

Comune di Milano
Città metropolitana di Milano

TABULATI DI CALCOLO

TOMO: 1 di 1

OGGETTO: Realizzazione di un muro di sostegno in cemento armato
Muro di sostegno

COMMITTENTE: Sig. Luigi Colombo

Milano, 06/03/2018

Il Progettista

(Ing. Giuseppe Ferrari)

Il Direttore dei Lavori

(Arch. Maria Rossi)

Studio Associato Ferrari & partners
Piazza Duca d'Aosta - Milano
Email: ferrari&partners@email.com

INDICE

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	2
CONDIZIONI DI CARICO	pag.	2
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI	pag.	3
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	3
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	3
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	4
GEOMETRIA	pag.	4
CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI	pag.	6
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU	pag.	6
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU	pag.	6
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE	pag.	7
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE	pag.	7
SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO	pag.	8
SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE	pag.	11
SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE	pag.	15
TENSIONI SUL TERRENO	pag.	16
VERIFICHE DI STABILITA'	pag.	16
VERIFICHE A SCORRIMENTO	pag.	26
VERIFICHE A RIBALTAMENTO	pag.	26
VERIFICHE A CARICO LIMITE	pag.	27
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	27
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE	pag.	28
VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU	pag.	30

INFORMAZIONI GENERALI

Comune	Comune di Milano
Provincia	Città metropolitana di Milano
Oggetto	Realizzazione di un muro di sostegno in cemento armato
Parte d'opera	Muro di sostegno
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Analisi sismica	Orizzontale e Verticale
Classe struttura	2
Vita nominale	50 anni
Periodo di riferimento	50

MATERIALI

Materiali															
N	Tipo	Descrizione	Sigla	Peso Specifico	Coeff. Dil. Termico	Modulo elastico			γ	ridFmk	n	ft	fc	τR	N Act
						E	G	Rk							
				[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
1	CA	Cls C20/25-B450C	C20/25	25000	0,000010	30200	12080	25,0	1,50	85	15	1,06	2,72	0,31	Acciaio B450C
2	AcT	Acciaio B450C	B450C	78500	0,000010	210000	80769	450,0	1,15	0	1	0,00	0,00	0,00	

LEGENDA Materiali

N	Numero identificativo del materiale.
Tipo	Tipologia del materiale: [CA] = Calcestruzzo armato - [AcT] = Acciaio in tondini - [AcP] = Acciaio in profilati - [M] = Muratura - [AcA] = Acciaio armonico per trefoli - [Mlt] = Malta per tiranti.
Sigla	Sigla del materiale.
Coeff. Dil. Termica	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Rk	Resistenza caratteristica del materiale. Il valore riportato è "Rk" per il calcestruzzo, "f _{yk} " per l'acciaio, "f _{mk} " per la muratura ed "f _k " nel caso di altro materiale.
γ	Coefficiente di sicurezza allo Stato Limite Ultimo del materiale. Il valore riportato è " γ_c " per il calcestruzzo, " γ_f " per l'acciaio, " γ_m " per la muratura e " γ_g " in caso di altro materiale.
ridFmk	Percentuale di riduzione di Rcfmk.
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
ft	Il valore riportato è la "Resistenza di calcolo a trazione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a trazione" per la muratura.
fc	Il valore riportato è la "Resistenza a rottura per flessione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a compressione orizzontale" per la muratura.
τR	Il valore riportato è la "Resistenza tangenziale di calcolo" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a taglio in assenza di compressione - f _{vk0} " per la muratura.
N Act	Identificativo, nella tabella materiali, dell'acciaio utilizzato.

TERRENI

Terreni											
N	Descrizione	γ	γ_{saturo}	ϕ	Cu	C'	Ed	Costante di sottofondo			
								X	Y	Z	
		[N/m ³]	[N/m ³]	[°ssdc]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	
1	Ghiaia umida	20000	20000	35	0,00	0,00	150	40	40	120	
2	Ghiaia asciutta	19000	19000	38	0,00	0,00	200	50	50	150	
3	Sabbia compatta (asciutta)	18000	18000	37	0,00	0,00	80	30	30	90	

LEGENDA Terreni

N	Numero identificativo del terreno.
Descrizione	Descrizione del terreno.
γ	Peso per unità di volume [N/m ³].
γ_{saturo}	Peso per unità di volume saturo [N/m ³].
ϕ	Angolo di attrito [°ssdc].
Cu	Coesione [N/mm ²].
C'	Coesione Efficace [N/mm ²].
Ed	Modulo edometrico [N/mm ²].
Costante di sottofondo	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X, Y, e Z.

CONDIZIONI DI CARICO

Condizioni di carico							
N	Condizioni Carico Utente			Tipologia Carico Accidentale			
	Descrizione	AgS	Alt	Descrizione	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$
1	Carico permanente	SI	NO	Carico permanente	1,0	1,0	1,0

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.
$\psi 0$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (Carichi rari).

N	Condizioni Carico Utente			Tipologia Carico Accidentale			Condizioni di carico	
	Descrizione	AgS	Alt	Descrizione	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$	
$\psi 1$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti).							
$\psi 2$	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		
CC 01		
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	
01	1,00	

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC Condizione di carico considerata.

CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti		
CC 01		
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	
01	1,00	

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC Condizione di carico considerata.

CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti		
CC 01		
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	
01	1,00	
02	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 (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti		
CC 01		
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	
Approccio 1, Combinazione 2 - Verifica di stabilità globale (A2+M2+R2)		
01	1	
02	1	
Approccio 2 - Rimanenti verifiche (A1+M1+R3)		
01	1,3	
02	1	

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 (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti		
CC 01		
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)	

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
01	1
02	1

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 (Carico permanente)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica								
TP	Coef Ampl Topog	β_s	β_m	K_{Stbl}	K_{Muro}	Latitudine	Longitudine	Altitudine
						[gradi]	[gradi]	[m]
C	1,00	0,20	0,38	0,01	0,03	45° 27' 57.00"	9° 11' 24.00"	122

Classe Edificio	Vita Nominale	Periodo di Riferimento
[adim]	[anni]	[anni]
2	50	50

SL	Tr	Ag	Ss	FO	T ^c
[adim]	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]
SLO	30	0,0189	1,500	2,556	0,160
SLD	50	0,0241	1,500	2,550	0,190
SLV	475	0,0497	1,500	2,658	0,280
SLC	975	0,0598	1,500	2,692	0,300

