,04524	1,49		-30.677	21.405	0,04524	3,36		-23.332	6.429	0,04524	10,97
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		893	2.925	0,04524	22,62
	P		-4.686	12.280	0,04524	5,47		-698	3.708	0,04524	17,92		-1.223	113	0,04524	NS
P	A	00586	-16.451	4.787	0,04524	14,48	00587	-8.303	4.644	0,04524	14,61	00588	0	0	0,04524	-
	P		-22.086	205	0,04524	NS		-10.907	99	0,04524	NS		-46.348	72.840	0,08294	1,76
S	A		1.379	6.819	0,04524	9,69		1.169	8.814	0,04524	7,50		0	0	0,04524	-
	P		793	137	0,04524	NS		2.344	165	0,04524	NS		-6.762	17.402	0,04524	3,88
P	A	00589	0	0	0,04524	-	00590	0	0	0,04524	-	00591	-19.781	3.080	0,04524	22,70
	P		-37.330	35.400	0,04524	2,06		-27.051	12.289	0,04524	5,80		-19.781	1.400	0,04524	49,94
S	A		0	0	0,04524	-		182	817	0,04524	81,13		832	4.613	0,04524	14,34
	P		-1.346	6.966	0,04524	9,56		182	759	0,04524	87,33		250	77	0,04524	NS
P	A	00592	-12.460	6.168	0,04524	11,12	00593	-4.647	2.472	0,04524	27,17	00594	0	0	0,04524	-
	P		-16.001	158	0,04524	NS		-5.990	45	0,04524	NS		-41.220	54.301	0,04524	1,36
S	A		849	6.822	0,04524	9,70		364	8.255	0,04524	8,03		0	0	0,04524	-
	P		1.060	105	0,04524	NS		1.830	139	0,04524	NS		-2.239	9.185	0,04524	7,26
P	A	00595	0	0	0,04524	-	00596	-22.880	443	0,04524	NS	00597	-16.997	6.283	0,04524	11,05
	P		-29.522	22.914	0,04524	3,13		-22.880	6.340	0,04524	11,12		-20.740	224	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		335	2.254	0,04524	29,39		398	4.022	0,04524	16,47
	P		-88	1.658	0,04524	40,01		-100	38	0,04524	NS		330	48	0,04524	NS
P	A	00598	-7.526	5.555	0,04524	12,18		-7.526	5.555	0,04524	12,18		-7.526	5.555	0,04524	12,18
	P		-9.366	112	0,04524	NS		-9.366	112	0,04524	NS		-9.366	112	0,04524	NS
S	A		599	4.589	0,04524	14,43		599	4.589	0,04524	14,43		599	4.589	0,04524	14,43
	P		1.058	63	0,04524	NS		1.058	63	0,04524	NS		1.058	63	0,04524	NS
Piano Terra																
P	A	00003	-174.338	26.116	0,03770	2,42	00004	-4.632	1.148	0,03770	35,82	00005	-173.013	16.040	0,03770	3,93
	P		-25.685	1.243	0,03770	35,31		-4.632	1.148	0,03770	35,82		0	0	0,03770	-
S	A		82.208	6.914	0,04524	5,41		-32.074	2.370	0,04524	22,13		-71.659	6.141	0,04524	9,38
	P		82.208	10.288	0,04524	3,64		-32.074	11.894	0,04524	4,41		0	0	0,04524	-
P	A	00025	21.129	677	0,03770	55,73	00102	-21.818	313	0,03770	NS	00103	-23.604	1.051	0,03770	41,50
	P		-26.483	311	0,03770	NS		-21.818	803	0,03770	54,03		-23.604	229	0,03770	NS
S	A		28.125	87	0,04524	NS		-40.764	1.108	0,04524	48,36		-32.094	4.100	0,04524	12,79
	P		-11.181	192	0,04524	NS		-40.764	4.285	0,04524	12,50		-32.094	1.111	0,04524	47,20
P	A	00104	-31.365	2.496	0,03770	17,88	00105	-35.634	3.738	0,03770	12,09	00106	-36.635	4.485	0,03770	10,11
	P		-15.355	122	0,03770	NS		-21.341	134	0,03770	NS		-26.729	137	0,03770	NS
S	A		-30.294	5.767	0,04524	9,05		-57.584	10.134	0,04524	5,50		-69.942	14.803	0,04524	3,88
	P		2.863	421	0,04524	NS		2.294	491	0,04524	97,62		1.385	490	0,04524	98,06
P	A	00107	-29.657	4.656	0,03770	9,54	00108	-24.554	6.308	0,03770	6,93	00109	-15.524	5.929	0,03770	7,18
	P		-26.605	154	0,03770	NS		-31.470	145	0,03770	NS		-35.158	134	0,03770	NS
S	A		-46.204	18.512	0,04524	2,93		-33.008	17.999	0,04524	2,92		-36.459	16.907	0,04524	3,14
	P		3.861	559	0,04524	85,38		5.262	474	0,04524	NS		3.060	435	0,04524	NS
P	A	00110	11.314	3.571	0,03770	10,93	00111	38.708	2.243	0,03770	15,79	00112	5.426	828	0,03770	48,06
	P		-29.474	102	0,03770	NS		-29.405	37	0,03770	NS		5.426	682	0,03770	58,35
S	A		-2.478	14.517	0,04524	3,34		51.314	6.755	0,04524	6,14		-448	149	0,04524	NS
	P		2.554	432	0,04524	NS		-89	280	0,04524	NS		-17.217	3.937	0,04524	12,83
P	A	00113	-2.745	62	0,03770	NS	00114	3.960	173	0,03770	NS	00115	-3.482	473	0,03770	86,62
	P		2.175	498	0,03770	80,77		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-
S	A		7.312	286	0,04524	NS		14.356	414	0,04524	NS		19.051	701	0,04524	65,24
	P		-22.796	3.975	0,04524	12,89		6.855	3.650	0,04524	12,97		6.362	2.162	0,04524	21,92
P	A	00116	1.701	716	0,03770	56,27	00117	13.122	899	0,03770	43,14	00118	-37.138	5.544	0,03770	8,19
	P		3.359	215	0,03770	NS		25.543	1.362	0,03770	27,27		0	0	0,03770	-
S	A		37.847	1.906	0,04524	22,70		73.036	5.421	0,04524	7,13		6.332	17.522	0,04524	2,71
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00119	-19.744	4.648	0,03770	9,28	00120	-10.547	5.588	0,03770	7,50	00121	-14.088	6.084	0,03770	6,96
	P		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-
S	A		11.835	18.179	0,04524	2,57		16.814	16.389	0,04524	2,81		29.284	17.594	0,04524	2,52
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00122	-25.855	6.082	0,03770	7,22	00123	-29.949	5.201	0,03770	8,55	00124	-52.258	5.473	0,03770	8,66
	P		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-
S	A		39.312	19.108	0,04524	2,25		28.793	20.496	0,04524	2,17		27.042	17.452	0,04524	2,56
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00125	-81.492	4.557	0,03770	11,24	00126	-122.807	1.311	td						

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	
	P		0	0	0,03770	-		0	0	0,03770	-		-72.896	5.331	0,03770	9,40
S	A		2.277	535	0,04524	89,60		-6.667	14	0,04524	NS		2.076	137	0,04524	NS
	P		7.462	1.074	0,04524	44,00		-16.636	320	0,04524	NS		-6.895	6.495	0,04524	7,09
P	A	00440	-53.210	52	0,03770	NS	00441	-41.697	60	0,03770	NS	00442	-33.416	121	0,03770	NS
	P		-59.058	6.553	0,03770	7,37		-44.470	5.005	0,03770	9,26		-30.832	3.039	0,03770	14,67
S	A		5.619	217	0,04524	NS		4.874	263	0,04524	NS		2.602	322	0,04524	NS
	P		-2.082	9.223	0,04524	4,95		-5.130	9.483	0,04524	5,16		-8.991	8.189	0,04524	6,03
P	A	00443	-22.828	236	0,03770	NS	00444	-11.673	406	0,03770	NS	00445	-5.714	212	0,03770	NS
	P		-18.382	1.408	0,03770	30,49		-7.837	520	0,03770	79,89		-3.983	171	0,03770	NS
S	A		335	353	0,04524	NS		1.046	357	0,04524	NS		9.331	504	0,04524	93,27
	P		-11.931	6.354	0,04524	7,84		-10.332	4.594	0,04524	10,79		-1.867	3.197	0,04524	15,16
P	A	00446	-69.378	69	0,03770	NS	00447	-55.780	13	0,03770	NS	00448	0	0	0,03770	-
	P		-48.421	2.096	0,03770	22,37		-45.256	5.245	0,03770	8,86		-37.756	4.545	0,03770	10,01
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		4.860	35	0,04524	NS
	P		-7.131	3.271	0,04524	13,96		-10.291	6.430	0,04524	7,22		-16.232	7.253	0,04524	6,55
P	A	00449	-34.469	21	0,03770	NS	00450	-25.352	77	0,03770	NS	00451	-15.987	175	0,03770	NS
	P		-30.481	3.084	0,03770	14,44		-22.256	1.760	0,03770	24,68		-13.296	1.000	0,03770	42,26
S	A		3.564	62	0,04524	NS		1.800	95	0,04524	NS		1.343	140	0,04524	NS
	P		-22.286	6.807	0,04524	7,52		-26.392	5.976	0,04524	8,65		-27.141	5.100	0,04524	10,16
P	A	00452	-6.895	218	0,03770	NS	00453	-2.168	1.734	0,03770	23,53	00454	0	0	0,03770	-
	P		-4.677	541	0,03770	76,02		0	0	0,03770	-		-22.736	1.208	0,03770	36,01
S	A		4.230	212	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-11.943	856	0,04524	54,33
	P		-22.854	4.365	0,04524	11,74		-2.724	396	0,04524	NS		-398	148	0,04524	NS
P	A	00455	0	0	0,03770	-	00456	0	0	0,03770	-	00457	-22.054	194	0,03770	NS
	P		-24.157	1.180	0,03770	37,03		-25.841	467	0,03770	94,03		-22.054	204	0,03770	NS
S	A		-23.894	1.814	0,04524	26,63		-33.393	2.188	0,04524	22,85		-22.989	1.345	0,04524	38,10
	P		4.358	222	0,04524	NS		4.055	245	0,04524	NS		-22.989	317	0,04524	NS
P	A	00458	-18.680	192	0,03770	NS	00459	-10.217	257	0,03770	NS	00460	-6.284	89	0,03770	NS
	P		-18.680	389	0,03770	NS		-10.217	705	0,03770	59,37		-6.908	636	0,03770	65,13
S	A		-26.386	637	0,04524	81,16		0	0	0,04524	-		3.538	175	0,04524	NS
	P		-26.386	1.427	0,04524	36,23		-26.468	2.567	0,04524	20,14		-29.720	3.796	0,04524	13,73

LEGENDA Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo

D Direzione [P] = principale - [S] = secondaria.
P Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
N, M Coppia N-M che dà origine alla massima armatura.
Af Area delle armature per centimetro.
CS Coefficienti di sicurezza: [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.

Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	Aft
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Piano Terra				PareteP1-P2				Parete P1-P2		
00003	41.514	3,52	145.972	0	85.550	0	0	0	0,00	0,0452
00024	31.093	4,95	154.022	0	251.424	0	0	0	0,00	0,0452
00029	8.708	13,52	117.716	0	9.384	0	0	0	0,00	0,0452
00118	82.792	1,47	121.952	0	37.626	0	0	0	0,00	0,0452
00119	31.238	3,72	116.308	0	-9.044	0	0	0	0,00	0,0452
00120	27.551	4,22	116.308	0	-23.311	0	0	0	0,00	0,0452
00121	30.499	3,81	116.308	0	-28.618	0	0	0	0,00	0,0452
00122	29.667	3,92	116.308	0	-28.588	0	0	0	0,00	0,0452
00123	33.304	3,49	116.308	0	-30.795	0	0	0	0,00	0,0452
00124	33.607	3,46	116.308	0	-36.426	0	0	0	0,00	0,0452
00125	25.551	4,55	116.308	0	-30.628	0	0	0	0,00	0,0452
00126	12.744	9,17	116.821	0	3.419	0	0	0	0,00	0,0452
00127	69.945	1,91	133.930	0	117.477	0	0	0	0,00	0,0452
00206	12.926	9,14	118.111	0	12.017	0	0	0	0,00	0,0452
00207	12.300	9,54	117.341	0	6.885	0	0	0	0,00	0,0452
00208	12.723	9,17	116.619	0	2.074	0	0	0	0,00	0,0452
00209	12.432	9,36	116.308	0	-3.016	0	0	0	0,00	0,0452
00210	10.672	10,90	116.308	0	-7.720	0	0	0	0,00	0,0452
00211	9.403	12,37	116.308	0	-12.394	0	0	0	0,00	0,0452
00212	8.260	14,08	116.308	0	-18.645	0	0	0	0,00	0,0452
00213	6.623	17,56	116.308	0	-24.263	0	0	0	0,00	0,0452
00214	4.674	24,88	116.308	0	-31.109	0	0	0	0,00	0,0452
00215	3.016	38,56	116.308	0	-39.850	0	0	0	0,00	0,0452
00216	695	NS	116.308	0	-12.864	0	0	0	0,00	0,0452
00217	1.603	72,56	116.308	0	-15.766	0	0	0	0,00	0,0452
00218	2.170	53,60	116.308	0	-21.613	0	0	0	0,00	0,0452
00219	5.760	20,19	116.308	0	-27.724	0	0	0	0,00	0,0452
00220	7.624	15,26	116.308	0	-50.831	0	0	0	0,00	0,0452
00221	85.795	1,36	116.308	0	-211.153	0	0	0	0,00	0,0452
00280	5.240	22,73	119.079	0	18.473	0	0	0	0,00	0,0452
00281	3.556	33,66	119.712	0	22.688	0	0	0	0,00	0,0452
00282	8.099	14,84	120.170	0	25.747	0	0	0	0,00	0,0452
00283	14.654	8,21	120.276	0	26.452	0	0	0	0,00	0,0452
00284	20.562	5,86	120.539	0	28.206	0	0	0	0,00	0,0452
00599	9.504	12,46	118.437	0	14.192	0	0	0	0,00	0,0452
00600	1.240	93,80	116.308	0	-29.508	0	0	0	0,00	0,0452
00601	33.401	3,68	122.980	0	44.476	0	0	0	0,00	0,0452
00602	29.431	4,54	133.595	0	115.243	0	0	0	0,00	0,0452
00603	13.449	8,91	119.864	0	23.706	0	0	0	0,00	0,0452
00604	12.585	9,33	117.467	0	7.726	0	0	0	0,00	0,0452
00605	17.284	6,73	116.308	0	-14.733	0	0	0	0,00	0,0452
00606	29.487	3,94	116.308	0	-31.157	0	0	0	0,00	0,0452
00607	31.684	3,67	116.308	0	-28.780	0	0	0	0,00	0,0452
00608	33.442	3,48	116.308	0	-24.025	0	0	0	0,00	0,0452
00609	31.599	3,68	116.308	0	-10.191	0	0	0	0,00	0,0452
00610	20.271	5,74	116.308	0	-3.869	0	0	0	0,00	0,0452
00611	10.719	11,32	121.307	0	33.326	0	0	0	0,00	0,0452
00612	6.283	18,51	116.308	0	-1.706	0	0	0	0,00	0,0452
00613	12.322	9,44	116.308	0	-13.142	0	0	0	0,00	0,0452
00614	19.423	5,99	116.308	0	-25.549	0	0	0	0,00	0,0452
00615	24.159	4,81	116.308	0	-25.723	0	0	0	0,00	0,0452
00616	23.881	4,87	116.308	0	-12.288	0	0	0	0,00	0,0452
00617	17.532	6,63	116.308	0	-8.169	0	0	0	0,00	0,0452
00618	11.286	10,60	119.603	0	21.962	0	0	0	0,00	0,0452
00619	6.150	19,26	118.466	0	14.383	0	0	0	0,00	0,0452
00620	6.004	19,37	116.308	0	-2.034	0	0	0	0,00	0,0452
00621	10.419	11,16	116.308	0	-12.081	0	0	0	0,00	0,0452
00622	14.676	7,93	116.308	0	-15.032	0	0	0	0,00	0,0452
00623	17.018	6,83	116.308	0	-14.279	0	0	0	0,00	0,0452
00624	14.927	7,79	116.308	0	-13.038	0	0	0	0,00	0,0452
00625	9.238	12,59	116.308	0	-15.594	0	0	0	0,00	0,0452
00626	6.620	17,85	118.153	0	12.301	0	0	0	0,00	0,0452
00627	7.674	15,22	116.824	0	3.440	0	0	0	0,00	0,0452
00628	6.417	18,13	116.308	0	-5.711	0	0	0	0,00	0,0452
00629	7.978	14,58	116.308	0	-11.230	0	0	0	0,00	0,0452
00630	10.245	11,35	116.308	0	-14.008	0	0	0	0,00	0,0452
00631	10.177	11,43	116.308	0	-14.704	0	0	0	0,00	0,0452

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	Aff
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00632	6.693	17,38	116.308	0	-18.729	0	0	0	0,00	0,0452
00633	8.753	13,55	118.562	0	15.027	0	0	0	0,00	0,0452
00634	10.695	10,98	117.394	0	7.241	0	0	0	0,00	0,0452
00635	10.568	11,01	116.308	0	-218	0	0	0	0,00	0,0452
00636	8.619	13,49	116.308	0	-7.673	0	0	0	0,00	0,0452
00637	6.533	17,80	116.308	0	-14.721	0	0	0	0,00	0,0452
00638	5.436	21,40	116.308	0	-14.518	0	0	0	0,00	0,0452
00639	4.221	27,55	116.308	0	-19.032	0	0	0	0,00	0,0452
00640	2.069	56,21	116.308	0	-26.326	0	0	0	0,00	0,0452
00643	975	NS	116.308	0	-48.929	0	0	0	0,00	0,0452
00645	9.216	12,83	118.258	0	12.996	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			PareteP2-P3				Parete P2-P3			
00007	355	NS	123.670	0	490	0	0	0	0,00	0,0452
00017	8.212	15,47	127.071	0	23.166	0	0	0	0,00	0,0452
00154	6.121	20,38	124.765	0	7.794	0	0	0	0,00	0,0452
00155	2.998	41,23	123.596	0	-386	0	0	0	0,00	0,0452
00156	3.427	36,07	123.596	0	-724	0	0	0	0,00	0,0452
00157	4.452	27,76	123.596	0	-1.138	0	0	0	0,00	0,0452
00158	4.113	30,09	123.774	0	1.184	0	0	0	0,00	0,0452
00159	4.139	29,86	123.596	0	-1.461	0	0	0	0,00	0,0452
00160	2.945	41,97	123.600	0	25	0	0	0	0,00	0,0452
00161	2.729	45,31	123.644	0	318	0	0	0	0,00	0,0452
00162	1.649	74,95	123.596	0	-364	0	0	0	0,00	0,0452
00163	1.561	79,18	123.596	0	-557	0	0	0	0,00	0,0452
00164	599	NS	123.596	0	-1.469	0	0	0	0,00	0,0452
00165	921	NS	123.596	0	-2.544	0	0	0	0,00	0,0452
00166	1.932	63,97	123.596	0	-5.169	0	0	0	0,00	0,0452
00167	3.022	40,90	123.596	0	-9.880	0	0	0	0,00	0,0452
00168	1.568	78,82	123.596	0	-12.476	0	0	0	0,00	0,0452
00169	2.108	58,63	123.596	0	-18.241	0	0	0	0,00	0,0452
00170	3.237	38,18	123.596	0	-30.997	0	0	0	0,00	0,0452
00171	2.856	43,28	123.596	0	-36.433	0	0	0	0,00	0,0452
00172	3.261	37,90	123.596	0	-32.574	0	0	0	0,00	0,0452
00173	1.923	64,27	123.596	0	-41.253	0	0	0	0,00	0,0452
00174	1.342	92,10	123.596	0	-45.775	0	0	0	0,00	0,0452
00175	3.240	38,15	123.596	0	-38.584	0	0	0	0,00	0,0452
00176	5.484	22,54	123.596	0	-30.409	0	0	0	0,00	0,0452
00177	7.796	15,85	123.596	0	-23.002	0	0	0	0,00	0,0452
00178	9.042	13,67	123.596	0	-16.746	0	0	0	0,00	0,0452
00179	10.154	12,17	123.596	0	-11.404	0	0	0	0,00	0,0452
00180	13.203	9,36	123.596	0	-4.597	0	0	0	0,00	0,0452
00181	12.809	9,65	123.596	0	-950	0	0	0	0,00	0,0452
00182	14.776	8,41	124.305	0	4.728	0	0	0	0,00	0,0452
00183	13.284	9,40	124.883	0	8.579	0	0	0	0,00	0,0452
00184	15.264	8,24	125.776	0	14.531	0	0	0	0,00	0,0452
00233	11.106	11,34	125.973	0	15.846	0	0	0	0,00	0,0452
00234	9.129	13,78	125.787	0	14.606	0	0	0	0,00	0,0452
00235	10.983	11,42	125.393	0	11.982	0	0	0	0,00	0,0452
00236	11.508	10,90	125.470	0	12.492	0	0	0	0,00	0,0452
00237	10.888	11,51	125.340	0	11.627	0	0	0	0,00	0,0452
00238	10.148	12,28	124.605	0	6.727	0	0	0	0,00	0,0452
00239	10.536	11,86	124.997	0	9.338	0	0	0	0,00	0,0452
00240	7.869	15,83	124.540	0	6.296	0	0	0	0,00	0,0452
00241	7.434	16,76	124.597	0	6.674	0	0	0	0,00	0,0452
00242	5.125	24,20	124.036	0	2.933	0	0	0	0,00	0,0452
00243	5.153	24,43	125.892	0	15.308	0	0	0	0,00	0,0452
00503	6.719	18,66	125.371	0	11.834	0	0	0	0,00	0,0452
00504	642	NS	123.596	0	-754	0	0	0	0,00	0,0452
00505	2.500	49,44	123.596	0	-42.750	0	0	0	0,00	0,0452
00506	14.443	8,71	125.766	0	14.469	0	0	0	0,00	0,0452
00507	16.646	7,54	125.565	0	13.128	0	0	0	0,00	0,0452
00508	16.350	7,60	124.309	0	4.753	0	0	0	0,00	0,0452
00509	15.067	8,20	123.596	0	-3.264	0	0	0	0,00	0,0452
00510	12.811	9,65	123.596	0	-11.553	0	0	0	0,00	0,0452
00511	9.278	13,32	123.596	0	-22.504	0	0	0	0,00	0,0452
00512	4.979	24,82	123.596	0	-35.975	0	0	0	0,00	0,0452
00513	18.736	6,66	124.768	0	7.814	0	0	0	0,00	0,0452
00514	18.050	6,86	123.759	0	1.085	0	0	0	0,00	0,0452
00515	16.731	7,39	123.596	0	-5.878	0	0	0	0,00	0,0452
00516	13.706	9,02	123.596	0	-14.231	0	0	0	0,00	0,0452
00517	8.247	14,99	123.596	0	-24.755	0	0	0	0,00	0,0452
00518	16.740	7,47	125.093	0	9.983	0	0	0	0,00	0,0452
00519	18.842	6,59	124.261	0	4.435	0	0	0	0,00	0,0452
00520	18.403	6,72	123.596	0	-1.722	0	0	0	0,00	0,0452
00521	16.341	7,56	123.596	0	-8.388	0	0	0	0,00	0,0452
00522	12.269	10,07	123.596	0	-20.198	0	0	0	0,00	0,0452
00523	6.246	19,79	123.596	0	-30.654	0	0	0	0,00	0,0452
00524	18.779	6,64	124.703	0	7.380	0	0	0	0,00	0,0452
00525	18.643	6,63	123.689	0	620	0	0	0	0,00	0,0452
00526	17.739	6,97	123.596	0	-5.702	0	0	0	0,00	0,0452
00527	14.831	8,33	123.596	0	-12.259	0	0	0	0,00	0,0452
00528	9.155	13,50	123.596	0	-20.609	0	0	0	0,00	0,0452
00529	15.487	8,06	124.805	0	8.057	0	0	0	0,00	0,0452
00530	17.350	7,15	124.046	0	3.002	0	0	0	0,00	0,0452
00531	17.090	7,23	123.596	0	-1.846	0	0	0	0,00	0,0452
00532	15.832	7,81	123.596	0	-6.504	0	0	0	0,00	0,0452
00533	11.835	10,44	123.596	0	-11.992	0	0	0	0,00	0,0452
00534	6.135	20,15	123.596	0	-15.310	0	0	0	0,00	0,0452
00535	14.771	8,41	124.246	0	4.331	0	0	0	0,00	0,0452
00536	15.438	8,01	123.677	0	537	0	0	0	0,00	0,0452
00537	15.001	8,24	123.596	0	-2.539	0	0	0	0,00	0,0452
00538	12.319	10,03	123.596	0	-6.312	0	0	0	0,00	0,0452
00539	7.369	16,77	123.596	0	-9.391	0	0	0	0,00	0,0452
00540	10.262	12,12	124.329	0	4.885	0	0	0	0,00	0,0452
00541	11.967	10,35	123.835	0	1.592	0	0	0	0,00	0,0452
00542	12.211	10,12	123.596	0	-603	0	0	0	0,00	0,0452
00543	10.709	11,54	123.596	0	-2.707	0	0	0	0,00	0,0452
00544	7.701	16,05	123.596	0	-4.585	0	0	0	0,00	0,0452
00545	3.443	35,90	123.596	0	-5.386	0	0	0	0,00	0,0452
00546	5.578	22,23	124.022	0	2.843	0	0	0	0,00	0,0452
00547	6.989	17,68	123.596	0	-256	0	0	0	0,00	0,0452
00548	6.758	18,29	123.596	0	-797	0	0	0	0,00	0,0452
00549	5.313	23,26	123.596	0	-1.285	0	0	0	0,00	0,0452
00550	2.030	60,88	123.596	0	-2.214	0	0	0	0,00	0,0452
00642	771	NS	123.596	0	-47.656	0	0	0	0,00	0,0452
00644	8.777	14,41	126.509	0	19.419	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			PareteP4-P5-P6				Parete P5-P4			
00002	6.294	18,48	116.308	0	-6.694	0	0	0	0,00	0,0452
00004	12.526	9,29	116.308	0	-56.038	0	0	0	0,00	0,0452
00010	2.775	41,91	116.308	0	-11.846	0	0	0	0,00	0,0452