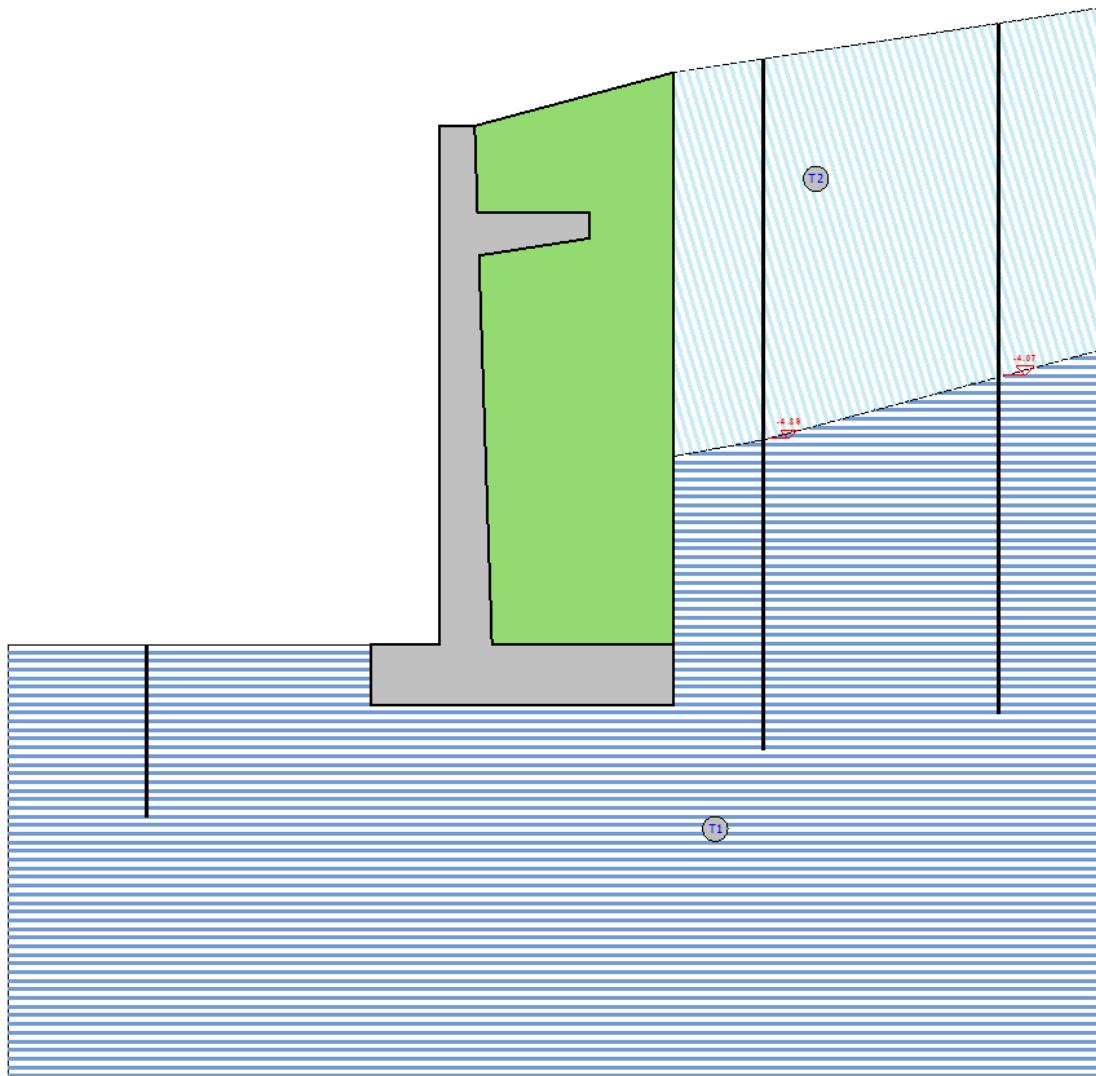
LEGENDA Dati generali analisi sismica

TP	Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 delle Norme tecniche per le costruzioni.
Coef Ampl Topog	Coefficiente di amplificazione topografica.
β_s	Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Verifica di stabilita'.
β_m	Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Muro di sostegno.
K_{Stbl}	Coefficiente per il calcolo della spinta per Verifica di stabilita'.
K_{Muro}	Coefficiente per il calcolo della spinta per Muro di sostegno.
Latitudine	Latitudine geografica del sito [gradi].
Longitudine	Longitudine geografica del sito [gradi].
Altitudine	Altitudine geografica del sito sul livello medio del mare [m].

GEOMETRIA

Sezione 1	Geometria
-----------	-----------

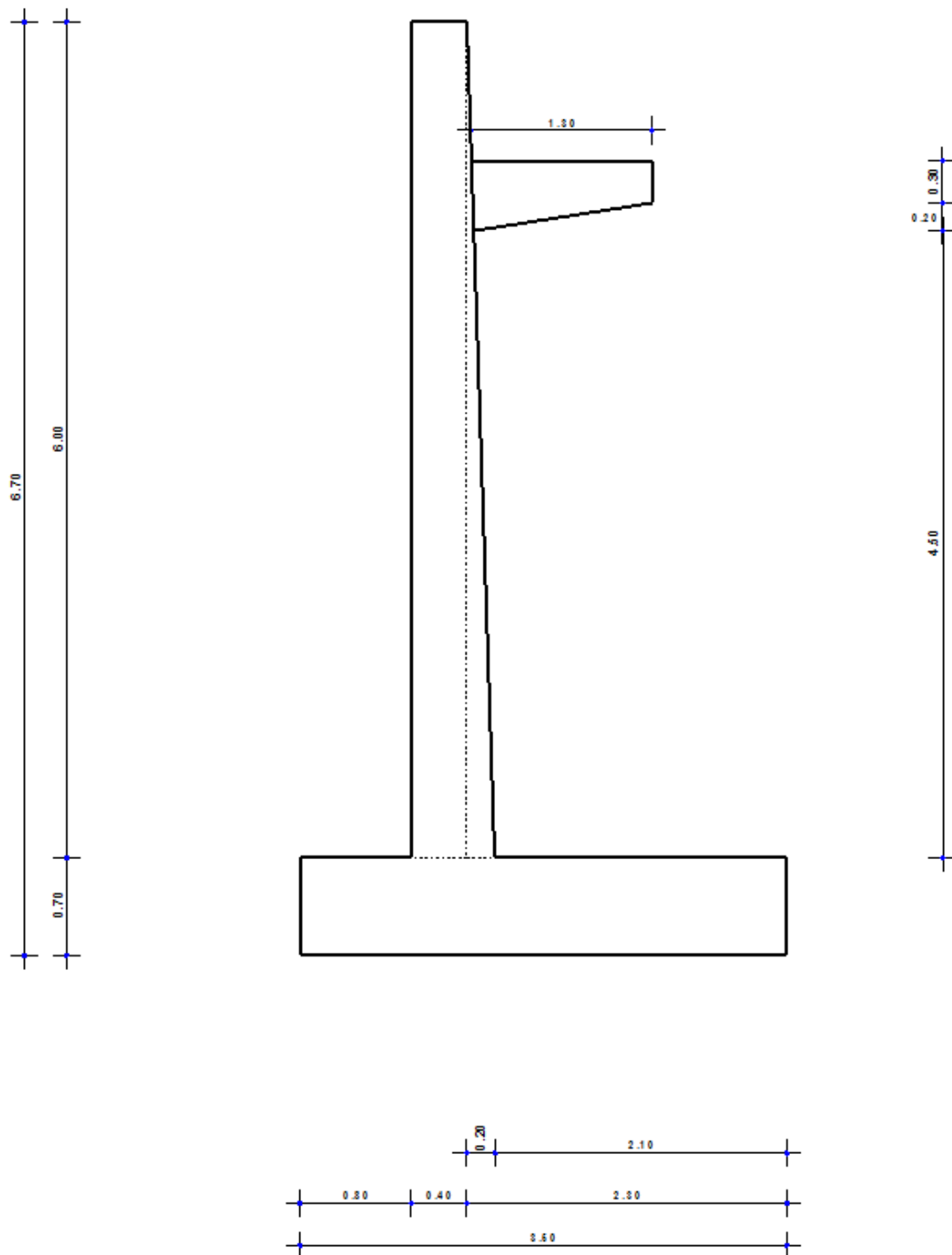
SEZIONE 1 - STRATI



Strato	Descrizione	γ	γ_{sat}	ϕ	Cu	C'
T1	Ghiaia asciutta	19000	19000	38.0°	0.00	0.00
T2	Ghiaia umida	20000	20000	35.0°	0.00	0.00

GEOMETRIA

SEZIONE 1 - SEZIONE



CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI

N	Caratt. Geotecnica	Addens. Strato	Var. Mod. Edom.	NSPT	Caratteristiche meccaniche degli strati						
					Alfa		Res. Tang.		Kp	PrsMenard	
					IGU	IRS	IGU	IRS			
					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]			
Sezione 1											
1	Ghiaia	Sciolto	Nulla	26	1,4	1,8	0,130	0,185	1,20	1,30	
2	Ghiaia	Sciolto	Nulla	36	1,4	1,8	0,180	0,235	1,20	1,80	

LEGENDA Caratteristiche meccaniche degli strati

N	Numero identificativo dello strato.
Caratt. Geotecnica	Caratterizzazione geotecnica per micropali.
Addens.	Addensamento dello strato
Strato	
Var. Mod. Edom.	Variazione del Modulo Edometrico.
Edom.	
NSPT	Numero di colpi dello Standard Penetration Test
Alfa	Coefficiente maggiorativo diametro perforazione per micropali.
Res. Tang.	Resistenza tangenziale tra zona iniettata e terreno per micropali.
Kp	Coefficiente di calcolo resistenza alla punta per micropali.
PrsMenard	Pressione limite terreno determinata col pressimetro Menard.

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp
		[N]	[N]	[gradi]	[m]
Sezione 1					
SLU	NO	108.784	50.242	56	X: 0,60; Z: 1,99
SLU	NO	83.680	38.648	56	X: 0,60; Z: 1,99
SLV	SI	91.701	42.353	55	X: 0,60; Z: 2,00
SLV	SI	89.337	41.261	55	X: 0,60; Z: 2,00

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp
		[N]	[N]	[gradi]	[m]
Sezione 1					
SLU	NO	156.572	70.765	59	X: 2,70; Z: 1,84
SLU	NO	120.440	54.435	59	X: 2,70; Z: 1,84
SLV	SI	131.078	59.242	57	X: 2,70; Z: 1,83
SLV	SI	127.674	57.704	57	X: 2,70; Z: 1,83

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE

Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp
		[N]	[N]	[gradi]	[m]
Sezione 1					
RARA	NO	83.680	38.648	56	X: 0,60; Z: 1,99
RARA	NO	83.680	38.648	56	X: 0,60; Z: 1,99
FREQUENTE	NO	83.680	38.648	56	X: 0,60; Z: 1,99
QUASI PERMANENTE	NO	83.680	38.648	56	X: 0,60; Z: 1,99

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE

Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp
		[N]	[N]	[gradi]	[m]
Sezione 1					

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE							
Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp		
		[N]	[N]	[gradi]	[m]		
RARA	NO	120.440	54.435	59	X: 2,70; Z: 1,84		
RARA	NO	120.440	54.435	59	X: 2,70; Z: 1,84		
FREQUENTE	NO	120.440	54.435	59	X: 2,70; Z: 1,84		
QUASI PERMANENTE	NO	120.440	54.435	59	X: 2,70; Z: 1,84		