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	Aff
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00025	4.574	25,43	116.308	0	-702	0	0	0	0,00	0,0452
00026	10.517	11,54	121.364	0	33.704	0	0	0	0,00	0,0452
00086	8.609	13,60	117.046	0	4.921	0	0	0	0,00	0,0452
00087	2.353	49,43	116.308	0	-239	0	0	0	0,00	0,0452
00088	2.006	57,98	116.308	0	-700	0	0	0	0,00	0,0452
00089	2.115	54,99	116.308	0	-183	0	0	0	0,00	0,0452
00090	2.303	50,56	116.446	0	917	0	0	0	0,00	0,0452
00091	2.658	43,76	116.308	0	-436	0	0	0	0,00	0,0452
00092	2.806	41,47	116.378	0	462	0	0	0	0,00	0,0452
00093	3.094	37,67	116.563	0	1.697	0	0	0	0,00	0,0452
00094	3.217	36,25	116.614	0	2.040	0	0	0	0,00	0,0452
00095	6.932	17,00	117.827	0	10.122	0	0	0	0,00	0,0452
00096	5.406	21,51	116.308	0	-30.760	0	0	0	0,00	0,0452
00097	4.916	23,66	116.308	0	-10.077	0	0	0	0,00	0,0452
00098	3.299	35,26	116.308	0	-14.594	0	0	0	0,00	0,0452
00099	4.654	24,99	116.308	0	-19.362	0	0	0	0,00	0,0452
00100	6.623	17,56	116.308	0	-27.690	0	0	0	0,00	0,0452
00101	12.197	9,54	116.308	0	-43.688	0	0	0	0,00	0,0452
00102	11.046	10,53	116.308	0	-47.435	0	0	0	0,00	0,0452
00103	15.699	7,41	116.308	0	-26.667	0	0	0	0,00	0,0452
00104	14.452	8,05	116.308	0	-10.768	0	0	0	0,00	0,0452
00105	14.194	8,19	116.308	0	-6.190	0	0	0	0,00	0,0452
00106	13.655	8,52	116.308	0	-8.085	0	0	0	0,00	0,0452
00107	19.824	5,93	117.581	0	8.485	0	0	0	0,00	0,0452
00108	15.599	7,60	118.575	0	15.113	0	0	0	0,00	0,0452
00109	12.608	9,33	117.581	0	8.483	0	0	0	0,00	0,0452
00110	14.000	8,43	118.081	0	11.815	0	0	0	0,00	0,0452
00111	8.307	14,23	118.203	0	12.632	0	0	0	0,00	0,0452
00244	4.358	27,40	119.430	0	20.813	0	0	0	0,00	0,0452
00245	3.236	36,81	119.115	0	18.709	0	0	0	0,00	0,0452
00246	4.103	28,54	117.089	0	5.206	0	0	0	0,00	0,0452
00247	6.727	17,41	117.099	0	5.272	0	0	0	0,00	0,0452
00248	7.766	15,01	116.599	0	1.940	0	0	0	0,00	0,0452
00249	12.513	9,29	116.308	0	-455	0	0	0	0,00	0,0452
00370	8.448	14,06	118.780	0	16.481	0	0	0	0,00	0,0452
00371	797	NS	116.308	0	-4.544	0	0	0	0,00	0,0452
00372	13.562	8,58	116.308	0	-45.216	0	0	0	0,00	0,0452
00373	12.294	9,46	116.308	0	-5.062	0	0	0	0,00	0,0452
00374	18.116	6,51	117.894	0	10.571	0	0	0	0,00	0,0452
00375	23.639	4,98	117.769	0	9.741	0	0	0	0,00	0,0452
00376	27.448	4,33	118.720	0	16.081	0	0	0	0,00	0,0452
00377	31.594	3,75	118.334	0	13.502	0	0	0	0,00	0,0452
00378	29.644	3,95	117.098	0	5.262	0	0	0	0,00	0,0452
00379	27.932	4,16	116.308	0	-8.658	0	0	0	0,00	0,0452
00380	23.927	4,86	116.308	0	-24.552	0	0	0	0,00	0,0452
00381	14.634	7,95	116.308	0	-44.588	0	0	0	0,00	0,0452
00382	13.035	8,98	117.000	0	4.610	0	0	0	0,00	0,0452
00383	15.381	7,64	117.531	0	8.151	0	0	0	0,00	0,0452
00384	19.430	6,04	117.379	0	7.137	0	0	0	0,00	0,0452
00385	22.542	5,20	117.317	0	6.725	0	0	0	0,00	0,0452
00386	23.398	4,97	116.308	0	-1.134	0	0	0	0,00	0,0452
00387	21.046	5,53	116.308	0	-12.595	0	0	0	0,00	0,0452
00388	14.017	8,30	116.308	0	-26.148	0	0	0	0,00	0,0452
00389	8.479	13,80	116.992	0	4.555	0	0	0	0,00	0,0452
00390	9.915	11,80	116.957	0	4.323	0	0	0	0,00	0,0452
00391	12.637	9,27	117.101	0	5.286	0	0	0	0,00	0,0452
00392	15.470	7,55	116.872	0	3.756	0	0	0	0,00	0,0452
00393	17.956	6,50	116.692	0	2.560	0	0	0	0,00	0,0452
00394	17.606	6,61	116.308	0	-4.748	0	0	0	0,00	0,0452
00395	13.361	8,71	116.308	0	-14.461	0	0	0	0,00	0,0452
00396	7.087	16,41	116.308	0	-18.104	0	0	0	0,00	0,0452
00397	6.186	18,88	116.806	0	3.315	0	0	0	0,00	0,0452
00398	8.164	14,30	116.722	0	2.756	0	0	0	0,00	0,0452
00399	10.490	11,13	116.724	0	2.771	0	0	0	0,00	0,0452
00400	12.609	9,26	116.803	0	3.299	0	0	0	0,00	0,0452
00401	13.728	8,47	116.308	0	-504	0	0	0	0,00	0,0452
00402	11.565	10,06	116.308	0	-6.255	0	0	0	0,00	0,0452
00403	6.457	18,01	116.308	0	-10.437	0	0	0	0,00	0,0452
00404	4.888	24,23	118.414	0	14.040	0	0	0	0,00	0,0452
00405	4.905	23,75	116.517	0	1.388	0	0	0	0,00	0,0452
00406	6.624	17,59	116.492	0	1.224	0	0	0	0,00	0,0452
00407	8.069	14,44	116.478	0	1.128	0	0	0	0,00	0,0452
00408	9.597	12,13	116.424	0	774	0	0	0	0,00	0,0452
00409	9.137	12,73	116.308	0	-1.153	0	0	0	0,00	0,0452
00410	5.788	20,09	116.308	0	-5.364	0	0	0	0,00	0,0452
00411	2.995	38,83	116.308	0	-9.543	0	0	0	0,00	0,0452
00412	6.493	18,05	117.170	0	5.742	0	0	0	0,00	0,0452
00413	3.294	35,33	116.371	0	420	0	0	0	0,00	0,0452
00414	3.702	31,44	116.388	0	530	0	0	0	0,00	0,0452
00415	4.546	25,61	116.427	0	788	0	0	0	0,00	0,0452
00416	5.233	22,23	116.340	0	210	0	0	0	0,00	0,0452
00417	4.141	28,09	116.308	0	-1.083	0	0	0	0,00	0,0452
00418	3.276	35,50	116.308	0	-1.251	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			PareteP4-P5-P6			Parete P5-P6				
00001	951	NS	116.308	0	-11.020	0	0	0	0,00	0,0452
00018	15.607	7,45	116.308	0	-732	0	0	0	0,00	0,0452
00028	19.894	5,85	116.308	0	-18.201	0	0	0	0,00	0,0452
00128	21.627	5,40	116.772	0	3.088	0	0	0	0,00	0,0452
00129	20.191	5,77	116.427	0	791	0	0	0	0,00	0,0452
00130	18.395	6,32	116.308	0	-740	0	0	0	0,00	0,0452
00131	17.286	6,73	116.308	0	-4.543	0	0	0	0,00	0,0452
00132	16.070	7,24	116.308	0	-5.269	0	0	0	0,00	0,0452
00133	14.460	8,04	116.308	0	-6.310	0	0	0	0,00	0,0452
00134	12.655	9,19	116.308	0	-9.543	0	0	0	0,00	0,0452
00135	10.237	11,36	116.308	0	-12.711	0	0	0	0,00	0,0452
00136	7.815	14,88	116.308	0	-12.972	0	0	0	0,00	0,0452
00137	3.620	32,13	116.308	0	-13.320	0	0	0	0,00	0,0452
00138	1.424	81,68	116.308	0	-14.839	0	0	0	0,00	0,0452
00139	2.602	44,70	116.308	0	-19.002	0	0	0	0,00	0,0452
00140	2.261	51,44	116.308	0	-30.521	0	0	0	0,00	0,0452
00141	4.314	26,96	116.308	0	-35.107	0	0	0	0,00	0,0452
00142	5.990	19,42	116.308	0	-60.542	0	0	0	0,00	0,0452
00143	13.641	8,53	116.308	0	-93.464	0	0	0	0,00	0,0452
00144	7.930	14,67	116.308	0	-50.645	0	0	0	0,00	0,0452
00145	12.382	9,39	116.308	0	-31.032	0	0	0	0,00	0,0452
00146	10.382	11,20	116.308	0	-19.034	0	0	0	0,00	0,0452
00147	12.586	9,24	116.308	0	-26.421	0	0	0	0,00	0,0452
00148	16.112	7,22	116.308	0	-35.037	0	0	0	0,00	0,0452
00149	24.011	4,84	116.308	0	-18.664	0	0	0	0,00	0,0452
00150	22.467	5,18	116.308	0	-15.308	0	0	0	0,00	0,0452

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	Aff
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00151	28.751	4,05	116.308	0	-18.368	0	0	0	0,00	0,0452
00152	34.372	3,38	116.308	0	-8.730	0	0	0	0,00	0,0452
00153	27.030	4,30	116.308	0	-2.808	0	0	0	0,00	0,0452
00275	16.145	7,27	117.331	0	6.820	0	0	0	0,00	0,0452
00276	15.164	7,68	116.490	0	1.214	0	0	0	0,00	0,0452
00277	21.656	5,39	116.789	0	3.202	0	0	0	0,00	0,0452
00278	21.351	5,45	116.308	0	-2.023	0	0	0	0,00	0,0452
00279	25.717	4,52	116.308	0	-2.905	0	0	0	0,00	0,0452
00461	20.555	5,70	117.153	0	5.631	0	0	0	0,00	0,0452
00462	2.376	48,95	116.308	0	-13.365	0	0	0	0,00	0,0452
00463	15.912	7,31	116.308	0	-76.566	0	0	0	0,00	0,0452
00464	28.719	4,05	116.308	0	-8.158	0	0	0	0,00	0,0452
00465	41.449	2,81	116.627	0	2.122	0	0	0	0,00	0,0452
00466	44.650	2,60	116.308	0	-9.625	0	0	0	0,00	0,0452
00467	41.269	2,82	116.308	0	-15.246	0	0	0	0,00	0,0452
00468	36.891	3,15	116.308	0	-15.678	0	0	0	0,00	0,0452
00469	29.698	3,92	116.308	0	-17.539	0	0	0	0,00	0,0452
00470	25.119	4,63	116.308	0	-22.573	0	0	0	0,00	0,0452
00471	22.511	5,17	116.308	0	-30.984	0	0	0	0,00	0,0452
00472	17.413	6,68	116.308	0	-55.766	0	0	0	0,00	0,0452
00473	36.428	3,19	116.308	0	-6.025	0	0	0	0,00	0,0452
00474	32.405	3,59	116.308	0	-10.100	0	0	0	0,00	0,0452
00475	29.422	3,95	116.308	0	-13.207	0	0	0	0,00	0,0452
00476	26.103	4,46	116.308	0	-15.163	0	0	0	0,00	0,0452
00477	23.842	4,88	116.308	0	-16.639	0	0	0	0,00	0,0452
00478	21.391	5,44	116.308	0	-23.369	0	0	0	0,00	0,0452
00479	16.024	7,26	116.308	0	-36.906	0	0	0	0,00	0,0452
00480	31.765	3,67	116.533	0	1.496	0	0	0	0,00	0,0452
00481	29.056	4,00	116.308	0	-6.423	0	0	0	0,00	0,0452
00482	25.785	4,51	116.308	0	-9.612	0	0	0	0,00	0,0452
00483	23.101	5,03	116.308	0	-11.705	0	0	0	0,00	0,0452
00484	21.639	5,37	116.308	0	-12.858	0	0	0	0,00	0,0452
00485	19.803	5,87	116.308	0	-17.731	0	0	0	0,00	0,0452
00486	15.939	7,30	116.308	0	-24.979	0	0	0	0,00	0,0452
00487	9.945	11,70	116.308	0	-32.078	0	0	0	0,00	0,0452
00488	26.498	4,39	116.308	0	-921	0	0	0	0,00	0,0452
00489	23.181	5,02	116.308	0	-5.971	0	0	0	0,00	0,0452
00490	21.205	5,48	116.308	0	-6.191	0	0	0	0,00	0,0452
00491	19.522	5,96	116.308	0	-8.980	0	0	0	0,00	0,0452
00492	17.845	6,52	116.308	0	-13.655	0	0	0	0,00	0,0452
00493	14.912	7,80	116.308	0	-18.414	0	0	0	0,00	0,0452
00494	9.110	12,77	116.308	0	-23.123	0	0	0	0,00	0,0452
00495	22.262	5,25	116.837	0	3.525	0	0	0	0,00	0,0452
00496	21.925	5,31	116.329	0	136	0	0	0	0,00	0,0452
00497	20.077	5,79	116.308	0	-3.839	0	0	0	0,00	0,0452
00498	18.203	6,39	116.308	0	-6.909	0	0	0	0,00	0,0452
00499	16.371	7,10	116.308	0	-9.820	0	0	0	0,00	0,0452
00500	13.593	8,56	116.308	0	-12.375	0	0	0	0,00	0,0452
00501	9.766	11,91	116.308	0	-17.219	0	0	0	0,00	0,0452
00502	4.889	23,79	116.308	0	-17.580	0	0	0	0,00	0,0452
00641	12.864	9,04	116.308	0	-96.124	0	0	0	0,00	0,0452
00646	6.564	17,84	117.135	0	5.508	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			PareteP6-P7				Parete P6-P7			
00001	1.214	NS	123.596	0	-9.643	0	0	0	0,00	0,0452
00006	369	NS	123.671	0	500	0	0	0	0,00	0,0452
00018	13.943	8,99	125.369	0	11.818	0	0	0	0,00	0,0452
00019	9.839	12,56	123.596	0	-3.221	0	0	0	0,00	0,0452
00128	21.944	5,67	124.329	0	4.888	0	0	0	0,00	0,0452
00129	19.575	6,33	123.946	0	2.335	0	0	0	0,00	0,0452
00130	18.070	6,84	123.596	0	-568	0	0	0	0,00	0,0452
00131	16.709	7,40	123.596	0	-2.470	0	0	0	0,00	0,0452
00132	15.451	8,00	123.596	0	-4.736	0	0	0	0,00	0,0452
00133	13.829	8,94	123.596	0	-6.301	0	0	0	0,00	0,0452
00134	12.001	10,30	123.596	0	-9.647	0	0	0	0,00	0,0452
00135	9.568	12,92	123.596	0	-10.116	0	0	0	0,00	0,0452
00136	7.023	17,60	123.596	0	-10.440	0	0	0	0,00	0,0452
00137	3.840	32,19	123.596	0	-10.627	0	0	0	0,00	0,0452
00185	6.309	19,59	123.596	0	-4.913	0	0	0	0,00	0,0452
00186	1.704	72,53	123.596	0	-876	0	0	0	0,00	0,0452
00187	2.235	55,30	123.596	0	-1.005	0	0	0	0,00	0,0452
00188	2.019	61,22	123.596	0	-728	0	0	0	0,00	0,0452
00189	2.419	51,09	123.596	0	-181	0	0	0	0,00	0,0452
00190	2.708	45,64	123.596	0	-547	0	0	0	0,00	0,0452
00191	1.376	89,82	123.596	0	-22	0	0	0	0,00	0,0452
00192	2.093	59,08	123.647	0	340	0	0	0	0,00	0,0452
00193	1.065	NS	123.596	0	-341	0	0	0	0,00	0,0452
00194	1.514	81,64	123.596	0	-762	0	0	0	0,00	0,0452
00195	785	NS	123.596	0	-1.338	0	0	0	0,00	0,0452
00196	497	NS	123.596	0	-1.800	0	0	0	0,00	0,0452
00197	931	NS	123.596	0	-2.164	0	0	0	0,00	0,0452
00198	802	NS	123.596	0	-3.870	0	0	0	0,00	0,0452
00199	599	NS	124.037	0	2.941	0	0	0	0,00	0,0452
00200	676	NS	123.930	0	2.224	0	0	0	0,00	0,0452
00201	1.230	NS	123.596	0	-4.520	0	0	0	0,00	0,0452
00202	879	NS	123.596	0	-2.774	0	0	0	0,00	0,0452
00203	833	NS	123.596	0	-3.385	0	0	0	0,00	0,0452
00204	1.271	97,24	123.596	0	-6.744	0	0	0	0,00	0,0452
00205	1.108	NS	123.596	0	-8.006	0	0	0	0,00	0,0452
00222	4.020	31,08	124.940	0	8.962	0	0	0	0,00	0,0452
00223	1.744	71,97	125.517	0	12.808	0	0	0	0,00	0,0452
00224	2.403	52,28	125.630	0	13.560	0	0	0	0,00	0,0452
00225	2.893	43,25	125.110	0	10.096	0	0	0	0,00	0,0452
00226	3.882	32,21	125.021	0	9.498	0	0	0	0,00	0,0452
00227	3.822	32,58	124.528	0	6.216	0	0	0	0,00	0,0452
00228	6.130	20,39	124.993	0	9.310	0	0	0	0,00	0,0452
00229	8.136	15,37	125.021	0	9.501	0	0	0	0,00	0,0452
00230	7.937	15,68	124.440	0	5.625	0	0	0	0,00	0,0452
00231	7.839	15,92	124.786	0	7.932	0	0	0	0,00	0,0452
00232	12.421	10,04	124.679	0	7.223	0	0	0	0,00	0,0452
00551	5.082	24,66	125.311	0	11.431	0	0	0	0,00	0,0452
00552	530	NS	123.596	0	-831	0	0	0	0,00	0,0452
00553	2.352	52,55	123.596	0	-9.803	0	0	0	0,00	0,0452
00554	19.402	6,42	124.514	0	6.123	0	0	0	0,00	0,0452
00555	19.223	6,48	124.536	0	6.265	0	0	0	0,00	0,0452
00556	16.439	7,52	123.660	0	426	0	0	0	0,00	0,0452
00557	14.127	8,75	123.596	0	-3.770	0	0	0	0,00	0,0452
00558	11.321	10,92	123.596	0	-6.526	0	0	0	0,00	0,0452
00559	7.598	16,27	123.596	0	-8.301	0	0	0	0,00	0,0452
00560	3.441	35,92	123.596	0	-8.859	0	0	0	0,00	0,0452
00561	14.506	8,57	124.370	0	5.160	0	0	0	0,00	0,0452