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sezione 1						
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	199614	-160728,00	-108783,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	153548	-123635,00	-83680,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	154783	-148608,00	-94986,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	152313	-143682,00	-92383,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	153548	-123635,00	-83680,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	153548	-123635,00	-83680,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	153548	-123635,00	-83680,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	153548	-123635,00	-83680,00	
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.59						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	178615	-104846,00	-87621,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	137392	-80650,00	-67401,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	138505	-99591,00	-76788,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	136279	-96052,00	-74691,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	137392	-80650,00	-67401,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	137392	-80650,00	-67401,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	137392	-80650,00	-67401,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	137392	-80650,00	-67401,00	
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.17						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	159064	-60224,00	-68792,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	122355	-46324,00	-52917,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	123350	-60272,00	-60564,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	121360	-57848,00	-58917,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	122355	-46324,00	-52917,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	122355	-46324,00	-52917,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	122355	-46324,00	-52917,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	122355	-46324,00	-52917,00	
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.76						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	140961	-25559,00	-52296,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	108432	-19659,00	-40227,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	109312	-29557,00	-46314,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	107552	-28005,00	-45063,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	108432	-19659,00	-40227,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	108432	-19659,00	-40227,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	108432	-19659,00	-40227,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	108432	-19659,00	-40227,00	
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.35						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	124312	459,00	-38131,00	
Approccio 2, Combinazione	SLU	NO	95625	355,00	-29331,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	96395	-6337,00	-34033,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	94855	-5446,00	-33120,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	95625	355,00	-29331,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	95625	355,00	-29331,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	95625	355,00	-29331,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	95625	355,00	-29331,00	
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.93						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	109945	19414,00	-28109,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	84576	14936,00	-21622,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	85240	10697,00	-25272,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	83912	11111,00	-24599,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	84576	14936,00	-21622,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	84576	14936,00	-21622,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	84576	14936,00	-21622,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	84576	14936,00	-21622,00	
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.52						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	96012	32015,00	-18220,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	73858	24628,00	-14015,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	74420	22196,00	-16611,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	73296	22281,00	-16176,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	73858	24628,00	-14015,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	73858	24628,00	-14015,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	73858	24628,00	-14015,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	73858	24628,00	-14015,00	
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.10						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	83464	39869,00	-10524,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	64205	30670,00	-8095,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	64669	29510,00	-9871,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	63741	29388,00	-9620,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	64205	30670,00	-8095,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	64205	30670,00	-8095,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	64205	30670,00	-8095,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	64205	30670,00	-8095,00	
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.69						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	19802	-1590,00	-4927,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	15234	-1223,00	-3790,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15425	-1648,00	-4569,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	15043	-1590,00	-4451,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	15234	-1223,00	-3790,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	15234	-1223,00	-3790,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	15234	-1223,00	-3790,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	15234	-1223,00	-3790,00	
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	18941	-1276,00	-4927,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	14571	-981,00	-3790,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	14753	-1359,00	-4550,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	14389	-1309,00	-4432,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	14571	-981,00	-3790,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	14571	-981,00	-3790,00	
- SLE: Combinazione		NO	14571	-981,00	-3790,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
-	FREQUENTE SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	14571	-981,00	-3790,00	
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.15						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	16175	-868,00	-3527,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	12444	-667,00	-2713,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	12603	-946,00	-3314,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	12285	-911,00	-3230,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	12444	-667,00	-2713,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	12444	-667,00	-2713,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	12444	-667,00	-2713,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	12444	-667,00	-2713,00	
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.30						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	13798	-466,00	-2915,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	10616	-358,00	-2242,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	10752	-554,00	-2748,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	10480	-531,00	-2678,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	10616	-358,00	-2242,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	10616	-358,00	-2242,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	10616	-358,00	-2242,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	10616	-358,00	-2242,00	
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.45						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	11244	-277,00	-1865,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	8650	-212,00	-1435,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	8763	-343,00	-1811,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	8537	-329,00	-1767,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	8650	-212,00	-1435,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	8650	-212,00	-1435,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	8650	-212,00	-1435,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	8650	-212,00	-1435,00	
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.60						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	8995	-87,00	-1428,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	6921	-66,00	-1099,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	7012	-147,00	-1396,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	6830	-139,00	-1362,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	6921	-66,00	-1099,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	6921	-66,00	-1099,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	6921	-66,00	-1099,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	6921	-66,00	-1099,00	
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.74						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	6648	-37,00	-728,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	5115	-28,00	-560,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	5184	-72,00	-756,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	5046	-68,00	-740,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	5115	-28,00	-560,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	5115	-28,00	-560,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	5115	-28,00	-560,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	5115	-28,00	-560,00	
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.89						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	4530	19,00	-466,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3486	15,00	-358,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	3533	-5,00	-489,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	3439	-3,00	-479,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	3486	15,00	-358,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	3486	15,00	-358,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	3486	15,00	-358,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	3486	15,00	-358,00	
Sez. calcolo n.17 - Dis: 1.04						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2395	5,00	-116,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	1842	4,00	-89,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	1868	-1,00	-149,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	1816	-1,00	-147,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	1842	4,00	-89,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	1842	4,00	-89,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	1842	4,00	-89,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	1842	4,00	-89,00	
Sez. calcolo n.18 - Dis: 1.19						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	403	4,00	-29,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	310	3,00	-22,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	314	3,00	-33,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	306	3,00	-33,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	310	3,00	-22,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	310	3,00	-22,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	310	3,00	-22,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	310	3,00	-22,00	

LEGENDA Sollecitazioni sul Paramento

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sezione 1						
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-93,00	-6218,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-72,00	-4784,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-80,00	-5310,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-78,00	-5162,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-72,00	-4784,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-72,00	-4784,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-72,00	-4784,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-72,00	-4784,00	
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.09(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1548,00	-25167,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-1190,00	-19359,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-1320,00	-21450,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-1284,00	-20861,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-1190,00	-19359,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-1190,00	-19359,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-1190,00	-19359,00	

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-1190,00	-19359,00	
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.19(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-4739,00	-43775,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-3645,00	-33672,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-4037,00	-37243,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-3927,00	-36235,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-3645,00	-33672,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-3645,00	-33672,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-3645,00	-33672,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-3645,00	-33672,00	
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.28(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-9635,00	-62041,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-7412,00	-47723,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-8199,00	-52690,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-7977,00	-51282,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-7412,00	-47723,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-7412,00	-47723,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-7412,00	-47723,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-7412,00	-47723,00	
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.37(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-16206,00	-79965,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-12466,00	-61511,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-13774,00	-67788,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-13404,00	-66002,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-12466,00	-61511,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-12466,00	-61511,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-12466,00	-61511,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-12466,00	-61511,00	
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.46(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-24419,00	-97548,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-18783,00	-75036,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-20729,00	-82539,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-20177,00	-80396,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-18783,00	-75036,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-18783,00	-75036,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-18783,00	-75036,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-18783,00	-75036,00	
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.56(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-34242,00	-114790,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-26339,00	-88299,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-29033,00	-96943,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-28267,00	-94463,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-26339,00	-88299,00	
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	-26339,00	-88299,00	
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	-26339,00	-88299,00	
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	-26339,00	-88299,00	
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.65(Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-45644,00	-131690,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-35110,00	-101299,00	
Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	-38653,00	-111000,00	

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
(A1+M1+R3) Approccio 2, Combinazione	SLV	SI	0	-37643,00	-108204,00	
(A1+M1+R3)						
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-35110,00	-101299,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-35110,00	-101299,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	-35110,00	-101299,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	-35110,00	-101299,00	
Sez. calcolo n.27 - Dis: 0.74 (Valle)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-58594,00	-148248,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-45072,00	-114036,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-49557,00	-124709,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-48275,00	-121618,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-45072,00	-114036,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-45072,00	-114036,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	-45072,00	-114036,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	-45072,00	-114036,00	
Sez. calcolo n.28 - Dis: 0.00 (Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	147232,00	104485,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	113255,00	80372,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	135049,00	94468,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	130906,00	91983,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	113255,00	80372,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	113255,00	80372,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	113255,00	80372,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	113255,00	80372,00	
Sez. calcolo n.29 - Dis: 0.26 (Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	120882,00	101886,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	92986,00	78373,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	111098,00	93045,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	107631,00	90261,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	92986,00	78373,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	92986,00	78373,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	92986,00	78373,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	92986,00	78373,00	
Sez. calcolo n.30 - Dis: 0.51 (Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	95581,00	92981,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	73524,00	71523,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	87907,00	85948,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	85137,00	83381,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	73524,00	71523,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	73524,00	71523,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	73524,00	71523,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	73524,00	71523,00	
Sez. calcolo n.31 - Dis: 0.77 (Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	73410,00	83694,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	56469,00	64380,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	67251,00	78094,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	65137,00	75543,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	56469,00	64380,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	56469,00	64380,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	56469,00	64380,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	56469,00	64380,00	