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	Aft
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]
00562	12.225	10,11	123.596	0	-311	0	0	0	0,00	0,0452
00563	10.300	12,00	123.596	0	-3.643	0	0	0	0,00	0,0452
00564	7.555	16,36	123.596	0	-5.863	0	0	0	0,00	0,0452
00565	3.826	32,30	123.596	0	-6.759	0	0	0	0,00	0,0452
00566	11.026	11,30	124.632	0	6.904	0	0	0	0,00	0,0452
00567	10.542	11,76	123.982	0	2.576	0	0	0	0,00	0,0452
00568	9.088	13,60	123.596	0	-1.154	0	0	0	0,00	0,0452
00569	7.147	17,29	123.596	0	-3.643	0	0	0	0,00	0,0452
00570	4.570	27,05	123.596	0	-4.985	0	0	0	0,00	0,0452
00571	1.978	62,49	123.596	0	-3.640	0	0	0	0,00	0,0452
00572	9.019	13,81	124.576	0	6.536	0	0	0	0,00	0,0452
00573	7.579	16,33	123.750	0	1.026	0	0	0	0,00	0,0452
00574	6.398	19,32	123.596	0	-1.763	0	0	0	0,00	0,0452
00575	4.615	26,78	123.596	0	-3.124	0	0	0	0,00	0,0452
00576	2.365	52,26	123.596	0	-3.548	0	0	0	0,00	0,0452
00577	6.153	20,29	124.856	0	8.401	0	0	0	0,00	0,0452
00578	5.597	22,16	124.035	0	2.928	0	0	0	0,00	0,0452
00579	5.326	23,21	123.596	0	-253	0	0	0	0,00	0,0452
00580	4.291	28,80	123.596	0	-1.846	0	0	0	0,00	0,0452
00581	2.594	47,65	123.596	0	-2.332	0	0	0	0,00	0,0452
00582	1.365	90,55	123.596	0	-4.541	0	0	0	0,00	0,0452
00583	4.391	28,35	124.498	0	6.014	0	0	0	0,00	0,0452
00584	4.029	30,71	123.736	0	936	0	0	0	0,00	0,0452
00585	3.785	32,65	123.596	0	-697	0	0	0	0,00	0,0452
00586	2.707	45,66	123.596	0	-1.027	0	0	0	0,00	0,0452
00587	1.840	67,17	123.596	0	-2.803	0	0	0	0,00	0,0452
00588	4.322	28,89	124.844	0	8.322	0	0	0	0,00	0,0452
00589	2.807	44,11	123.818	0	1.481	0	0	0	0,00	0,0452
00590	3.139	39,37	123.596	0	-18	0	0	0	0,00	0,0452
00591	2.636	46,89	123.596	0	-250	0	0	0	0,00	0,0452
00592	2.248	54,98	123.596	0	-1.290	0	0	0	0,00	0,0452
00593	1.059	NS	123.596	0	-2.057	0	0	0	0,00	0,0452
00594	4.717	26,37	124.409	0	5.422	0	0	0	0,00	0,0452
00595	2.299	53,77	123.621	0	164	0	0	0	0,00	0,0452
00596	1.813	68,17	123.596	0	-409	0	0	0	0,00	0,0452
00597	1.930	64,04	123.596	0	-392	0	0	0	0,00	0,0452
00598	774	NS	123.596	0	-1.126	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			PareteP1-P5				Parete P1-P5			
00003	35.665	2,69	96.010	0	-29.177	0	0	0	0,00	0,0452
00004	5.504	18,32	100.822	0	32.074	0	0	0	0,00	0,0452
00024	28.301	4,01	113.369	0	115.727	0	0	0	0,00	0,0452
00025	20.000	4,80	96.010	0	-35.125	0	0	0	0,00	0,0452
00102	23.775	4,30	102.125	0	40.764	0	0	0	0,00	0,0452
00103	30.007	3,36	100.825	0	32.094	0	0	0	0,00	0,0452
00104	32.132	3,13	100.555	0	30.294	0	0	0	0,00	0,0452
00105	35.415	2,86	101.388	0	35.850	0	0	0	0,00	0,0452
00106	46.871	2,27	106.459	0	69.657	0	0	0	0,00	0,0452
00107	60.853	1,69	102.770	0	45.066	0	0	0	0,00	0,0452
00108	59.359	1,70	100.726	0	31.440	0	0	0	0,00	0,0452
00109	65.097	1,56	101.347	0	35.577	0	0	0	0,00	0,0452
00110	77.457	1,24	96.274	0	1.757	0	0	0	0,00	0,0452
00111	58.125	1,65	96.010	0	-51.374	0	0	0	0,00	0,0452
00112	9.128	10,89	99.408	0	22.652	0	0	0	0,00	0,0452
00113	12.851	7,64	98.198	0	14.586	0	0	0	0,00	0,0452
00114	10.609	9,05	96.010	0	-5.654	0	0	0	0,00	0,0452
00115	12.285	7,82	96.010	0	-11.133	0	0	0	0,00	0,0452
00116	12.341	7,78	96.010	0	-37.847	0	0	0	0,00	0,0452
00117	12.874	7,46	96.010	0	-27.986	0	0	0	0,00	0,0452
00118	23.407	4,10	96.010	0	-7.079	0	0	0	0,00	0,0452
00119	17.020	5,64	96.010	0	-10.632	0	0	0	0,00	0,0452
00120	18.497	5,19	96.010	0	-13.284	0	0	0	0,00	0,0452
00121	22.489	4,27	96.010	0	-23.088	0	0	0	0,00	0,0452
00122	30.214	3,18	96.010	0	-38.865	0	0	0	0,00	0,0452
00123	36.914	2,60	96.010	0	-28.159	0	0	0	0,00	0,0452
00124	32.927	2,92	96.010	0	-25.960	0	0	0	0,00	0,0452
00125	35.845	2,68	96.010	0	-33.178	0	0	0	0,00	0,0452
00126	47.358	2,03	96.010	0	-6.770	0	0	0	0,00	0,0452
00127	47.551	2,26	107.455	0	76.295	0	0	0	0,00	0,0452
00250	58.152	1,65	96.010	0	-3.044	0	0	0	0,00	0,0452
00251	66.717	1,46	97.192	0	7.880	0	0	0	0,00	0,0452
00252	64.310	1,57	100.726	0	31.440	0	0	0	0,00	0,0452
00253	61.296	1,60	98.065	0	13.698	0	0	0	0,00	0,0452
00254	48.859	2,08	101.834	0	38.823	0	0	0	0,00	0,0452
00255	38.166	2,72	103.769	0	51.722	0	0	0	0,00	0,0452
00419	80.843	1,19	96.010	0	-13.334	0	0	0	0,00	0,0452
00420	19.220	5,27	101.348	0	35.582	0	0	0	0,00	0,0452
00421	13.963	6,88	96.010	0	-44.979	0	0	0	0,00	0,0452
00422	62.925	1,65	104.002	0	53.274	0	0	0	0,00	0,0452
00423	76.613	1,33	102.181	0	41.138	0	0	0	0,00	0,0452
00424	79.075	1,21	96.010	0	-2.721	0	0	0	0,00	0,0452
00425	67.667	1,42	96.010	0	-17.286	0	0	0	0,00	0,0452
00426	56.488	1,70	96.010	0	-19.977	0	0	0	0,00	0,0452
00427	44.084	2,18	96.010	0	-16.499	0	0	0	0,00	0,0452
00428	32.564	2,95	96.010	0	-12.320	0	0	0	0,00	0,0452
00429	23.221	4,13	96.010	0	-8.135	0	0	0	0,00	0,0452
00430	18.645	5,15	96.010	0	-27.766	0	0	0	0,00	0,0452
00431	101.494	2,64	549.281	268.357	12.311	0	0	0	2,50	0,0452
00432	92.805	1,03	96.010	0	-4.048	0	0	0	2,50	0,0452
00433	79.581	1,21	96.010	0	-9.695	0	0	0	0,00	0,0452
00434	63.302	1,52	96.010	0	-7.940	0	0	0	0,00	0,0452
00435	46.570	2,06	96.010	0	-3.798	0	0	0	0,00	0,0452
00436	34.271	2,80	96.010	0	-1.618	0	0	0	0,00	0,0452
00437	23.923	4,01	96.010	0	-8.241	0	0	0	0,00	0,0452
00438	96.471	1,02	98.523	0	16.748	0	0	0	2,50	0,0452
00439	106.915	2,51	548.373	268.357	6.461	0	0	0	2,50	0,0452
00440	97.801	2,74	547.704	268.357	2.151	0	0	0	2,50	0,0452
00441	82.167	1,18	96.624	0	4.088	0	0	0	0,00	0,0452
00442	63.715	1,53	97.244	0	8.221	0	0	0	0,00	0,0452
00443	47.339	2,05	97.166	0	7.707	0	0	0	0,00	0,0452
00444	33.142	2,93	97.059	0	6.989	0	0	0	0,00	0,0452
00445	21.616	4,44	96.010	0	-1.507	0	0	0	0,00	0,0452
00446	120.454	2,23	548.585	268.357	7.824	0	0	0	2,50	0,0452
00447	109.690	2,45	548.968	268.357	10.291	0	0	0	2,50	0,0452
004										

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo										AFT	
Nodo	Ty	CS	Vcc	Vwd	N	Vwp	Vr1	Vfd	Ctgθ	[cm ² /cm]	
	[N]		[N]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N/mm ²]			
00455	105.723	2,54	550.896	268.357	22.721	0	0	0	2,50	0,0452	
00456	90.425	1,12	100.849	0	32.260	0	0	0	2,50	0,0452	
00457	72.463	1,40	101.317	0	35.380	0	0	0	0,00	0,0452	
00458	55.373	1,81	99.968	0	26.386	0	0	0	0,00	0,0452	
00459	40.524	2,47	99.981	0	26.468	0	0	0	0,00	0,0452	
00460	21.001	4,71	98.903	0	19.284	0	0	0	0,00	0,0452	

LEGENDA Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo stato limite ultimo

Ty	Valore della sollecitazione di taglio.
CS	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty": [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Vcc	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
Vwd	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty".
N	Sforzo normale utilizzato per il calcolo di AlfaC.
Vwp	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty".
Vr1	Taglio Massimo in assenza di ARMATURA incrociata.
Vfd	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto al rinforzo in FRP.
Ctg θ	Cotangente di θ utilizzata nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp, relativi alle sollecitazioni "Ty".
AFT	Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty".

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio												
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}
		[N/mm ²]		[N/mm ²]		[N/mm ²]		[N/mm ²]		[N/mm ²]		[N/mm ²]
Parete P1-P2 AA= PCA					CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm					CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm		
Piano Terra												
SHELL: [00220-00221-00610]			AA= PCA		PareteP1-P2			Parete P1-P2				
SHELL: [00210-00636-00209]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00602-00024-00029]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00210-00211-00636]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00602-00127-00024]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00608-00121-00607]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00209-00636-00635]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00209-00635-00208]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00608-00120-00121]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00221-00003-00601]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00208-00634-00207]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00208-00635-00634]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00212-00638-00637]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00645-00599-00280]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00606-00124-00605]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00645-00206-00599]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00211-00637-00636]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00215-00600-00640]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00215-00640-00639]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00215-00643-00600]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00207-00634-00206]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00608-00609-00120]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00615-00607-00614]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00606-00123-00124]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00601-00003-00118]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00219-00220-00617]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00603-00604-00127]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00603-00127-00602]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00604-00125-00126]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00605-00124-00125]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00604-00126-00127]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00212-00637-00211]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00604-00605-00125]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00283-00611-00603]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00606-00122-00123]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00615-00616-00608]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00609-00119-00120]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00609-00118-00119]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00610-00118-00609]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00610-00601-00118]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00610-00221-00601]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00607-00121-00122]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00607-00122-00606]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00206-00633-00599]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00284-00602-00029]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00284-00603-00602]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00283-00603-00284]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00611-00612-00604]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00611-00604-00603]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00206-00634-00633]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00613-00606-00605]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00600-00216-00640]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00612-00613-00605]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00612-00605-00604]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00622-00614-00621]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00212-00213-00638]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00616-00609-00608]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00617-00220-00610]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00617-00610-00609]			AA= PCA		CA=FRQ $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm			CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{m0}=0$ mm $W_k=0,00$ mm				
SHELL: [00617-00609-00616]			AA= PCA		CA=FRQ \v							

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio														
D	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]
SHELL: [00632-00218-00625]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00628-00629-00621]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00628-00621-00620]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00627-00620-00619]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00626-00627-00619]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00626-00619-00618]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00629-00622-00621]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00629-00630-00622]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00635-00627-00634]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00640-00217-00632]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00643-00216-00600]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00628-00620-00627]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00638-00631-00630]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00639-00640-00632]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00639-00631-00638]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00639-00632-00631]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00280-00633-00281]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00636-00637-00629]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00633-00634-00626]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00213-00639-00638]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00637-00638-00630]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00637-00630-00629]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00634-00627-00626]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00633-00626-00281]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00216-00217-00640]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00635-00636-00628]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
SHELL: [00636-00629-00628]			AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm
P	00003	0,501	-0,479	6,786	00024	0,000	-1,439	0,000	00029	0,079	-0,901	0,455	00118	0,000
S		1,295	-1,434	17,372		0,000	-0,708	0,000		0,043	-0,212	0,455	0,378	-0,512
P	00119	0,000	-0,253	0,000	00120	0,033	-0,191	0,334	00121	0,022	-0,192	0,175	00122	0,000
S		0,375	-0,347	5,080		0,463	-0,388	6,303		0,481	-0,389	6,567	0,487	-0,395
P	00123	0,000	-0,226	0,000	00124	0,000	-0,267	0,000	00125	0,000	-0,285	0,000	00126	0,000
S		0,505	-0,406	6,886		0,468	-0,352	6,406		0,359	-0,262	4,924	0,226	-0,206
P	00127	0,000	-0,552	0,000	00206	0,155	-0,487	1,847	00207	0,008	-0,299	0,000	00208	0,000
S		0,000	-0,227	0,000		0,037	-0,098	0,455		0,000	-0,032	0,000	0,067	-0,081
P	00209	0,000	-0,200	0,000	00210	0,045	-0,234	0,473	00211	0,082	-0,250	0,974	00212	0,087
S		0,121	-0,113	1,638		0,178	-0,150	2,428		0,208	-0,160	2,848	0,222	-0,152
P	00213	0,076	-0,158	0,961	00214	0,038	-0,092	0,471	00215	0,017	-0,042	0,212	00216	0,000
S		0,244	-0,155	3,364		0,246	-0,131	3,413		0,258	-0,109	3,589	0,254	-0,065
P	00217	0,003	-0,008	0,043	00218	0,000	-0,005	0,000	00219	0,019	-0,010	0,267	00220	0,020
S		0,210	-0,020	2,973		0,111	0,000	1,628		0,165	0,000	2,359	0,337	-0,177
P	00221	0,116	0,000	1,653	00280	0,375	-0,758	4,780	00281	0,251	-0,650	3,092	00282	0,225
S		0,696	-0,248	9,741		0,108	-0,201	1,392		0,078	-0,170	0,989	0,054	-0,160
P	00283	0,130	-0,457	1,507	00284	0,227	-0,397	2,931	00599	0,240	-0,607	2,966	00600	0,004
S		0,021	-0,125	0,209		0,004	-0,106	0,000		0,061	-0,132	0,765	0,258	-0,086
P	00601	0,112	-0,120	1,500	00602	0,000	-0,752	0,000	00603	0,000	-0,347	0,000	00604	0,000
S		0,659	-0,655	8,905		0,000	-0,280	0,000		0,000	-0,175	0,000	0,090	-0,113
P	00605	0,000	-0,198	0,000	00606	0,000	-0,139	0,000	00607	0,000	-0,106	0,000	00608	0,000
S		0,183	-0,109	2,520		0,230	-0,132	3,176		0,243	-0,152	3,356	0,257	-0,180
P	00609	0,000	-0,089	0,000	00610	0,097	-0,074	1,333	00611	0,000	-0,287	0,000	00612	0,000
S		0,280	-0,250	3,806		0,431	-0,340	5,883		0,000	-0,087	0,000	0,011	-0,010
P	00613	0,000	-0,207	0,000	00614	0,000	-0,195	0,000	00615	0,000	-0,153	0,000	00616	0,000
S		0,037	0,000	0,552		0,057	0,000	0,834		0,082	0,000	1,167	0,121	-0,050
P	00617	0,000	-0,023	0,000	00618	0,042	-0,426	0,277	00619	0,000	-0,223	0,000	00620	0,000
S		0,183	-0,102	2,535		0,000	-0,085	0,000		0,000	-0,055	0,000	0,074	-0,061
P														

...