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Sez. calcolo n.32 - Dis: 1.02(Monte)						
	QUASI PERMANENTE					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	52258,00	85068,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	40198,00	65437,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	47642,00	77796,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	46160,00	75418,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	40198,00	65437,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	40198,00	65437,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	40198,00	65437,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	40198,00	65437,00	
Sez. calcolo n.33 - Dis: 1.28(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	33727,00	67865,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	25944,00	52204,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	30477,00	62565,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	29563,00	60519,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	25944,00	52204,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	25944,00	52204,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	25944,00	52204,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	25944,00	52204,00	
Sez. calcolo n.34 - Dis: 1.53(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	18242,00	46832,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	14033,00	36024,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	16247,00	43743,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	15795,00	42187,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	14033,00	36024,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	14033,00	36024,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	14033,00	36024,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	14033,00	36024,00	
Sez. calcolo n.35 - Dis: 1.79(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	6991,00	37965,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	5378,00	29204,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	6029,00	33638,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	5895,00	32728,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	5378,00	29204,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	5378,00	29204,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	5378,00	29204,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	5378,00	29204,00	
Sez. calcolo n.36 - Dis: 2.04(Monte)						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	358,00	10801,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	275,00	8310,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	283,00	8814,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	282,00	8710,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	275,00	8310,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	275,00	8310,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	275,00	8310,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	275,00	8310,00	

LEGENDA Sollecitazioni sulla fondazione

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	

Tx Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE

SOLLECITAZIONI SULLE MENSOLE						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	

Sezione 1

Sez. calcolo n.37 - Dis: 0.00(Monte)

Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	33056,00	-52458,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	25428,00	-40352,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-359	25516,00	-40531,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-359	25307,00	-40173,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	25428,00	-40352,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	25428,00	-40352,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	25428,00	-40352,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	25428,00	-40352,00	

Sez. calcolo n.38 - Dis: 0.62(Monte)

Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	8681,00	-28104,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	6677,00	-21619,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-161	6699,00	-21700,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-161	6648,00	-21538,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	6677,00	-21619,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	6677,00	-21619,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	6677,00	-21619,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	6677,00	-21619,00	

Sez. calcolo n.39 - Dis: 1.24(Monte)

Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	4,00	-295,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	3,00	-227,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-6	3,00	-230,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	-6	3,00	-224,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	3,00	-227,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	3,00	-227,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	3,00	-227,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	3,00	-227,00	

LEGENDA Sollecitazioni sulle mensole

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

TENSIONI SUL TERRENO

TENSIONI SUL TERRENO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)							
Stato Limite	Sisma	Pt[i]	Pr[i]	Pt[f]	Pr[f]		
		[m]	[N/mm ²]	[m]	[N/mm ²]		
Sezione 1							
SLU	NO	X: -0,80; Y: -0,70	0,231	X: 2,70; Y: -0,70		0,091	
SLU	NO	X: -0,80; Y: -0,70	0,177	X: 2,70; Y: -0,70		0,070	
SLV	SI	X: -0,80; Y: -0,70	0,195	X: 2,70; Y: -0,70		0,053	
SLV	SI	X: -0,80; Y: -0,70	0,190	X: 2,70; Y: -0,70		0,056	

LEGENDA Tensioni sul terreno

Stato limite	Stato limite di riferimento.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Pt[i]/Pt[f]	Coordinate del punto iniziale e finale del tratto di terreno di fondazione su cui sono esercitate le tensioni sul terreno [m].
Pr[i]/Pr[f]	Pressione iniziale e finale in corrispondenza dei relativi punti [N/mm ²].

VERIFICHE DI STABILITA'

VERIFICHE DI STABILITA'									
Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio

	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
Sezione 1									
Verifica 1									
Approccio 1, Combinazione 2			Stato Limite Ultimo		senza sisma				
1,69	205.218	346.710	X: 0,30; Y: 4,00	5,28	1,68	205.218	344.773	X: 0,30; Y: 4,00	5,28
2,53	502.072	1.268.305	X: 0,30; Y: 4,00	9,28	2,31	502.072	1.161.413	X: 0,30; Y: 4,00	9,28
1,50	238.926	357.591	X: -0,20; Y: 4,00	5,52	1,51	238.926	360.052	X: -0,20; Y: 4,00	5,52
2,53	515.655	1.302.972	X: -0,20; Y: 4,00	9,52	2,30	515.655	1.186.385	X: -0,20; Y: 4,00	9,52
1,46	247.144	359.945	X: -0,70; Y: 4,00	5,80	1,45	247.144	358.521	X: -0,70; Y: 4,00	5,80
2,47	554.372	1.368.557	X: -0,70; Y: 4,00	9,80	2,24	554.372	1.239.780	X: -0,70; Y: 4,00	9,80
1,44	269.817	387.578	X: -1,20; Y: 4,00	6,11	1,42	269.817	382.675	X: -1,20; Y: 4,00	6,11
2,54	560.578	1.424.058	X: -1,20; Y: 4,00	10,11	2,29	560.578	1.281.399	X: -1,20; Y: 4,00	10,11
1,47	275.792	405.875	X: -1,70; Y: 4,00	6,44	1,42	275.792	392.594	X: -1,70; Y: 4,00	6,44
2,63	566.288	1.489.267	X: -1,70; Y: 4,00	10,44	2,35	566.288	1.331.055	X: -1,70; Y: 4,00	10,44
1,54	293.206	450.565	X: -2,20; Y: 4,00	6,79	1,46	293.206	427.964	X: -2,20; Y: 4,00	6,79
2,67	594.009	1.585.275	X: -2,20; Y: 4,00	10,79	2,37	594.009	1.408.188	X: -2,20; Y: 4,00	10,79
1,63	308.589	503.485	X: -2,70; Y: 4,00	7,16	1,52	308.589	469.104	X: -2,70; Y: 4,00	7,16
2,73	619.735	1.690.810	X: -2,70; Y: 4,00	11,16	2,41	619.735	1.492.215	X: -2,70; Y: 4,00	11,16
1,80	303.788	547.925	X: -3,20; Y: 4,00	7,54	1,65	303.788	499.754	X: -3,20; Y: 4,00	7,54
2,90	616.625	1.785.227	X: -3,20; Y: 4,00	11,54	2,54	616.625	1.567.238	X: -3,20; Y: 4,00	11,54
1,97	313.958	617.252	X: -3,70; Y: 4,00	7,94	1,77	313.958	555.020	X: -3,70; Y: 4,00	7,94
3,02	633.319	1.910.216	X: -3,70; Y: 4,00	11,94	2,63	633.319	1.668.283	X: -3,70; Y: 4,00	11,94
2,15	322.952	694.427	X: -4,20; Y: 4,00	8,35	1,91	322.952	616.914	X: -4,20; Y: 4,00	8,35
3,14	651.109	2.043.903	X: -4,20; Y: 4,00	12,35	2,73	651.109	1.776.398	X: -4,20; Y: 4,00	12,35
1,53	256.018	391.155	X: 0,30; Y: 4,50	5,73	1,53	256.018	392.505	X: 0,30; Y: 4,50	5,73
2,37	560.481	1.326.369	X: 0,30; Y: 4,50	9,73	2,17	560.481	1.218.778	X: 0,30; Y: 4,50	9,73
1,37	277.001	379.893	X: -0,20; Y: 4,50	5,95	1,39	277.001	385.420	X: -0,20; Y: 4,50	5,95
2,34	580.285	1.355.685	X: -0,20; Y: 4,50	9,95	2,14	580.285	1.240.521	X: -0,20; Y: 4,50	9,95
1,34	284.483	381.187	X: -0,70; Y: 4,50	6,21	1,35	284.483	383.307	X: -0,70; Y: 4,50	6,21
2,37	589.506	1.397.235	X: -0,70; Y: 4,50	10,21	2,16	589.506	1.270.769	X: -0,70; Y: 4,50	10,21
1,31	307.987	403.317	X: -1,20; Y: 4,50	6,50	1,31	307.987	403.445	X: -1,20; Y: 4,50	6,50
2,35	623.817	1.466.090	X: -1,20; Y: 4,50	10,50	2,12	623.817	1.325.260	X: -1,20; Y: 4,50	10,50
1,35	311.718	421.134	X: -1,70; Y: 4,50	6,81	1,33	311.718	413.185	X: -1,70; Y: 4,50	6,81
2,42	631.121	1.527.551	X: -1,70; Y: 4,50	10,81	2,17	631.121	1.372.323	X: -1,70; Y: 4,50	10,81
1,40	328.544	461.451	X: -2,20; Y: 4,50	7,14	1,35	328.544	444.870	X: -2,20; Y: 4,50	7,14
2,53	631.202	1.599.835	X: -2,20; Y: 4,50	11,14	2,26	631.202	1.427.903	X: -2,20; Y: 4,50	11,14
1,49	343.408	510.065	X: -2,70; Y: 4,50	7,50	1,40	343.408	482.213	X: -2,70; Y: 4,50	7,50
2,60	654.693	1.699.195	X: -2,70; Y: 4,50	11,50	2,30	654.693	1.507.169	X: -2,70; Y: 4,50	11,50
1,63	339.341	553.542	X: -3,20; Y: 4,50	7,86	1,51	339.341	512.030	X: -3,20; Y: 4,50	7,86
2,74	653.421	1.790.187	X: -3,20; Y: 4,50	11,86	2,42	653.421	1.579.050	X: -3,20; Y: 4,50	11,86
1,77	349.611	618.696	X: -3,70; Y: 4,50	8,25	1,61	349.611	563.262	X: -3,70; Y: 4,50	8,25
2,83	673.555	1.908.399	X: -3,70; Y: 4,50	12,25	2,49	673.555	1.674.223	X: -3,70; Y: 4,50	12,25
1,93	358.479	691.725	X: -4,20; Y: 4,50	8,64	1,73	358.479	621.104	X: -4,20; Y: 4,50	8,64
2,94	691.820	2.035.776	X: -4,20; Y: 4,50	12,64	2,57	691.820	1.776.789	X: -4,20; Y: 4,50	12,64
1,44	289.069	415.696	X: 0,30; Y: 5,00	6,18	1,45	289.069	418.815	X: 0,30; Y: 5,00	6,18
2,22	620.043	1.379.543	X: 0,30; Y: 5,00	10,18	2,05	620.043	1.272.943	X: 0,30; Y: 5,00	10,18
1,29	321.950	415.057	X: -0,20; Y: 5,00	6,40	1,32	321.950	424.701	X: -0,20; Y: 5,00	6,40
2,22	633.237	1.406.374	X: -0,20; Y: 5,00	10,40	2,04	633.237	1.291.506	X: -0,20; Y: 5,00	10,40
1,23	335.843	411.435	X: -0,70; Y: 5,00	6,64	1,26	335.843	421.745	X: -0,70; Y: 5,00	6,64
2,22	648.530	1.442.763	X: -0,70; Y: 5,00	10,64	2,03	648.530	1.318.469	X: -0,70; Y: 5,00	10,64
1,24	338.542	420.715	X: -1,20; Y: 5,00	6,91	1,25	338.542	424.840	X: -1,20; Y: 5,00	6,91
2,27	655.559	1.490.946	X: -1,20; Y: 5,00	10,91	2,07	655.559	1.354.145	X: -1,20; Y: 5,00	10,91
1,25	356.577	447.454	X: -1,70; Y: 5,00	7,20	1,25	356.577	446.455	X: -1,70; Y: 5,00	7,20
2,34	662.497	1.548.849	X: -1,70; Y: 5,00	11,20	2,11	662.497	1.398.131	X: -1,70; Y: 5,00	11,20
1,32	358.760	472.496	X: -2,20; Y: 5,00	7,52	1,29	358.760	461.795	X: -2,20; Y: 5,00	7,52
2,37	689.209	1.631.648	X: -2,20; Y: 5,00	11,52	2,12	689.209	1.463.304	X: -2,20; Y: 5,00	11,52
1,39	373.078	516.895	X: -2,70; Y: 5,00	7,85	1,33	373.078	495.529	X: -2,70; Y: 5,00	7,85
2,49	687.523	1.710.391	X: -2,70; Y: 5,00	11,85	2,22	687.523	1.524.732	X: -2,70; Y: 5,00	11,85
1,51	369.975	558.951	X: -3,20; Y: 5,00	8,20	1,42	369.975	524.257	X: -3,20; Y: 5,00	8,20
2,56	708.143	1.812.945	X: -3,20; Y: 5,00	12,20	2,27	708.143	1.606.184	X: -3,20; Y: 5,00	12,20
1,63	380.040	620.068	X: -3,70; Y: 5,00	8,57	1,50	380.040	571.705	X: -3,70; Y: 5,00	8,57
2,71	705.845	1.910.174	X: -3,70; Y: 5,00	12,57	2,39	705.845	1.683.909	X: -3,70; Y: 5,00	12,57
1,77	388.817	688.977	X: -4,20; Y: 5,00	8,95	1,61	388.817	625.622	X: -4,20; Y: 5,00	8,95
2,81	723.776	2.031.467	X: -4,20; Y: 5,00	12,95	2,46	723.776	1.781.408	X: -4,20; Y: 5,00	12,95
1,36	331.872	449.709	X: 0,30; Y: 5,50	6,65	1,38	331.872	456.942	X: 0,30; Y: 5,50	6,65
2,14	668.190	1.430.977	X: 0,30; Y: 5,50	10,65	1,98	668.190	1.324.093	X: 0,30; Y: 5,50	10,65
1,25	347.909	436.477	X: -0,20; Y: 5,50	6,84	1,29	347.909	448.244	X: -0,20; Y: 5,50	6,84
2,16	667.010	1.439.973	X: -0,20; Y: 5,50	10,84	1,99	667.010	1.328.165	X: -0,20; Y: 5,50	10,84
1,19	361.589	431.022	X: -0,70; Y: 5,50	7,07	1,23	361.589	444.272	X: -0,70; Y: 5,50	7,07
2,18	676.346	1.474.117	X: -0,70; Y: 5,50	11,07	2,00	676.346	1.352.493	X: -0,70; Y: 5,50	11,07
1,17	370.932	435.128	X: -1,20; Y: 5,50	7,32	1,20	370.932	445.645	X: -1,20; Y: 5,50	7,32
2,16	707.628	1.529.988	X: -1,20; Y: 5,50	11,32	1,97	707.628	1.395.835	X: -1,20; Y: 5,50	11,32
1,20	383.729	460.186	X: -1,70; Y: 5,50	7,60	1,21	383.729	464.216	X: -1,70; Y: 5,50	7,60
2,23	711.977	1.585.065	X: -1,70; Y: 5,50	11,60	2,02	711.977	1.437.268	X: -1,70; Y: 5,50	11,60
1,26	384.764	483.940	X: -2,20; Y: 5,50	7,90	1,24	384.764	478.758	X: -2,20; Y: 5,50	7,90
2,30	716.604	1.649.654	X: -2,20; Y: 5,50	11,90	2,08	716.604	1.486.968	X: -2,20; Y: 5,50	11,90
1,32	398.469	524.254	X: -2,70; Y: 5,50	8,22	1,28	398.469	509.083	X: -2,70; Y: 5,50	8,22
2,39	720.101	1.723.764	X: -2,70; Y: 5,50	12,22	2,14	720.101	1.544.529	X: -2,70; Y: 5,50	12,22
1,42	396.439	564.528	X: -3,20; Y: 5,50	8,56	1,35	396.439	536.521	X: -3,20; Y: 5,50	8,56
2,47	737.105	1.821.008	X: -3,20; Y: 5,50	12,56	2,20	737.105	1.621.595	X: -3,20; Y: 5,50	12,56
1,53	406.186	621.691	X: -3,70; Y: 5,50	8,91	1,43	406.186	580.372	X: -3,70; Y: 5,50	8,91
2,60	735.040	1.914.754	X: -3,70; Y: 5,50	12,91	2,31	735.040	1.696.255	X: -3,70; Y: 5,50	12,91
1,66	414.593	686.603	X: -4,20; Y: 5,50	9,28	1,52	414.593	630.592	X: -4,20; Y: 5,50	9,28
2,70	752.170	2.030.224	X: -4,20; Y: 5,50	13,28	2,38	752.170	1.788.967	X: -4,20; Y: 5,50	13,28
1,30	361.853	469.908	X: 0,30; Y: 6,00	7,12	1,33	361.853	481.795	X: 0,30; Y: 6,00	7,12
2,10	698.976	1.468.036	X: 0,30; Y: 6,00	11,12	1,95	698.976	1.364.152	X: 0,30; Y: 6,00	11,12