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio																				
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo			
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]				
P	00503	0,347	-0,460	4,596	00504	0,000	-0,009	0,000	00505	0,004	-0,015	0,041	00506	0,312	-0,660	3,955				
S		0,063	-0,091	0,828		0,005	-0,003	0,075		0,279	-0,115	3,886		0,082	-0,154	1,052				
P	00507	0,255	-0,551	3,218	00508	0,000	-0,187	0,000	00509	0,017	-0,208	0,090	00510	0,093	-0,227	1,160				
S		0,043	-0,108	0,527		0,036	-0,063	0,470		0,146	-0,136	1,976		0,210	-0,165	2,865				
P	00511	0,066	-0,144	0,839	00512	0,014	-0,041	0,162	00513	0,126	-0,376	1,510	00514	0,000	-0,106	0,000				
S		0,240	-0,155	3,309		0,269	-0,130	3,740		0,011	-0,052	0,114		0,067	-0,077	0,895				
P	00515	0,052	-0,199	0,596	00516	0,078	-0,173	0,980	00517	0,036	-0,076	0,452	00518	0,338	-0,578	4,381				
S		0,152	-0,130	2,073		0,201	-0,144	2,763		0,233	-0,131	3,221		0,072	-0,123	0,927				
P	00519	0,033	-0,233	0,290	00520	0,000	-0,127	0,000	00521	0,057	-0,167	0,681	00522	0,045	-0,109	0,557				
S		0,000	-0,015	0,000		0,082	-0,078	1,105		0,144	-0,111	1,969		0,178	-0,112	2,451				
P	00523	0,009	-0,032	0,105	00524	0,195	-0,399	2,482	00525	0,000	-0,141	0,000	00526	0,000	-0,121	0,000				
S		0,209	-0,109	2,896		0,038	-0,078	0,488		0,014	-0,024	0,181		0,081	-0,067	1,108				
P	00527	0,036	-0,117	0,430	00528	0,018	-0,055	0,218	00529	0,355	-0,555	4,638	00530	0,104	-0,268	1,286				
S		0,121	-0,082	1,669		0,149	-0,082	2,065		0,086	-0,129	1,131		0,026	-0,045	0,330				
P	00531	0,000	-0,085	0,000	00532	0,003	-0,096	0,000	00533	0,013	-0,070	0,129	00534	0,002	-0,024	0,004				
S		0,021	-0,020	0,288		0,067	-0,046	0,915		0,093	-0,053	1,279		0,111	-0,061	1,538				
P	00535	0,232	-0,393	3,017	00536	0,053	-0,184	0,617	00537	0,000	-0,055	0,000	00538	0,000	-0,062	0,000				
S		0,067	-0,093	0,883		0,019	-0,027	0,255		0,019	-0,012	0,263		0,046	-0,026	0,635				
P	00539	0,000	-0,036	0,000	00540	0,356	-0,502	4,702	00541	0,157	-0,283	2,028	00542	0,028	-0,129	0,302				
S		0,063	-0,032	0,880		0,086	-0,117	1,139		0,045	-0,056	0,594		0,014	-0,015	0,194				
P	00543	0,000	-0,044	0,000	00544	0,000	-0,035	0,000	00545	0,000	-0,015	0,000	00546	0,262	-0,371	3,455				
S		0,010	-0,002	0,146		0,026	-0,010	0,357		0,038	-0,020	0,532		0,049	-0,065	0,650				
P	00547	0,114	-0,205	1,464	00548	0,015	-0,093	0,150	00549	0,000	-0,038	0,000	00550	0,000	-0,020	0,000				
S		0,024	-0,025	0,326		0,013	-0,010	0,173		0,003	0,000	0,044		0,011	-0,004	0,157				
P	00642	0,000	-0,005	0,000	00644	0,426	-0,790	5,478												
S		0,282	-0,100	3,945		0,113	-0,215	1,456												
Parete P5-P4 AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm W _k =0,00 mm CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm W _k =0,00 mm																				
Piano Terra PareteP4-P5-P6 Parete P5-P4																				
SHELL: [00101-00004-00372]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00373-00111-00025]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00087-00412-00086]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00393-00385-00392]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00087-00088-00413]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00377-00378-00106]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00087-00413-00412]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00091-00092-00416]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00091-00416-00415]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00026-00370-00244]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00377-00106-00107]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00090-00414-00089]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00090-00415-00414]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00089-00414-00088]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00088-00414-00413]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00248-00374-00249]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00091-00415-00090]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00095-00002-00371]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00372-00004-00102]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00381-00101-00372]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00381-00102-00380]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00095-00371-00418]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00002-00096-00371]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00249-00373-00025]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00379-00104-00105]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00094-00418-00417]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00381-00372-00102]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00380-00104-00379]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00380-00103-00104]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00380-00102-00103]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00377-00108-00376]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00386-00378-00385]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00375-00110-00111]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00374-00375-00111]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00374-00111-00373]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00375-00109-00110]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$		A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm	
SHELL: [00374-00373-00249]		AA= PCA			CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$			A _s =0,0 cm ² S _m =0 mm			W _k =0,00 mm			CA=QPR $\$						

■■■

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio

D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}			
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]			
SHELL:	[00468-00149-00150]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00463-00641-00144]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00141-00142-00479]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00465-00466-00153]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00465-00153-00464]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00466-00151-00152]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00467-00150-00151]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00466-00152-00153]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00137-00001-00462]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00466-00467-00151]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00278-00473-00465]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00468-00148-00149]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00477-00478-00470]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00471-00145-00146]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00471-00144-00145]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00472-00144-00471]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00472-00463-00144]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00472-00143-00463]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00469-00147-00148]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00469-00148-00468]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00129-00496-00128]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00279-00464-00028]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00279-00465-00464]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00278-00465-00279]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00473-00474-00466]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00473-00466-00465]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00128-00495-00461]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00475-00468-00467]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00462-00138-00502]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00474-00475-00467]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00474-00467-00466]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00484-00476-00483]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00128-00496-00495]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00478-00471-00470]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00479-00142-00472]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00479-00472-00471]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00479-00471-00478]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00476-00469-00468]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00476-00468-00475]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00477-00470-00469]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00140-00141-00487]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00480-00473-00278]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00482-00475-00474]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00484-00477-00476]		AA= PCA		CA=FRQ	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm	CA=QPR	$\epsilon_{sm}=0,00000$	A _s =0,0 cm²	S _m =0 mm	W _s =0,00 mm
SHELL:	[00484-00485-00477]		AA= PCA		CA														

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio																
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
S		0,216	-0,182	2,943		0,352	-0,312	4,788		0,493	-0,442	6,694		0,621	-0,545	8,441
P	00471	0,122	-0,169	1,615	00472	0,093	-0,104	1,250	00473	0,184	-0,284	2,407	00474	0,101	-0,192	1,292
S		0,749	-0,649	10,188		0,867	-0,703	11,829		0,115	-0,114	1,547		0,176	-0,159	2,384
P	00475	0,068	-0,157	0,846	00476	0,056	-0,136	0,695	00477	0,070	-0,136	0,895	00478	0,084	-0,129	1,097
S		0,248	-0,217	3,366		0,335	-0,293	4,550		0,424	-0,369	5,765		0,507	-0,432	6,898
P	00479	0,066	-0,084	0,872	00480	0,314	-0,453	4,129	00481	0,206	-0,322	2,699	00482	0,122	-0,224	1,566
S		0,589	-0,479	8,035		0,094	-0,117	1,252		0,140	-0,135	1,898		0,185	-0,167	2,517
P	00483	0,074	-0,161	0,927	00484	0,054	-0,125	0,670	00485	0,049	-0,102	0,624	00486	0,045	-0,077	0,580
S		0,232	-0,203	3,153		0,282	-0,241	3,835		0,333	-0,277	4,538		0,382	-0,306	5,221
P	00487	0,009	-0,026	0,112	00488	0,344	-0,484	4,533	00489	0,213	-0,334	2,787	00490	0,120	-0,222	1,545
S		0,435	-0,339	5,940		0,133	-0,147	1,787		0,149	-0,142	2,011		0,165	-0,146	2,243
P	00491	0,059	-0,142	0,736	00492	0,030	-0,093	0,351	00493	0,016	-0,061	0,184	00494	0,008	-0,031	0,086
S		0,186	-0,157	2,538		0,210	-0,168	2,861		0,235	-0,179	3,216		0,262	-0,191	3,590
P	00495	0,524	-0,670	6,968	00496	0,362	-0,503	4,785	00497	0,201	-0,320	2,619	00498	0,092	-0,189	1,173
S		0,152	-0,178	2,036		0,133	-0,141	1,788		0,134	-0,125	1,815		0,128	-0,107	1,744
P	00499	0,030	-0,106	0,349	00500	0,000	-0,052	0,000	00501	0,000	-0,023	0,000	00502	0,000	-0,015	0,000
S		0,129	-0,097	1,768		0,130	-0,089	1,788		0,133	-0,080	1,840		0,147	-0,092	2,020
P	00641	0,142	-0,139	1,921	00646	0,333	-0,324	4,508								
S		1,264	-1,018	17,251		0,081	-0,108	1,074								
Parete P6-P7 AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
Piano Terra PareteP6-P7 Parete P6-P7																
SHELL: [00192-00597-00191] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00192-00193-00598] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00560-00205-00553] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00192-00598-00597] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00191-00597-00190] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00190-00597-00596] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00204-00205-00560] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00190-00596-00189] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00006-00195-00552] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00554-00128-00018] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00232-00554-00018] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00194-00552-00598] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00194-00598-00193] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00186-00187-00594] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00185-00551-00019] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00185-00594-00551] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00559-00560-00136] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00553-00001-00137] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00186-00594-00185] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00006-00552-00194] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00556-00557-00131] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00189-00595-00188] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00205-00001-00553] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00189-00596-00595] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00557-00133-00132] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00555-00556-00129] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00557-00132-00131] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00555-00554-00232] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00555-00128-00554] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00555-00129-00128] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00556-00130-00129] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00556-00131-00130] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00559-00136-00135] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00558-00133-00557] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00558-00134-00133] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00560-00137-00136] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00560-00553-00137] AA= PCA CA=FRQ $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm CA=QPR $\epsilon_{lim}=0,00000$ $A_s=0,0$ cm ² $S_{lim}=0$ mm $W_k=0,00$ mm																
SHELL: [00231-00555-00232] AA= PCA CA=FRQ																

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio																
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}		
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]		
SHELL: [00579-00573-00578]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00577-00572-00227]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00199-00200-00582]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00578-00573-00572]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00579-00574-00573]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00580-00575-00574]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00580-00581-00575]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00598-00196-00593]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00226-00577-00227]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00225-00577-00226]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00587-00581-00586]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00579-00580-00574]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00598-00593-00592]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00595-00590-00589]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00595-00589-00594]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00594-00588-00223]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00584-00578-00583]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00587-00582-00581]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00586-00581-00580]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00593-00197-00198]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00583-00578-00577]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00583-00577-00225]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00587-00198-00582]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00585-00580-00579]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00585-00586-00580]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00597-00591-00596]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00594-00589-00588]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00584-00585-00579]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00584-00579-00578]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00597-00592-00591]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00196-00197-00593]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00590-00591-00585]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00588-00589-00583]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00593-00198-00587]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00591-00592-00586]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00589-00584-00583]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00588-00225-00224]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00588-00583-00225]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00223-00588-00224]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00592-00593-00587]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00592-00587-00586]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00591-00586-00585]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00222-00594-00223]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00590-00585-00584]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
SHELL: [00590-00584-00589]			AA= PCA		CA=FRQ	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm		CA=QPR	$E_{sm}=0,00000$	$A_s=0,0$ cm ²	$S_{sm}=0$ mm	$W_k=0,00$ mm	
P	00001	0,000	-0,011	0,000	00006	0,019	-0,023	0,252	00018	0,818	-0,983	10,921	00019	2,035	-2,305	27,268
S		0,024	0,000	0,353		0,011	-0,013	0,147		0,170	-0,236	2,248		0,419	-0,437	5,643
P	00128	0,609	-0,786	8,091	00129	0,485	-0,636	6,429	00130	0,285	-0,423	3,744	00131	0,189	-0,311	2,455
S		0,138	-0,169	1,842		0,086	-0,105	1,151		0,119	-0,125	1,600		0,044	-0,041	0,601
P	00132	0,095	-0,202	1,208	00133	0,030	-0,124	0,339	00134	0,000	-0,057	0,000	00135	0,000	-0,035	0,000
S		0,089	-0,077	1,216		0,043	-0,023	0,591		0,044	-0,012	0,611		0,050	-0,015	0,700
P	00136	0,000	-0,029	0,000	00137	0,000	-0,021	0,000	00185	1,632	-1,856	21,862	00186	1,226	-1,387	16,437
S		0,028	0,000	0,411		0,034	0,000	0,488		0,105	-0,098	1,421		0,018	-0,015	0,246
P	00187	0,718	-0,876	9,574	00188	0,371	-0,503	4,907	00189	0,129	-0,260	1,650	00190	0,000	-0,085	0,000
S		0,012	-0,008	0,162		0,039	-0,036	0,528		0,062	-0,062	0,834		0,029	-0,029	0,397
P	00191	0,113	-0,201	1,458	00192	0,131	-0,195	1,722	00193	0,160	-0,205	2,122	00194	0,083	-0,108	1,101
S		0,005	-0,005	0,067		0,054	-0,056	0,730		0,021	-0,020	0,284		0,039	-0,036	0,531
P	00195	0,017</														

■■■

Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio																
D	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]	Nodo	σ_{ct} [N/mm ²]	σ_{cc} [N/mm ²]	σ_{at} [N/mm ²]
S		0,128	-0,297	1,500		0,185	-0,279	2,306		0,102	-0,303	1,119		0,049	-0,303	0,388
P	00419	0,033	-0,077	0,384	00420	0,000	-0,049	0,000	00421	0,201	-0,431	2,390	00422	0,000	-0,720	0,000
S		0,091	-0,042	1,229		0,030	-0,276	0,137		0,378	-0,152	5,143		0,000	-0,218	0,000
P	00423	0,000	-0,594	0,000	00424	0,000	-0,397	0,000	00425	0,000	-0,299	0,000	00426	0,000	-0,179	0,000
S		0,000	-0,150	0,000		0,039	-0,026	0,524		0,116	-0,035	1,594		0,203	-0,112	2,726
P	00427	0,000	-0,145	0,000	00428	0,000	-0,153	0,000	00429	0,068	-0,197	0,767	00430	0,115	-0,149	1,455
S		0,237	-0,164	3,153		0,273	-0,212	3,611		0,276	-0,248	3,617		0,255	-0,108	3,460
P	00431	0,000	-0,367	0,000	00432	0,000	-0,472	0,000	00433	0,015	-0,382	0,000	00434	0,000	-0,251	0,000
S		0,077	-0,135	0,944		0,249	-0,224	3,263		0,285	-0,235	3,762		0,230	-0,192	3,035
P	00435	0,000	-0,130	0,000	00436	0,000	-0,072	0,000	00437	0,042	-0,066	0,526	00438	0,000	-0,494	0,000
S		0,143	-0,126	1,881		0,065	-0,066	0,845		0,038	-0,002	0,536		0,000	-0,051	0,000
P	00439	0,000	-0,438	0,000	00440	0,089	-0,448	0,799	00441	0,067	-0,343	0,595	00442	0,024	-0,222	0,112
S		0,246	-0,272	3,176		0,368	-0,372	4,774		0,371	-0,385	4,805		0,307	-0,342	3,953
P	00443	0,000	-0,115	0,000	00444	0,000	-0,031	0,000	00445	0,000	-0,020	0,000	00446	0,000	-0,252	0,000
S		0,223	-0,277	2,850		0,157	-0,201	1,991		0,127	-0,112	1,669		0,114	-0,149	1,453
P	00447	0,066	-0,364	0,568	00448	0,063	-0,311	0,579	00449	0,028	-0,225	0,164	00450	0,000	-0,143	0,000
S		0,238	-0,280	3,058		0,259	-0,325	3,302		0,227	-0,320	2,860		0,184	-0,295	2,275
P	00451	0,000	-0,080	0,000	00452	0,000	-0,030	0,000	00453	0,023	-0,121	0,203	00454	0,000	-0,142	0,000
S		0,145	-0,260	1,773		0,128	-0,215	1,572		0,008	-0,024	0,084		0,006	-0,057	0,021
P	00455	0,000	-0,140	0,000	00456	0,000	-0,100	0,000	00457	0,000	-0,078	0,000	00458	0,000	-0,068	0,000
S		0,022	-0,116	0,191		0,016	-0,151	0,073		0,000	-0,106	0,000		0,000	-0,108	0,000
P	00459	0,000	-0,047	0,000	00460	0,001	-0,045	0,000								
S		0,000	-0,171	0,000		0,087	-0,208	1,015								

LEGENDA Pareti - Verifiche a pressoflessione retta allo stato limite di esercizio

D Direzione lungo la quale vengono fornite, per ciascun modo, le sollecitazioni.
SHELL Elementi (shell) in cui viene scomposto (modellato) il setto, individuati dai relativi vertici.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento shell [cm].
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
e sm Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae Area efficace del calcestruzzo teso [mm²].
sm Distanza media tra le fessure [mm].
wk Apertura massima delle fessure [mm].
 σ_{ct} Valore della tensione massima di trazione nel calcestruzzo [N/mm²].
 σ_{cc} Valore della tensione massima di compressione nel calcestruzzo [N/mm²].
 σ_{at} Valore della tensione massima di trazione nell'acciaio [N/mm²].

SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Solai - Verifiche allo stato limite ultimo							
Campata	%LLI	Mxs	Mxi	Afs	Afi	CSs	CSi
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm ⁻¹]	[cm ⁻¹]		
Sezione: Solai1.1							
Piano Terra							
Travetto 1-2	0%	4.483	4.267	0,79	1,29	2,30	5,04
	25%	-	7.985	0,79	1,29	-	2,70
	62,5%	-	8.598	0,00	1,29	-	1,85
	87,5%	-	7.987	0,79	1,29	-	2,70
	100%	4.483	4.268	0,79	1,29	2,30	5,04

LEGENDA Solai - Verifiche allo stato limite ultimo

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
Mxs Momento M che dà origine alla massima armatura di trazione superiore.
Mxi Momento M che dà origine alla massima armatura di trazione inferiore.
Afs, Afi Area delle armature esecutive superiori ed inferiori. Afi non significativa per tipologia di solaio a travetti precompressi.
CSs Coefficiente di sicurezza relativo a "Mxs", "Afs" : [NS] = Non Significativo per valori di CS maggiori o uguali a 100.
CSi Coefficiente di sicurezza relativo a "Mxi", "Afi" : [NS] = Non Significativo per tipologia di solaio a travetti precompressi.

SOLAI - VERIFICHE A TAGLIO ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Elevazione)

Solai - Verifiche a taglio allo stato limite ultimo																	
Campat a	%LLI	Ty+	Ty-	CS+	CS-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	N+	N-	Vwp+	Vwp-	Afe+	Afe-	Afe+	Afe-
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Sezione: Solai1.1																	
Piano Terra																	
Travetto 1-2	0%	9.288	-	7,21	-	66954	66954	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.643	-	3,74	-	17373	17373	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-	-	-	14824	14824	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-4.644	-	3,74	17373	17373	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.289	-	7,21	66954	66954	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA Solai - Verifiche a taglio allo stato limite ultimo

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
Ty+, Ty- Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
CS+, CS- Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Vcc+, Vcc- Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
Vwd+, Vwd- Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
N+, N- Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
Vwp+, Vwp- Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Afe+, Afe- Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".
Afe+, Afe- Aree di ferri piegati per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Ty+" e "Ty-".

SOLAI - VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - Verifiche allo stato limite di esercizio									
%LLI		Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio	
	[%]	σ_{ct}	M3		σ_{cc}	M3		σ_{at}	M3
		[N/mm ²]	[N-m]		[N/mm ²]	[N-m]		[N/mm ²]	[N-m]
Piano Terra									
Campata Travetto 1-2									
CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ $A_k=0,0$ cm ² $S_m=0$ mm $W_k=0,00$ mm					FRC=0,02 cm			AA= PCA	
0%		0,421	-1.306		-0,251	-1.306		5,720	-1.306
25%		1,566	-4.861		-0,933	21,291		-4.861	-4.861
62,5%		1,967	-6.046		-1,208	26,705		-6.046	-6.046
87,5%		1,566	-4.861		-0,933	21,291		-4.861	-4.861
100%		0,421	-1.306		-0,251	-1.306		5,720	-1.306

LEGENDA Solai - Verifiche allo stato limite di esercizio

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di sollecitazione e armature, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione della Campata (LLI), a partire dal suo estremo iniziale.
FRC Abbassamento massimo della campata (Freccia) [cm].
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.
e sm Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae Area efficace del calcestruzzo teso [mm²].
sm Distanza media tra le fessure [mm].
wk Apertura massima delle fessure [mm].
 σ_{ct} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e del momento agente che l'ha generata.
 σ_{cc} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e del momento agente che l'ha generata.
 σ_{at} , M3 Valori rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e del momento agente che l'ha generata.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO STATO LIMITE ULTIMO (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
Fondazione			Platea1													
P	S	00014	0	0	0,04520	-	00015	-11	590	0,04520	NS	00016	0	0	0,04520	-
I	I		99	557	0,04520	NS		0	0	0,04520	-		2	2.726	0,04520	30,63
S	S		-1	473	0,04520	NS		49	399	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
I	I	-50	171	0,04520	NS	0	0	0,04520	-	-7	8.704	0,04520	9,59			
P	S	00021	51	2.294	0,04520	36,39	00022	0	0	0,04520	-	00027	0	0	0,04520	-
I	I		0	0	0,04520	-		70	27.493	0,04520	3,04		-13	4.384	0,04520	19,05
S	S		3	245	0,04520	NS		172	100	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
I	I	-73	165	0,04520	NS	224	206	0,04520	NS	198	12.882	0,04520	6,48			
P	S	00028	115	6.568	0,04520	12,71	00029	0	0	0,04520	-	00060	141	3.681	0,04520	22,67
I	I		-1	4.666	0,04520	17,89		167	36.046	0,04520	2,32		5	543	0,04520	NS
S	S		227	3.609	0,04520	23,12		0	0	0,04520	-		-48	2.117	0,04520	39,44
I	I	-7	7.729	0,04520	10,80	121	25.140	0,04520	3,32	0	2.740	0,04520	30,47			
P	S	00076	0	0	0,04520	-	00077	0	0	0,04520	-	00078	-738	1.878	0,04520	44,55
I	I		-359	9.686	0,04520	8,63		599	677	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	-137	3.303	0,04520	25,29	-510	1.367	0,04520	61,16	-122	1.296	0,04520	64,45			
P	S	00079	-81	655	0,04520	NS	00080	0	0	0,04520	-	00081	0	0	0,04520	-
I	I		-15	330	0,04520	NS		-5	411	0,04520	NS		-31	1.447	0,04520	57,71
S	S		0	0	0,04520	-		-43	1.658	0,04520	50,36		-2	532	0,04520	NS
I	I	230	621	0,04520	NS	0	0	0,04520	-	24	429	0,04520	NS			
P	S	00082	-20	200	0,04520	NS	00083	43	1.062	0,04520	78,61	00084	-44	1.005	0,04520	83,09
I	I		-213	2.664	0,04520	31,36		365	2.334	0,04520	35,74		-100	1.988	0,04520	42,01
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	-8	1.119	0,04520	74,62	-8	1.396	0,04520	59,81	106	1.589	0,04520	52,53			
P	S	00085	3	1.220	0,04520	68,44	00262	0	0	0,04520	-	00263	-23	2.442	0,04520	34,19
I	I		177	546	0,04520	NS		-28	869	0,04520	96,09		299	6.184	0,04520	13,49
S	S		0	0	0,04520	-		-73	1.404	0,04520	59,48		-23	473	0,04520	NS
I	I	-18	1.105	0,04520	75,56	7	3.898	0,04520	21,42	168	20.470	0,04520	4,08			
P	S	00264	0	3.352	0,04520	24,91	00265	0	3.850	0,04520	21,69	00266	7	7.078	0,04520	11,80
I	I		-2	785	0,04520	NS		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		1	8.844	0,04520	9,44		0	11.684	0,04520	7,15		8	17.082	0,04520	4,89
I	I	9	4.147	0,04520	20,13	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-			
P	S	00267	2	7.999	0,04520	10,44	00268	-26	8.009	0,04520	10,43	00269	0	0	0,04520	-
I	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		95	25.282	0,04520	3,30
S	S		-11	22.320	0,04520	3,74		-18	21.459	0,04520	3,89		0	0	0,04520	-
I	I	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-	83	6.745	0,04520	12,38			
P	S	00270	0	0	0,04520	-	00271	0	0	0,04520	-	00272	0	0	0,04520	-
I	I		5	22.806	0,04520	3,66		43	15.671	0,04520	5,33		-1	14.155	0,04520	5,90
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		65	1.122	0,04520	74,40
I	I	-9	1.952	0,04520	42,77	-4	1.244	0,04520	67,12	0	1.675	0,04520	49,85			
P	S	00273	0	0	0,04520	-	00274	409	1.958	0,04520	42,59	00275	0	0	0,04520	-
I	I		7	10.616	0,04520	7,86		-13	4.223	0,04520	19,77		-43	3.746	0,04520	22,29
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	-94	941	0,04520	88,75	-11	3.845	0,04520	21,72	-49	13.278	0,04520	6,29			
P	S	00276	0	0	0,04520	-	00277	0	0	0,04520	-	00278	0	0	0,04520	-
I	I		39	5.051	0,04520	16,53		-6	3.121	0,04520	26,75		5	3.205	0,04520	26,05
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	-13	13.957	0,04520	5,98	12	10.672	0,04520	7,82	0	9.672	0,04520	8,63			
P	S	00279	0	0	0,04520	-	00280	0	0	0,04520	-	00281	0	0	0,04520	-
I	I		6	2.938	0,04520	28,42		-2	2.757	0,04520	30,28		-7	2.419	0,04520	34,52
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	0	7.623	0,04520	10,95	-12	8.385	0,04520	9,96	543	10.732	0,04520	7,77			
P	S	00282	0	0	0,04520	-	00283	0	0	0,04520	-	00284	0	0	0,04520	-
I	I		-1	3.406	0,04520	24,51		-192	2.753	0,04520	30,34		417	13.317	0,04520	6,26
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
I	I	-72	9.112	0,04520	9,16	-582	10.441	0,04520	8,01	-392	17.077	0,04520	4,89			
P	S	00352	0	0	0,04520	-	00353	0	0	0,04520	-	00354	0	0	0,04520	-
I	I		343	19.530	0,04520	4,27		89	222	0,04520	NS		-158	436	0,04520	NS
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		87	689	0,04520	NS
I	I	-465	10.850	0,04520	7,71	-118	6.021	0,04520	13,87	-8	2.482	0,04520	33,64			
P	S	00355	-272	1.578	0,04520	52,95	00356	-80	3.015	0,04520	27,70	00357	1	5.238	0,04520	15,94
I	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		71	955	0,04520	87,41		1	5.120	0,04520	16,31		0	7.247	0,04520	11,52
I	I	-1	2.048	0,04520	40,77	-39	132	0,04520	NS	31	1.685	0,04520	49,55			
P	S	00358	13	3.933	0,04520	21,23	00359	251	1.121	0,04520	74,43	00360	6	8.258	0,04520	10,11
I	I		0	0	0,04520	-		-2	2.143	0,04520	38,96		0	0	0,04520	-
S	S		-1	7.793	0,04520	10,71		47	6.820	0,04520	12,24		-3	11.788	0,04520	7,08
I	I	-2	4.319	0,04520	19,33	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-			
P	S	00361	13	8.328	0,04520	10,03	00362	3	6.025	0,04520	13,86	00363	-55	6.199	0,04520	13,47
I	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		-7	13.090	0,04520	6,38		-2	12.524	0,04520	6,67		25	13.228	0,04520	6,31
I	I	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-			
P	S	00364	-6	10.879	0,04520	7,67	00365	-13	9.237	0,04520	9,04	00366	0	0	0,04520	-
I	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		69	9.290	0,04520	8,99
S	S		3	19.660	0,04520	4,25		0	21.880	0,04520	3,82		721	1.804	0,04520	46,19
I	I	0	0	0,04520	-	0	0	0,04520	-	86	1.862	0,04520	44,83			
P	S	00367	1	5.538	0,04520	15,08	00368	-54	7.502	0,04520	11,13	00369	-35	6.342	0,04520	13,17
I	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		794	10.362	0,04520	8,04		-958	15.695	0,04520	5,33		277	18.069	0,04520	4,62
I	I	-88	763	0,04520	NS	49	540	0,04520	NS	17	952	0,04520	87,70			
Fondazione			Platea2													
P	S	00011	0	0	0,04520	-	00020	-11	124	0,04520	NS	00021	33	2.407	0,04520	34,45
I	I		53	25.010	0,04520	3,32		-594	708	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
S	S		0	0	0,04520	-		-14	152	0,04520	NS		-3	262	0,04520	NS
I	I	-32	19.489	0,04520	4,26	-368	845	0,04520	98,25	-66	261	0,04520	NS			
P	S	00022	0	0	0,04520	-	00023	-36	475	0,04520	NS	00024	0	0	0,04520	-
I	I		-90	30.289	0,04520	2,74		0	0	0,04520	-		-195	54.593	0,04520	1,52
S	S		-193	2.599	0,04520											