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,24	370.710	458.270	X: -0,20; Y: 6,00	7,30	1,27	370.710	471.827	X: -0,20; Y: 6,00	7,30
2,09	711.063	1.487.811	X: -0,20; Y: 6,00	11,30	1,94	711.063	1.376.974	X: -0,20; Y: 6,00	11,30
1,18	383.889	451.111	X: -0,70; Y: 6,00	7,51	1,22	383.889	466.769	X: -0,70; Y: 6,00	7,51
2,09	725.454	1.516.977	X: -0,70; Y: 6,00	11,51	1,93	725.454	1.398.036	X: -0,70; Y: 6,00	11,51
1,13	405.196	459.690	X: -1,20; Y: 6,00	7,75	1,17	405.196	475.100	X: -1,20; Y: 6,00	7,75
2,13	731.785	1.558.111	X: -1,20; Y: 6,00	11,75	1,95	731.785	1.427.877	X: -1,20; Y: 6,00	11,75
1,15	411.088	471.845	X: -1,70; Y: 6,00	8,02	1,17	411.088	481.897	X: -1,70; Y: 6,00	8,02
2,17	740.777	1.608.413	X: -1,70; Y: 6,00	12,02	1,98	740.777	1.465.820	X: -1,70; Y: 6,00	12,02
1,21	409.011	495.176	X: -2,20; Y: 6,00	8,30	1,21	409.011	495.335	X: -2,20; Y: 6,00	8,30
2,25	743.265	1.669.780	X: -2,20; Y: 6,00	12,30	2,03	743.265	1.512.424	X: -2,20; Y: 6,00	12,30
1,27	420.294	532.308	X: -2,70; Y: 6,00	8,61	1,24	420.294	522.895	X: -2,70; Y: 6,00	8,61
2,29	763.699	1.750.796	X: -2,70; Y: 6,00	12,61	2,06	763.699	1.575.876	X: -2,70; Y: 6,00	12,61
1,36	419.352	570.532	X: -3,20; Y: 6,00	8,93	1,31	419.352	548.895	X: -3,20; Y: 6,00	8,93
2,39	765.969	1.831.316	X: -3,20; Y: 6,00	12,93	2,14	765.969	1.639.158	X: -3,20; Y: 6,00	12,93
1,46	428.658	623.843	X: -3,70; Y: 6,00	9,27	1,37	428.658	589.341	X: -3,70; Y: 6,00	9,27
2,51	766.109	1.921.065	X: -3,70; Y: 6,00	13,27	2,23	766.109	1.710.197	X: -3,70; Y: 6,00	13,27
1,57	436.552	684.857	X: -4,20; Y: 6,00	9,62	1,46	436.552	636.055	X: -4,20; Y: 6,00	9,62
2,61	778.936	2.031.626	X: -4,20; Y: 6,00	13,62	2,31	778.936	1.798.885	X: -4,20; Y: 6,00	13,62
1,29	382.681	493.319	X: 0,30; Y: 6,50	7,59	1,32	382.681	506.406	X: 0,30; Y: 6,50	7,59
2,05	739.120	1.516.750	X: 0,30; Y: 6,50	11,59	1,91	739.120	1.413.258	X: 0,30; Y: 6,50	11,59
1,22	392.823	479.882	X: -0,20; Y: 6,50	7,76	1,26	392.823	495.136	X: -0,20; Y: 6,50	7,76
2,06	739.854	1.523.026	X: -0,20; Y: 6,50	11,76	1,91	739.854	1.415.323	X: -0,20; Y: 6,50	11,76
1,15	413.710	476.115	X: -0,70; Y: 6,50	7,96	1,20	413.710	494.913	X: -0,70; Y: 6,50	7,96
2,07	748.667	1.550.276	X: -0,70; Y: 6,50	11,96	1,92	748.667	1.434.062	X: -0,70; Y: 6,50	11,96
1,13	423.286	476.641	X: -1,20; Y: 6,50	8,19	1,17	423.286	494.660	X: -1,20; Y: 6,50	8,19
2,09	759.895	1.586.694	X: -1,20; Y: 6,50	12,19	1,92	759.895	1.460.805	X: -1,20; Y: 6,50	12,19
1,13	429.977	486.535	X: -1,70; Y: 6,50	8,44	1,16	429.977	500.295	X: -1,70; Y: 6,50	8,44
2,14	763.942	1.634.581	X: -1,70; Y: 6,50	12,44	1,96	763.942	1.496.194	X: -1,70; Y: 6,50	12,44
1,19	428.692	508.175	X: -2,20; Y: 6,50	8,71	1,20	428.692	512.382	X: -2,20; Y: 6,50	8,71
2,16	786.113	1.699.948	X: -2,20; Y: 6,50	12,71	1,97	786.113	1.546.813	X: -2,20; Y: 6,50	12,71
1,23	440.734	540.255	X: -2,70; Y: 6,50	9,00	1,22	440.734	536.278	X: -2,70; Y: 6,50	9,00
2,25	787.317	1.767.871	X: -2,70; Y: 6,50	13,00	2,03	787.317	1.599.128	X: -2,70; Y: 6,50	13,00
1,31	439.243	577.121	X: -3,20; Y: 6,50	9,31	1,28	439.243	561.430	X: -3,20; Y: 6,50	9,31
2,34	789.168	1.844.765	X: -3,20; Y: 6,50	13,31	2,10	789.168	1.659.322	X: -3,20; Y: 6,50	13,31
1,40	448.000	626.587	X: -3,70; Y: 6,50	9,63	1,34	448.000	598.517	X: -3,70; Y: 6,50	9,63
2,41	805.739	1.939.355	X: -3,70; Y: 6,50	13,63	2,15	805.739	1.734.181	X: -3,70; Y: 6,50	13,63
1,50	455.196	683.548	X: -4,20; Y: 6,50	9,97	1,41	455.196	641.598	X: -4,20; Y: 6,50	9,97
2,53	805.702	2.035.225	X: -4,20; Y: 6,50	13,97	2,25	805.702	1.810.831	X: -4,20; Y: 6,50	13,97
1,27	409.754	521.415	X: 0,30; Y: 7,00	8,07	1,31	409.754	535.575	X: 0,30; Y: 7,00	8,07
2,03	766.232	1.554.936	X: 0,30; Y: 7,00	12,07	1,90	766.232	1.454.332	X: 0,30; Y: 7,00	12,07
1,18	424.932	502.186	X: -0,20; Y: 7,00	8,23	1,23	424.932	522.886	X: -0,20; Y: 7,00	8,23
2,02	776.650	1.568.403	X: -0,20; Y: 7,00	12,23	1,88	776.650	1.461.971	X: -0,20; Y: 7,00	12,23
1,15	429.917	496.241	X: -0,70; Y: 7,00	8,42	1,20	429.917	515.933	X: -0,70; Y: 7,00	8,42
2,03	785.926	1.591.915	X: -0,70; Y: 7,00	12,42	1,88	785.926	1.477.718	X: -0,70; Y: 7,00	12,42
1,12	439.378	494.091	X: -1,20; Y: 7,00	8,63	1,17	439.378	514.314	X: -1,20; Y: 7,00	8,63
2,04	795.565	1.625.188	X: -1,20; Y: 7,00	12,63	1,89	795.565	1.501.782	X: -1,20; Y: 7,00	12,63
1,12	446.390	501.688	X: -1,70; Y: 7,00	8,87	1,16	446.390	518.483	X: -1,70; Y: 7,00	8,87
2,08	800.856	1.669.400	X: -1,70; Y: 7,00	12,87	1,92	800.856	1.534.291	X: -1,70; Y: 7,00	12,87
1,15	450.868	518.366	X: -2,20; Y: 7,00	9,13	1,17	450.868	528.654	X: -2,20; Y: 7,00	9,13
2,14	806.631	1.723.140	X: -2,20; Y: 7,00	13,13	1,95	806.631	1.575.055	X: -2,20; Y: 7,00	13,13
1,20	457.123	549.619	X: -2,70; Y: 7,00	9,40	1,20	457.123	550.237	X: -2,70; Y: 7,00	9,40
2,20	811.910	1.786.430	X: -2,70; Y: 7,00	13,40	2,00	811.910	1.623.805	X: -2,70; Y: 7,00	13,40
1,27	458.036	583.625	X: -3,20; Y: 7,00	9,70	1,25	458.036	573.545	X: -3,20; Y: 7,00	9,70
2,29	811.963	1.860.059	X: -3,20; Y: 7,00	13,70	2,07	811.963	1.681.020	X: -3,20; Y: 7,00	13,70
1,36	464.639	629.939	X: -3,70; Y: 7,00	10,01	1,31	464.639	607.814	X: -3,70; Y: 7,00	10,01
2,36	826.256	1.949.935	X: -3,70; Y: 7,00	14,01	2,12	826.256	1.752.159	X: -3,70; Y: 7,00	14,01
1,47	462.804	680.101	X: -4,20; Y: 7,00	10,34	1,39	462.804	644.565	X: -4,20; Y: 7,00	10,34
2,47	827.114	2.041.930	X: -4,20; Y: 7,00	14,34	2,21	827.114	1.825.515	X: -4,20; Y: 7,00	14,34
1,28	425.376	543.932	X: 0,30; Y: 7,50	8,54	1,31	425.376	558.798	X: 0,30; Y: 7,50	8,54
2,00	799.818	1.601.214	X: 0,30; Y: 7,50	12,54	1,88	799.818	1.501.365	X: 0,30; Y: 7,50	12,54
1,19	439.927	523.336	X: -0,20; Y: 7,50	8,70	1,24	439.927	544.984	X: -0,20; Y: 7,50	8,70
2,01	798.533	1.605.585	X: -0,20; Y: 7,50	12,70	1,88	798.533	1.501.297	X: -0,20; Y: 7,50	12,70
1,15	446.200	514.275	X: -0,70; Y: 7,50	8,88	1,20	446.200	536.618	X: -0,70; Y: 7,50	8,88
2,01	809.724	1.625.625	X: -0,70; Y: 7,50	12,88	1,87	809.724	1.514.884	X: -0,70; Y: 7,50	12,88
1,13	453.849	511.871	X: -1,20; Y: 7,50	9,08	1,18	453.849	533.956	X: -1,20; Y: 7,50	9,08
2,03	816.449	1.656.490	X: -1,20; Y: 7,50	13,08	1,88	816.449	1.536.527	X: -1,20; Y: 7,50	13,08
1,12	460.917	517.390	X: -1,70; Y: 7,50	9,31	1,16	460.917	536.760	X: -1,70; Y: 7,50	9,31
2,06	823.954	1.696.765	X: -1,70; Y: 7,50	13,31	1,90	823.954	1.566.261	X: -1,70; Y: 7,50	13,31
1,14	465.970	531.641	X: -2,20; Y: 7,50	9,55	1,17	465.970	545.391	X: -2,20; Y: 7,50	9,55
2,11	827.477	1.747.568	X: -2,20; Y: 7,50	13,55	1,94	827.477	1.604.274	X: -2,20; Y: 7,50	13,55
1,17	475.997	558.328	X: -2,70; Y: 7,50	9,82	1,18	475.997	563.750	X: -2,70; Y: 7,50	9,82
2,17	831.695	1.807.528	X: -2,70; Y: 7,50	13,82	1,98	831.695	1.650.261	X: -2,70; Y: 7,50	13,82
1,25	473.196	591.243	X: -3,20; Y: 7,50	10,10	1,24	473.196	586.072	X: -3,20; Y: 7,50	10,10
2,22	846.905	1.882.537	X: -3,20; Y: 7,50	14,10	2,02	846.905	1.708.858	X: -3,20; Y: 7,50	14,10
1,32	480.376	633.692	X: -3,70; Y: 7,50	10,40	1,28	480.376	617.206	X: -3,70; Y: 7,50	10,40
2,32	846.603	1.962.417	X: -3,70; Y: 7,50	14,40	2,09	846.603	1.771.656	X: -3,70; Y: 7,50	14,40
1,43	478.331	681.950	X: -4,20; Y: 7,50	10,72	1,36	478.331	652.466	X: -4,20; Y: 7,50	10,72
2,42	847.031	2.050.836	X: -4,20; Y: 7,50	14,72	2,17	847.031	1.842.022	X: -4,20; Y: 7,50	14,72
1,29	439.851	566.260	X: 0,30; Y: 8,00	9,02	1,32	439.851	581.786	X: 0,30; Y: 8,00	9,02
2,00	820.949	1.640.907	X: 0,30; Y: 8,00	13,02	1,88	820.949	1.542.805	X: 0,30; Y: 8,00	13,02
1,20	453.344	544.670	X: -0,20; Y: 8,00	9,17	1,25	453.344	566.955	X: -0,20; Y: 8,00	9,17
1,98	832.697	1.647.833	X: -0,20; Y: 8,00	13,17	1,86	832.697	1.545.875	X: -0,20; Y: 8,00	13,17

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,14	464.333	531.511	X: -0,70; Y: 8,00	9,34	1,20	464.333	557.198	X: -0,70; Y: 8,00	9,34
1,99	839.059	1.665.549	X: -0,70; Y: 8,00	13,34	1,86	839.059	1.556.645	X: -0,70; Y: 8,00	13,34
1,13	468.426	529.764	X: -1,20; Y: 8,00	9,53	1,18	468.426	553.232	X: -1,20; Y: 8,00	9,53
2,01	839.139	1.687.957	X: -1,20; Y: 8,00	13,53	1,87	839.139	1.571.758	X: -1,20; Y: 8,00	13,53
1,13	474.010	533.395	X: -1,70; Y: 8,00	9,75	1,17	474.010	554.958	X: -1,70; Y: 8,00	9,75
2,05	842.827	1.726.065	X: -1,70; Y: 8,00	13,75	1,90	842.827	1.599.220	X: -1,70; Y: 8,00	13,75
1,14	479.246	545.542	X: -2,20; Y: 8,00	9,98	1,17	479.246	562.253	X: -2,20; Y: 8,00	9,98
2,09	849.604	1.772.718	X: -2,20; Y: 8,00	13,98	1,92	849.604	1.634.309	X: -2,20; Y: 8,00	13,98
1,16	488.576	568.328	X: -2,70; Y: 8,00	10,24	1,18	488.576	578.165	X: -2,70; Y: 8,00	10,24
2,13	861.234	1.834.318	X: -2,70; Y: 8,00	14,24	1,95	861.234	1.681.477	X: -2,70; Y: 8,00	14,24
1,22	490.749	597.842	X: -3,20; Y: 8,00	10,51	1,22	490.749	598.111	X: -3,20; Y: 8,00	10,51
2,20	864.621	1.900.857	X: -3,20; Y: 8,00	14,51	2,00	864.621	1.733.142	X: -3,20; Y: 8,00	14,51
1,30	492.892	638.794	X: -3,70; Y: 8,00	10,80	1,27	492.892	627.349	X: -3,70; Y: 8,00	10,80
2,28	867.863	1.976.332	X: -3,70; Y: 8,00	14,80	2,07	867.863	1.792.429	X: -3,70; Y: 8,00	14,80
1,39	493.107	684.228	X: -4,20; Y: 8,00	11,10	1,34	493.107	660.484	X: -4,20; Y: 8,00	11,10
2,37	869.647	2.060.854	X: -4,20; Y: 8,00	15,10	2,14	869.647	1.859.443	X: -4,20; Y: 8,00	15,10
1,29	454.842	586.955	X: 0,30; Y: 8,50	9,51	1,33	454.842	604.495	X: 0,30; Y: 8,50	9,51
1,98	852.359	1.683.750	X: 0,30; Y: 8,50	13,51	1,86	852.359	1.587.654	X: 0,30; Y: 8,50	13,51
1,21	465.853	565.895	X: -0,20; Y: 8,50	9,65	1,26	465.853	588.760	X: -0,20; Y: 8,50	9,65
1,98	851.379	1.685.864	X: -0,20; Y: 8,50	13,65	1,86	851.379	1.585.705	X: -0,20; Y: 8,50	13,65
1,16	476.524	551.320	X: -0,70; Y: 8,50	9,81	1,21	476.524	577.915	X: -0,70; Y: 8,50	9,81
1,97	861.761	1.700.000	X: -0,70; Y: 8,50	13,81	1,85	861.761	1.594.551	X: -0,70; Y: 8,50	13,81
1,14	480.403	547.211	X: -1,20; Y: 8,50	9,99	1,19	480.403	572.708	X: -1,20; Y: 8,50	9,99
1,99	866.133	1.725.132	X: -1,20; Y: 8,50	13,99	1,86	866.133	1.611.328	X: -1,20; Y: 8,50	13,99
1,13	485.898	549.658	X: -1,70; Y: 8,50	10,20	1,18	485.898	573.089	X: -1,70; Y: 8,50	10,20
2,01	873.765	1.758.898	X: -1,70; Y: 8,50	14,20	1,87	873.765	1.635.860	X: -1,70; Y: 8,50	14,20
1,14	491.223	559.749	X: -2,20; Y: 8,50	10,42	1,18	491.223	579.005	X: -2,20; Y: 8,50	10,42
2,06	875.928	1.803.624	X: -2,20; Y: 8,50	14,42	1,91	875.928	1.668.815	X: -2,20; Y: 8,50	14,42
1,16	499.609	579.822	X: -2,70; Y: 8,50	10,67	1,19	499.609	592.880	X: -2,70; Y: 8,50	10,67
2,11	881.412	1.856.871	X: -2,70; Y: 8,50	14,67	1,94	881.412	1.709.414	X: -2,70; Y: 8,50	14,67
1,21	502.477	607.266	X: -3,20; Y: 8,50	10,93	1,22	502.477	611.091	X: -3,20; Y: 8,50	10,93
2,18	882.674	1.920.404	X: -3,20; Y: 8,50	14,93	1,99	882.674	1.758.353	X: -3,20; Y: 8,50	14,93
1,27	503.705	641.720	X: -3,70; Y: 8,50	11,21	1,26	503.705	635.474	X: -3,70; Y: 8,50	11,21
2,25	884.982	1.992.625	X: -3,70; Y: 8,50	15,21	2,05	884.982	1.814.962	X: -3,70; Y: 8,50	15,21
1,36	504.926	687.739	X: -4,20; Y: 8,50	11,50	1,33	504.926	669.202	X: -4,20; Y: 8,50	11,50
2,34	887.222	2.073.503	X: -4,20; Y: 8,50	15,50	2,12	887.222	1.879.000	X: -4,20; Y: 8,50	15,50
Verifica 2									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
1,69	205.218	346.710	X: 0,30; Y: 4,00	5,28	1,68	205.218	344.773	X: 0,30; Y: 4,00	5,28
2,53	502.072	1.268.305	X: 0,30; Y: 4,00	9,28	2,31	502.072	1.161.413	X: 0,30; Y: 4,00	9,28
1,50	238.926	357.591	X: -0,20; Y: 4,00	5,52	1,51	238.926	360.052	X: -0,20; Y: 4,00	5,52
2,53	515.655	1.302.972	X: -0,20; Y: 4,00	9,52	2,30	515.655	1.186.385	X: -0,20; Y: 4,00	9,52
1,46	247.144	359.945	X: -0,70; Y: 4,00	5,80	1,45	247.144	358.521	X: -0,70; Y: 4,00	5,80
2,47	554.372	1.368.557	X: -0,70; Y: 4,00	9,80	2,24	554.372	1.239.780	X: -0,70; Y: 4,00	9,80
1,44	269.817	387.578	X: -1,20; Y: 4,00	6,11	1,42	269.817	382.675	X: -1,20; Y: 4,00	6,11
2,54	560.578	1.424.058	X: -1,20; Y: 4,00	10,11	2,29	560.578	1.281.399	X: -1,20; Y: 4,00	10,11
1,47	275.792	405.875	X: -1,70; Y: 4,00	6,44	1,42	275.792	392.594	X: -1,70; Y: 4,00	6,44
2,63	566.288	1.489.267	X: -1,70; Y: 4,00	10,44	2,35	566.288	1.331.055	X: -1,70; Y: 4,00	10,44
1,54	293.206	450.565	X: -2,20; Y: 4,00	6,79	1,46	293.206	427.964	X: -2,20; Y: 4,00	6,79
2,67	594.009	1.585.275	X: -2,20; Y: 4,00	10,79	2,37	594.009	1.408.188	X: -2,20; Y: 4,00	10,79
1,63	308.589	503.485	X: -2,70; Y: 4,00	7,16	1,52	308.589	469.104	X: -2,70; Y: 4,00	7,16
2,73	619.735	1.690.810	X: -2,70; Y: 4,00	11,16	2,41	619.735	1.492.215	X: -2,70; Y: 4,00	11,16
1,80	303.788	547.925	X: -3,20; Y: 4,00	7,54	1,65	303.788	499.754	X: -3,20; Y: 4,00	7,54
2,90	616.625	1.785.227	X: -3,20; Y: 4,00	11,54	2,54	616.625	1.567.238	X: -3,20; Y: 4,00	11,54
1,97	313.958	617.252	X: -3,70; Y: 4,00	7,94	1,77	313.958	555.020	X: -3,70; Y: 4,00	7,94
3,02	633.319	1.910.216	X: -3,70; Y: 4,00	11,94	2,63	633.319	1.668.283	X: -3,70; Y: 4,00	11,94
2,15	322.952	694.427	X: -4,20; Y: 4,00	8,35	1,91	322.952	616.914	X: -4,20; Y: 4,00	8,35
3,14	651.109	2.043.903	X: -4,20; Y: 4,00	12,35	2,73	651.109	1.776.398	X: -4,20; Y: 4,00	12,35
1,53	256.018	391.155	X: 0,30; Y: 4,50	5,73	1,53	256.018	392.505	X: 0,30; Y: 4,50	5,73
2,37	560.481	1.326.369	X: 0,30; Y: 4,50	9,73	2,17	560.481	1.218.778	X: 0,30; Y: 4,50	9,73
1,37	277.001	379.893	X: -0,20; Y: 4,50	5,95	1,39	277.001	385.420	X: -0,20; Y: 4,50	5,95
2,34	580.285	1.355.685	X: -0,20; Y: 4,50	9,95	2,14	580.285	1.240.521	X: -0,20; Y: 4,50	9,95
1,34	284.483	381.187	X: -0,70; Y: 4,50	6,21	1,35	284.483	383.307	X: -0,70; Y: 4,50	6,21
2,37	589.506	1.397.235	X: -0,70; Y: 4,50	10,21	2,16	589.506	1.270.769	X: -0,70; Y: 4,50	10,21
1,31	307.987	403.317	X: -1,20; Y: 4,50	6,50	1,31	307.987	403.445	X: -1,20; Y: 4,50	6,50
2,35	623.817	1.466.090	X: -1,20; Y: 4,50	10,50	2,12	623.817	1.325.260	X: -1,20; Y: 4,50	10,50
1,35	311.718	421.134	X: -1,70; Y: 4,50	6,81	1,33	311.718	413.185	X: -1,70; Y: 4,50	6,81
2,42	631.121	1.527.551	X: -1,70; Y: 4,50	10,81	2,17	631.121	1.372.323	X: -1,70; Y: 4,50	10,81
1,40	328.544	461.451	X: -2,20; Y: 4,50	7,14	1,35	328.544	444.870	X: -2,20; Y: 4,50	7,14
2,53	631.202	1.599.835	X: -2,20; Y: 4,50	11,14	2,26	631.202	1.427.903	X: -2,20; Y: 4,50	11,14
1,49	343.408	510.065	X: -2,70; Y: 4,50	7,50	1,40	343.408	482.213	X: -2,70; Y: 4,50	7,50
2,60	654.693	1.699.195	X: -2,70; Y: 4,50	11,50	2,30	654.693	1.507.169	X: -2,70; Y: 4,50	11,50
1,63	339.341	553.542	X: -3,20; Y: 4,50	7,86	1,51	339.341	512.030	X: -3,20; Y: 4,50	7,86
2,74	653.421	1.790.187	X: -3,20; Y: 4,50	11,86	2,42	653.421	1.579.050	X: -3,20; Y: 4,50	11,86
1,77	349.611	618.696	X: -3,70; Y: 4,50	8,25	1,61	349.611	563.262	X: -3,70; Y: 4,50	8,25
2,83	673.555	1.908.399	X: -3,70; Y: 4,50	12,25	2,49	673.555	1.674.223	X: -3,70; Y: 4,50	12,25
1,93	358.479	691.725	X: -4,20; Y: 4,50	8,64	1,73	358.479	621.104	X: -4,20; Y: 4,50	8,64
2,94	691.820	2.035.776	X: -4,20; Y: 4,50	12,64	2,57	691.820	1.776.789	X: -4,20; Y: 4,50	12,64
1,44	289.069	415.696	X: 0,30; Y: 5,00	6,18	1,45	289.069	418.815	X: 0,30; Y: 5,00	6,18
2,22	620.043	1.379.543	X: 0,30; Y: 5,00	10,18	2,05	620.043	1.272.943	X: 0,30; Y: 5,00	10,18
1,29	321.950	415.057	X: -0,20; Y: 5,00	6,40	1,32	321.950	424.701	X: -0,20; Y: 5,00	6,40
2,22	633.237	1.406.374	X: -0,20; Y: 5,00	10,40	2,04	633.237	1.291.506	X: -0,20; Y: 5,00	10,40