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00067	519	2.265	0,04520	36,57	00068	44.702	1.207	0,04520	60,29	00069	-990	2.271	0,04520	36,62
	I		-2	889	0,04520	93,30		1.516	1.467	0,04520	56,30		-30.146	2.697	0,04520	33,29
S	S		2	353	0,04520	NS		2.455	300	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
	I	00070	-303	577	0,04520	NS	00071	77	12.841	0,04520	6,46	00072	-3.052	37.999	0,04520	2,20
P	S		-43	168	0,04520	NS		14	892	0,04520	92,98		-1	232	0,04520	NS
	I		-1.233	930	0,04520	89,48		0	0	0,04520	-		-5	35	0,04520	NS
S	S	00073	-58	8.846	0,04520	9,38	00074	0	11.933	0,04520	6,95	00075	1	12.701	0,04520	6,53
	I		-1.644	11.636	0,04520	7,16		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S		47	321	0,04520	NS		-27	822	0,04520	NS		39	65	0,04520	NS
	I	00244	8	338	0,04520	NS	00245	0	0	0,04520	-	00246	0	0	0,04520	-
S	S		-20	12.137	0,04520	6,83		38	5.626	0,04520	14,74		0	0	0,04520	-
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		-5	5.052	0,04520	16,42
P	S	00247	0	0	0,04520	-	00248	0	0	0,04520	-	00249	0	0	0,04520	-
	I		-18	4.784	0,04520	17,34		-67	6.560	0,04520	12,65		7	6.085	0,04520	13,63
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I	00250	-4.912	20.122	0,04520	4,18	00251	-87	22.173	0,04520	3,74	00252	-41	18.886	0,04520	4,39
P	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		-65	407	0,04520	NS
	I		-12	5.071	0,04520	16,36		20	3.761	0,04520	22,05		-9	3.134	0,04520	26,47
S	S	00253	0	0	0,04520	-	00254	0	0	0,04520	-	00255	0	0	0,04520	-
	I		-65	14.842	0,04520	5,59		13	10.717	0,04520	7,74		-17	8.418	0,04520	9,85
P	S		0	0	0,04520	-		62	14.101	0,04520	5,88		2.464	22.365	0,04520	3,68
	I	00269	-8	10.786	0,04520	7,69	00270	0	0	0,04520	-	00271	0	0	0,04520	-
S	S		0	0	0,04520	-		-942	5.857	0,04520	14,20		448	3.829	0,04520	21,63
	I		276	7.533	0,04520	11,00		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S	00272	0	0	0,04520	-	00273	1.511	37.928	0,04520	2,18	00274	-204	44.858	0,04520	1,85
	I		-1.281	35.262	0,04520	2,36		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		0	0	0,04520	-		158	6.896	0,04520	12,02		-284	11.963	0,04520	6,94
P	S	00277	-809	8.433	0,04520	9,86	00278	0	0	0,04520	-	00279	0	0	0,04520	-
	I		0	0	0,04520	-		-4.166	13.477	0,04520	6,22		-100	9.976	0,04520	8,32
S	S		3.368	18.346	0,04520	4,48		-138	3.184	0,04520	26,06		-37	4.887	0,04520	16,97
	I	00315	442	2.408	0,04520	34,40	00316	3	1.608	0,04520	51,58	00317	0	0	0,04520	-
P	S		0	0	0,04520	-		1.030	3.939	0,04520	21,00		-1.565	1.713	0,04520	48,63
	I		-18	10.963	0,04520	7,57		-65	4.364	0,04520	19,01		95	3.227	0,04520	25,70
S	S	00318	151	3.438	0,04520	24,11	00319	-152	2.363	0,04520	35,11	00320	0	0	0,04520	-
	I		-14	1.348	0,04520	61,53		0	0	0,04520	-		-148	3.308	0,04520	25,08
P	S		0	0	0,04520	-		-471	2.829	0,04520	29,36		1.202	1.230	0,04520	67,21
	I	00321	-186	30.798	0,04520	2,69	00322	6	435	0,04520	NS	00323	22	1.628	0,04520	50,94
S	S		0	0	0,04520	-		23	1.208	0,04520	68,65		6.239	3.954	0,04520	20,62
P	S		138	6.607	0,04520	12,55		11	1.205	0,04520	68,83		212	3.466	0,04520	23,92
	I	00324	0	0	0,04520	-	00325	-9	441	0,04520	NS	00326	-4	1.695	0,04520	48,93
S	S		60	3.962	0,04520	20,93		-32	5.448	0,04520	15,23		116	4.782	0,04520	17,34
P	S		0	0	0,04520	-		48	1.892	0,04520	43,83		4	1.192	0,04520	69,58
	I	00331	-164	5.378	0,04520	15,43	00332	1.407	23.515	0,04520	3,51	00333	-97	21.119	0,04520	3,93
P	S		-3	2.447	0,04520	33,89		13	2.267	0,04520	36,58		0	0	0,04520	-
	I		-154	3.154	0,04520	26,31		302	2.223	0,04520	37,28		-690	4.456	0,04520	18,65
S	S	00334	1	808	0,04520	NS	00335	-9	953	0,04520	87,03	00336	9	115	0,04520	NS
	I		113	17.118	0,04520	4,84		-198	11.927	0,04520	6,96		14	6.544	0,04520	12,67
P	S		0	0	0,04520	-		2	3.153	0,04520	26,30		0	4.838	0,04520	17,14
	I	00337	10	603	0,04520	NS	00338	48	273	0,04520	NS	00339	0	0	0,04520	-
S	S		3	10.504	0,04520	7,90		-2	9.357	0,04520	8,86		0	8.407	0,04520	9,87
P	S		64	3.992	0,04520	20,77		-40	6.469	0,04520	12,82		1	5.557	0,04520	14,93
	I	00342	0	5.384	0,04520	15,40	00343	1	2.607	0,04520	31,81	00344	0	0	0,04520	-
S	S		0	0	0,04520	-		31	1.338	0,04520	61,98		2.176	16.394	0,04520	5,03
P	S		0	7.064	0,04520	11,74		-1	4.580	0,04520	18,11		-5	42	0,04520	NS
	I	00330	7	4.254	0,04520	19,50	00331	-26	3.354	0,04520	24,73	00332	356	5.772	0,04520	14,36
P	S		-1	2.388	0,04520	34,73		0	5.737	0,04520	14,46		0	8.046	0,04520	10,31
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S	00333	0	12.104	0,04520	6,85	00334	0	10.843	0,04520	7,65	00335	0	8.999	0,04520	9,22
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S		0	5.717	0,04520	14,51		-1.344	9.537	0,04520	8,73		-2	914	0,04520	90,74
	I	00336	0	0	0,04520	-	00337	0	0	0,04520	-	00338	0	0	0,04520	-
S	S		0	6.403	0,04520	12,95		-3	2.421	0,04520	34,26		-33	12.318	0,04520	6,73
P	S		0	0	0,04520	-		18	1.346	0,04520	61,62		0	0	0,04520	-
	I	00339	-23	5.348	0,04520	15,51	00340	0	10.671	0,04520	7,77	00341	1	11.639	0,04520	7,13
P	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		19	10.990	0,04520	7,55		0	8.955	0,04520	9,26		-1	6.531	0,04520	12,70
	I	00345	0	0	0,04520	-	00346	0	0	0,04520	-	00347	0	0	0,04520	-
P	S		-4	3.505	0,04520	23,66		0	0	0,04520	-		69	1.699	0,04520	48,81
	I		0	0	0,04520	-		2.739	29.817	0,04520	2,76		17	2.661	0,04520	31,17
S	S	00342	3	3.474	0,04520	23,87	00343	0	0	0,04520	-	00344	89	9.914	0,04520	8,36
	I		0	0	0,04520	-		307	3.026	0,04520	27,39		0	0	0,04520	-
P	S		33	9.816	0,04520	8,45		-1	15.969	0,04520	5,19		0	12.727	0,04520	6,52
	I	00348	0	0	0,04520	-	00349	0	0	0,04520	-	00350	0	0	0,04520	-
S	S		-28	7.954	0,04520	10,43		1	6.993	0,04520	11,86		0	4.416	0,04520	18,78
P	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I	00345	0	0	0,04520	-	00346	0	0	0,04520	-	00347	110	3.641	0,04520	22,77
P	S		-864	10.497	0,04520	7,92		19	3.753	0,04520	22,10		26	3.694	0,04520	22,45
S	S		-3	587	0,04520	NS		0	0	0,04520	-		-192	450	0,04520	NS
	I	00348	-28	2.161	0,04520	38,38	00349	91	7.343	0,04520	11,29	00350	-46	7.408	0,04520	11,20
P	S		2	16.964	0,04520	4,89		-1	19.706	0,04520	4,21		25	8.778	0,04520	9,45
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S	00351	-12	3.848	0,04520	21,55	00352	0	4.675	0,04520	17,74	00353	-25	739	0,04520	NS
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		-10	652	0,04520	NS
P	S															

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite ultimo																
D	P	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS	Nodo	N	M	Af	CS
			[N]	[N·m]	[cm/cm]			[N]	[N·m]	[cm/cm]			[N]	[N·m]	[cm/cm]	
	I		539	1.400	0,04520	59,55		19.192	2.359	0,04520	33,54		5	385	0,04520	NS
S	S		53	803	0,04520	NS		-5.543	5.689	0,04520	14,90		3	571	0,04520	NS
	I		0	0	0,04520	-		-54	3.434	0,04520	24,32		2.451	2.142	0,04520	38,72
P	S	00043	5.617	2.483	0,04520	33,11	00044	37	594	0,04520	NS	00045	-29	740	0,04520	NS
	I		0	0	0,04520	-		-3.190	2.067	0,04520	40,75		-162	1.782	0,04520	46,87
S	S		-684	1.196	0,04520	69,94		1.497	1.745	0,04520	47,65		-463	378	0,04520	NS
	I		3	880	0,04520	94,88		-51	742	0,04520	NS		-18	1.242	0,04520	67,23
P	S	00046	1.545	1.536	0,04520	54,13	00047	-2.630	1.010	0,04520	83,26	00048	3.245	2.403	0,04520	34,44
	I		1.292	868	0,04520	95,85		-2.452	3.023	0,04520	27,80		3.459	693	0,04520	NS
S	S		51	1.033	0,04520	80,82		270	1.175	0,04520	71,01		-518	955	0,04520	87,55
	I		-25	1.252	0,04520	66,69		-11	1.077	0,04520	77,53		-24	1.300	0,04520	64,23
P	S	00049	-10	222	0,04520	NS	00050	-22	465	0,04520	NS	00051	2.416	962	0,04520	86,22
	I		-1.374	1.906	0,04520	43,97		-1.759	2.011	0,04520	41,72		0	0	0,04520	-
S	S		1.071	1.731	0,04520	48,09		-215	339	0,04520	NS		-67	36	0,04520	NS
	I		-15	1.023	0,04520	81,62		-25	1.350	0,04520	61,85		-27	1.429	0,04520	58,43
P	S	00052	15	275	0,04520	NS	00222	0	0	0,04520	-	00223	0	0	0,04520	-
	I		-757	1.709	0,04520	48,96		-988	6.266	0,04520	13,36		-463	6.264	0,04520	13,35
S	S		706	853	0,04520	97,69		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I		-3	1.098	0,04520	76,04		-6.687	30.780	0,04520	2,76		676	28.111	0,04520	2,96
P	S	00224	0	0	0,04520	-	00225	0	0	0,04520	-	00226	0	0	0,04520	-
	I		-140	10.691	0,04520	7,81		201	11.082	0,04520	7,53		-464	5.652	0,04520	14,79
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I		-1.261	35.600	0,04520	2,35		51	32.685	0,04520	2,55		832	23.682	0,04520	3,52
P	S	00227	0	0	0,04520	-	00228	0	0	0,04520	-	00229	0	0	0,04520	-
	I		518	9.949	0,04520	8,38		-363	5.153	0,04520	16,22		-283	8.279	0,04520	10,09
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I		-665	29.450	0,04520	2,84		64	20.866	0,04520	4,00		-787	25.789	0,04520	3,24
P	S	00230	0	0	0,04520	-	00231	0	0	0,04520	-	00232	0	0	0,04520	-
	I		283	8.242	0,04520	10,12		-290	4.065	0,04520	20,56		-132	6.488	0,04520	12,87
S	S		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
	I		-47	23.827	0,04520	3,50		-79	16.911	0,04520	4,94		-316	19.844	0,04520	4,21
P	S	00233	0	0	0,04520	-	00234	0	0	0,04520	-	00235	26	391	0,04520	NS
	I		7	2.643	0,04520	31,59		-7	3.437	0,04520	24,29		10	2.640	0,04520	31,63
S	S		0	0	0,04520	-		-1.137	1.815	0,04520	46,14		504	3.149	0,04520	26,48
	I		27	10.307	0,04520	8,10		33	8.896	0,04520	9,38		32	8.200	0,04520	10,18
P	S	00236	-566	209	0,04520	NS	00237	195	683	0,04520	NS	00238	146	193	0,04520	NS
	I		26	2.277	0,04520	36,67		3	3.632	0,04520	22,99		5	1.543	0,04520	54,11
S	S		-1.611	697	0,04520	NS		-1.184	4.876	0,04520	17,18		1.581	1.789	0,04520	46,47
	I		73	9.257	0,04520	9,02		76	7.934	0,04520	10,52		-23	9.040	0,04520	9,24
P	S	00239	56	979	0,04520	85,27	00240	196	778	0,04520	NS	00241	-167	984	0,04520	84,89
	I		-2	3.524	0,04520	23,69		1	2.136	0,04520	39,09		-10	2.255	0,04520	37,03
S	S		237	5.958	0,04520	14,00		539	2.886	0,04520	28,89		178	6.773	0,04520	12,32
	I		-16	7.884	0,04520	10,59		1	8.941	0,04520	9,34		-11	7.569	0,04520	11,03
P	S	00242	11	1.489	0,04520	56,07	00243	215	687	0,04520	NS	00256	-883	10	0,04520	NS
	I		7	3.165	0,04520	26,38		25	2.609	0,04520	32,00		39	1.894	0,04520	44,08
S	S		-1.104	7.663	0,04520	10,93		-495	4.879	0,04520	17,14		-2.661	20.619	0,04520	4,08
	I		-35	7.346	0,04520	11,37		110	8.288	0,04520	10,07		0	0	0,04520	-
P	S	00257	-7	1.140	0,04520	73,24	00258	10	918	0,04520	90,95	00259	6	5.059	0,04520	16,50
	I		-10	749	0,04520	NS		0	11	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
S	S		174	17.313	0,04520	4,82		0	12.443	0,04520	6,71		0	11.692	0,04520	7,14
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	2.671	0,04520	31,26
P	S	00260	0	0	0,04520	-	00261	153	626	0,04520	NS	00262	0	0	0,04520	-
	I		-76	4.678	0,04520	17,85		18.938	2.597	0,04520	30,49		26	1.047	0,04520	79,74
S	S		2	9.164	0,04520	9,11		173	1.056	0,04520	79,03		72	1.388	0,04520	60,14
	I		-722	20.312	0,04520	4,12		11.148	53.426	0,04520	1,52		-8	4.047	0,04520	20,63
P	S	00263	27	1.854	0,04520	45,03	00264	0	3.070	0,04520	27,20	00265	0	4.019	0,04520	20,77
	I		39	196	0,04520	NS		37	348	0,04520	NS		0	0	0,04520	-
S	S		11	250	0,04520	NS		-1	8.857	0,04520	9,43		0	11.726	0,04520	7,12
	I		-785	19.445	0,04520	4,30		197	4.025	0,04520	20,73		0	0	0,04520	-
P	S	00266	-5	6.547	0,04520	12,75	00267	119	7.554	0,04520	11,05	00268	169	7.272	0,04520	11,48
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		-13	17.044	0,04520	4,90		-146	21.768	0,04520	3,84		98	22.048	0,04520	3,79
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S	00285	0	0	0,04520	-	00286	166	845	0,04520	98,76	00287	-10.723	2.757	0,04520	31,17
	I		-127	654	0,04520	NS		820	1.545	0,04520	53,92		-66	312	0,04520	NS
S	S		0	0	0,04520	-		-300	576	0,04520	NS		6.292	2.965	0,04520	27,68
	I		106	7.132	0,04520	11,70		111	3.130	0,04520	26,67		52	1.792	0,04520	46,59
P	S	00288	-56	33	0,04520	NS	00289	-19	2.839	0,04520	29,41	00290	9	2.897	0,04520	28,82
	I		-97	315	0,04520	NS		-645	1.532	0,04520	54,60		785	1.956	0,04520	42,59
S	S		58	1.356	0,04520	61,59		12	7.711	0,04520	10,83		0	7.524	0,04520	11,10
	I		10	3.102	0,04520	26,92		-32	10.475	0,04520	7,97		-140	13.874	0,04520	6,02
P	S	00291	-6	3.164	0,04520	26,39	00292	-4	3.156	0,04520	26,46	00293	14	2.773	0,04520	30,11
	I		-1.116	2.243	0,04520	37,34		810	2.281	0,04520	36,52		-98	4.007	0,04520	20,84
S	S		0	7.382	0,04520	11,31		3	7.420	0,04520	11,25		-5	7.584	0,04520	11,01
	I		618	17.561	0,04520	4,75		-364	20.744	0,04520	4,03		24	22.572	0,04520	3,70
P	S	00294	20	2.064	0,04520	40,45	00295	-84	4.184	0,04520	19,96	00296	114	3.539	0,04520	23,59
	I		-951	4.236	0,04520	19,76		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		-24	7.581	0,04520	11,01		0	12.144	0,04520	6,88		-1	11.997	0,04520	6,96
	I		1.396	24.933	0,04520	3,34		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S	00297	0	3.342	0,04520	24,98	00298	0	3.504	0,04520	23,83	00299	1	3.294	0,04520	25,35
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
S	S		0	11.960	0,04520	6,98		0	11.997	0,04520	6,96		-1	11.916	0,04520	7,01
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-
P	S	00300	2	2.946	0,04520	28,34	00301	67	1.576	0,04520	52,97	00302	-29	6.566	0,04520	12,72
	I		0	0	0,04520	-		0	0	0,04520	-		0	0	0,0	

																	...
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Platea 1		AA= PCA					CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0\text{ cm}^2$ $S_{sm}=0\text{ mm}$ $W_k=0,00\text{ mm}$					CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0\text{ cm}^2$ $S_{sm}=0\text{ mm}$ $W_k=0,00\text{ mm}$					
Fondazione		Platea1															
P	00014	0,009	-0,009	0,128	00015	0,011	-0,011	0,145	00016	0,024	-0,024	0,326	00021	0,036	-0,036	0,484	
S		0,000	0,000	0,000		0,005	-0,005	0,068		0,071	-0,071	0,961		0,001	-0,001	0,009	
P	00022	0,426	-0,426	5,747	00027	0,072	-0,071	0,969	00028	0,069	-0,068	0,929	00029	0,560	-0,560	7,560	
S		0,003	-0,002	0,039		0,221	-0,221	2,987		0,005	-0,005	0,074		0,392	-0,391	5,287	
P	00060	0,052	-0,052	0,706	00076	0,151	-0,152	2,040	00077	0,012	-0,011	0,166	00078	0,027	-0,029	0,367	
S		0,014	-0,014	0,189		0,052	-0,052	0,703		0,022	-0,023	0,293		0,021	-0,021	0,285	
P	00079	0,006	-0,006	0,079	00080	0,006	-0,005	0,078	00081	0,024	-0,024	0,327	00082	0,038	-0,039	0,515	
S		0,010	-0,010	0,142		0,026	-0,026	0,352		0,004	-0,004	0,059		0,017	-0,017	0,231	
P	00083	0,030	-0,029	0,399	00084	0,023	-0,023	0,311	00085	0,000	0,000	0,006	00262	0,007	-0,007	0,100	
S		0,023	-0,024	0,315		0,027	-0,027	0,364		0,016	-0,015	0,212		0,004	-0,004	0,051	
P	00263	0,078	-0,077	1,050	00264	0,009	-0,009	0,127	00265	0,060	-0,060	0,814	00266	0,116	-0,116	1,573	
S		0,305	-0,305	4,117		0,010	-0,010	0,139		0,159	-0,159	2,151		0,285	-0,285	3,848	
P	00267	0,128	-0,128	1,725	00268	0,126	-0,126	1,700	00269	0,404	-0,403	5,450	00270	0,372	-0,372	5,023	
S		0,356	-0,356	4,807		0,330	-0,330	4,460		0,109	-0,109	1,476		0,025	-0,025	0,334	
P	00271	0,264	-0,264	3,560	00272	0,172	-0,172	2,322	00273	0,113	-0,114	1,523	00274	0,003	-0,002	0,042	
S		0,016	-0,016	0,218		0,006	-0,006	0,086		0,015	-0,015	0,196		0,063	-0,063	0,852	
P	00275	0,064	-0,064	0,868	00276	0,084	-0,084	1,140	00277	0,051	-0,051	0,693	00278	0,055	-0,055	0,741	
S		0,223	-0,224	3,017		0,234	-0,234	3,158		0,166	-0,166	2,238		0,160	-0,160	2,162	
P	00279	0,026	-0,026	0,348	00280	0,034	-0,034	0,466	00281	0,036	-0,035	0,480	00282	0,050	-0,050	0,679	
S		0,101	-0,101	1,364		0,117	-0,117	1,586		0,183	-0,182	2,475		0,156	-0,156	2,101	
P	00283	0,048	-0,049	0,649	00284	0,212	-0,210	2,857	00352	0,305	-0,304	4,115	00353	0,004	-0,004	0,057	
S		0,173	-0,174	2,328		0,271	-0,272	3,663		0,168	-0,169	2,265		0,097	-0,097	1,306	
P	00354	0,008	-0,008	0,103	00355	0,024	-0,025	0,321	00356	0,052	-0,052	0,702	00357	0,074	-0,074	0,993	
S		0,006	-0,006	0,079		0,002	-0,001	0,021		0,030	-0,030	0,401		0,020	-0,020	0,265	
P	00358	0,040	-0,039	0,536	00359	0,003	-0,003	0,043	00360	0,138	-0,138	1,863	00361	0,138	-0,138	1,870	
S		0,018	-0,018	0,245		0,113	-0,113	1,531		0,198	-0,198	2,678		0,223	-0,223	3,006	
P	00362	0,101	-0,101	1,366	00363	0,100	-0,100	1,345	00364	0,176	-0,176	2,374	00365	0,148	-0,148	2,004	
S		0,217	-0,217	2,926		0,212	-0,212	2,861		0,315	-0,315	4,253		0,351	-0,351	4,737	
P	00366	0,149	-0,149	2,012	00367	0,085	-0,085	1,148	00368	0,116	-0,116	1,560	00369	0,097	-0,097	1,309	
S		0,015	-0,013	0,210		0,151	-0,149	2,042		0,230	-0,232	3,103		0,265	-0,264	3,578	
Platea 2		AA= PCA					CA=FRQ $\epsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0\text{ cm}^2$ $S_{sm}=0\text{ mm}$ $W_k=0,00\text{ mm}$					CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$ $A_s=0,0\text{ cm}^2$ $S_{sm}=0\text{ mm}$ $W_k=0,00\text{ mm}$					
Fondazione		Platea2															
P	00011	0,401	-0,400	5,414	00020	0,010	-0,011	0,128	00021	0,037	-0,037	0,500	00022	0,470	-0,471	6,349	
S		0,322	-0,322	4,344		0,012	-0,012	0,155		0,002	-0,002	0,027		0,040	-0,040	0,538	
P	00023	0,008	-0,008	0,103	00024	0,852	-0,853	11,503	00025	0,028	-0,028	0,374	00026	0,045	-0,058	0,602	
S		0,009	-0,009	0,120		0,531	-0,531	7,165		0,049	-0,049	0,656		0,348	-0,339	4,702	
P	00028	0,017	-0,017	0,228	00029	0,508	-0,508	6,858	00053	0,162	-0,161	2,183	00054	0,017	-0,020	0,225	
S		0,038	-0,038	0,518		0,325	-0,326	4,392		0,008	-0,010	0,108		0,055	-0,054	0,745	
P	00055	0,238	-0,238	3,213	00056	0,338	-0,338	4,565	00057	0,317	-0,317	4,277	00058	0,142	-0,142	1,923	
S		0,001	-0,001	0,014		0,037	-0,037	0,499		0,026	-0,026	0,348		0,006	-0,006	0,085	
P	00059	0,257	-0,257	3,465	00060	0,043	-0,040	0,577	00061	0,026	-0,026	0,344	00062	0,017	-0,015	0,232	
S		0,014	-0,014	0,190		0,014	-0,014	0,191		0,005	-0,005	0,071		0,006	-0,006	0,076	
P	00063	0,015	-0,017	0,198	00064	0,012	-0,011	0,163	00065	0,005	-0,006	0,072	00066	0,000	-0,001	0,000	
S		0,016	-0,016	0,219		0,013	-0,013	0,171		0,007	-0,007	0,100		0,004	-0,004	0,054	
P	00067	0,028	-0,027	0,378	00068	0,067	0,000	0,991	00069	0,000	-0,065	0,000	00070	0,011	-0,015	0,150	
S		0,007	-0,008	0,093		0,087	-0,080	1,175		0,571	-0,579	7,696		0,109	-0,113	1,463	
P	00071	0,014	-0,014	0,191	00072	0,001	-0,001	0,011	00073	0,001	-0,001	0,020	00074	0,014	-0,014	0,188	
S		0,069	-0,069	0,937		0,189	-0,189	2,549		0,200	-0,200	2,698		0,088	-0,088	1,185	
P	00075	0,002	-0,002	0,023	00244	0,070	-0,072	0,950	00245	0,108	-0,109	1,463	00246	0,101	-0,101	1,361	
S		0,067	-0,067	0,901		0,324	-0,337	4,362		0,360	-0,361	4,866		0,311	-0,311	4,200	
P	00247	0,084	-0,084	1,138	00248	0,065	-0,064	0,871	00249	0,015	-0,015	0,196	00250	0,101	-0,098	1,366	
S		0,249	-0,249	3,363		0,175	-0,175	2,365		0,055	-0,055	0,749		0,122	-0,121	1,648	
P	00251	0,235	-0,239	3,169	00252	0,380	-0,374	5,137	00253	0,569	-0,572	7,677	00254	0,610	-0,606	8,232	
S		0,090	-0,092	1,207		0,066	-0,064	0,887		0,131	-0,133	1,767		0,113	-0,113	1,526	
P	00255	0,705	-0,706	9,520	00269	0,302	-0,294	4,089	00270	0,224	-0,235	3,018	00271	0,122	-0,113	1,659	
S		0,188	-0,189	2,541		0,042	-0,041	0,574		0,037	-0,038	0,506		0,076	-0,076	1,027	
P	00272	0,085	-0,091	1,142	00273	0,034	-0,032	0,466	00274	0,004	-0,007	0,044	00315	0,476	-0,477	6,428	
S		0,043	-0,043	0,585		0,039	-0,040	0,533		0,053	-0,054	0,717		0,103	-0,103	1,391	
P	00316	0,039	-0,041	0,530	00317	0,009	-0,005	0,118	00318	0,052	-0,051	0,701	00319	0,079	-0,079	1,066	
S		0,010	-0,010	0,132		0,044	-0,028	0,606		0,088	-0,088	1,181		0,340	-0,336	4,588	
P	00320	0,061	-0,060	0,819	00321	0,031	-0,031	0,415	00322	0,019	-0,018	0,257	00323	0,069	-0,071	0,929	
S		0,307	-0,														

...

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di esercizio																
D	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}	Nodo	σ_{ct}	σ_{cc}	σ_{at}
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
S		0,289	-0,291	3,904		0,009	-0,008	0,119		0,161	-0,161	2,180		0,284	-0,284	3,838
P	00267	0,123	-0,123	1,662	00268	0,112	-0,111	1,510	00285	0,006	-0,007	0,083	00286	0,014	-0,012	0,191
S		0,349	-0,349	4,705		0,340	-0,340	4,588		0,115	-0,115	1,555		0,015	-0,020	0,197
P	00287	0,025	-0,053	0,312	00288	0,004	-0,004	0,048	00289	0,005	-0,007	0,072	00290	0,013	-0,011	0,183
S		0,042	-0,026	0,580		0,001	-0,001	0,009		0,113	-0,113	1,523		0,165	-0,165	2,228
P	00291	0,014	-0,017	0,188	00292	0,018	-0,016	0,241	00293	0,045	-0,046	0,613	00294	0,051	-0,054	0,691
S		0,222	-0,220	2,995		0,269	-0,270	3,628		0,295	-0,295	3,986		0,333	-0,329	4,498
P	00295	0,072	-0,072	0,969	00296	0,062	-0,062	0,841	00297	0,051	-0,051	0,686	00298	0,052	-0,052	0,697
S		0,196	-0,195	2,643		0,179	-0,179	2,419		0,165	-0,164	2,223		0,147	-0,147	1,986
P	00299	0,039	-0,039	0,527	00300	0,033	-0,033	0,442	00301	0,021	-0,021	0,281	00302	0,107	-0,107	1,444
S		0,127	-0,127	1,709		0,105	-0,105	1,418		0,086	-0,087	1,165		0,351	-0,351	4,743
P	00303	0,101	-0,101	1,369	00304	0,096	-0,095	1,292	00305	0,088	-0,088	1,187	00306	0,076	-0,076	1,021
S		0,342	-0,342	4,613		0,326	-0,326	4,398		0,308	-0,308	4,165		0,289	-0,289	3,903
P	00307	0,054	-0,054	0,728	00308	0,107	-0,106	1,447	00309	0,110	-0,110	1,483	00310	0,101	-0,100	1,358
S		0,266	-0,266	3,589		0,327	-0,321	4,415		0,343	-0,352	4,626		0,355	-0,346	4,801
P	00311	0,096	-0,096	1,293	00312	0,088	-0,088	1,185	00313	0,082	-0,082	1,113	00314	0,053	-0,054	0,713
S		0,340	-0,344	4,586		0,326	-0,328	4,396		0,312	-0,308	4,217		0,284	-0,282	3,834

LEGENDA Platee - Verifiche pressoflessione retta allo stato limite di esercizio

D	Direzione lungo la quale vengono fornite, per ciascun modo, le sollecitazioni.
SHELL	Elementi (shell) in cui viene scomposto (modellato) il setto, individuati dai relativi vertici.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento shell [cm].
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
ε sm	Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae	Area efficace del calcestruzzo teso [mm²]
sm	Distanza media tra le fessure [mm].
wk	Apertura massima delle fessure [mm].
σ ct	Valore della tensione massima di trazione nel calcestruzzo [N/mm²].
σ cc	Valore della tensione massima di compressione nel calcestruzzo [N/mm²].
σ at	Valore della tensione massima di trazione nell'acciaio [N/mm²].

VERIFICHE PER CARICO LIMITE SU FONDAZIONI DIRETTE (Fondazione)

Verifiche per Carico Limite su fondazioni dirette																
Descrizione	CS	Dimensioni e orientazione			Prof	Falda	Comp. Terreno	Coef. Cor. Terzaghi			Coef. Calc. Terzaghi			QMax	Qd,Rd	Intrv
		X	Y	Rtz				per N _e	per N _c	per N _t	per N _e	per N _c	per N _t			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Platea 1	1,03	4,38	2,85	90,00	0,65	-	NON Coesivo	1,66	1,17	0,54	1,00	5,14	0,00	0,084	0,086	NO
Platea 2	1,03	4,38	3,61	90,00	0,65	-	NON Coesivo	1,66	1,17	0,54	1,00	5,14	0,00	0,084	0,086	NO
Platea 3	1,02	5,91	4,39	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,66	1,17	0,54	1,00	5,14	0,00	0,084	0,086	NO

LEGENDA - Verifiche per Carico Limite su fondazioni dirette

Descrizione	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza [NS] = Non significativo.
Dimensioni	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.
Prof	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Falda	Profondità di falda sotto l'elemento di fondazione dal piano campagna.
Comp. Terreno	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
Coef. Cor. Terzaghi	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Coef. Calc.	Coefficienti di calcolo per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
QMax	Carico Massimo di Progetto allo SLU.
Qd,Rd	Resistenza di progetto del terreno.
Intrv	[SI] = nodo con presenza di rinforzo; [NO] = nodo senza rinforzo.