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,23	335.843	411.435	X: -0,70; Y: 5,00	6,64	1,26	335.843	421.745	X: -0,70; Y: 5,00	6,64
2,22	648.530	1.442.763	X: -0,70; Y: 5,00	10,64	2,03	648.530	1.318.469	X: -0,70; Y: 5,00	10,64
1,24	338.542	420.715	X: -1,20; Y: 5,00	6,91	1,25	338.542	424.840	X: -1,20; Y: 5,00	6,91
2,27	655.559	1.490.946	X: -1,20; Y: 5,00	10,91	2,07	655.559	1.354.145	X: -1,20; Y: 5,00	10,91
1,25	356.577	447.454	X: -1,70; Y: 5,00	7,20	1,25	356.577	446.455	X: -1,70; Y: 5,00	7,20
2,34	662.497	1.548.849	X: -1,70; Y: 5,00	11,20	2,11	662.497	1.398.131	X: -1,70; Y: 5,00	11,20
1,32	358.760	472.496	X: -2,20; Y: 5,00	7,52	1,29	358.760	461.795	X: -2,20; Y: 5,00	7,52
2,37	689.209	1.631.648	X: -2,20; Y: 5,00	11,52	2,12	689.209	1.463.304	X: -2,20; Y: 5,00	11,52
1,39	373.078	516.895	X: -2,70; Y: 5,00	7,85	1,33	373.078	495.529	X: -2,70; Y: 5,00	7,85
2,49	687.523	1.710.391	X: -2,70; Y: 5,00	11,85	2,22	687.523	1.524.732	X: -2,70; Y: 5,00	11,85
1,51	369.975	558.951	X: -3,20; Y: 5,00	8,20	1,42	369.975	524.257	X: -3,20; Y: 5,00	8,20
2,56	708.143	1.812.945	X: -3,20; Y: 5,00	12,20	2,27	708.143	1.606.184	X: -3,20; Y: 5,00	12,20
1,63	380.040	620.068	X: -3,70; Y: 5,00	8,57	1,50	380.040	571.705	X: -3,70; Y: 5,00	8,57
2,71	705.845	1.910.174	X: -3,70; Y: 5,00	12,57	2,39	705.845	1.683.909	X: -3,70; Y: 5,00	12,57
1,77	388.817	688.977	X: -4,20; Y: 5,00	8,95	1,61	388.817	625.622	X: -4,20; Y: 5,00	8,95
2,81	723.776	2.031.467	X: -4,20; Y: 5,00	12,95	2,46	723.776	1.781.408	X: -4,20; Y: 5,00	12,95
1,36	331.872	449.709	X: 0,30; Y: 5,50	6,65	1,38	331.872	456.942	X: 0,30; Y: 5,50	6,65
2,14	668.190	1.430.977	X: 0,30; Y: 5,50	10,65	1,98	668.190	1.324.093	X: 0,30; Y: 5,50	10,65
1,25	347.909	436.477	X: -0,20; Y: 5,50	6,84	1,29	347.909	448.244	X: -0,20; Y: 5,50	6,84
2,16	667.010	1.439.973	X: -0,20; Y: 5,50	10,84	1,99	667.010	1.328.165	X: -0,20; Y: 5,50	10,84
1,19	361.589	431.022	X: -0,70; Y: 5,50	7,07	1,23	361.589	444.272	X: -0,70; Y: 5,50	7,07
2,18	676.346	1.474.117	X: -0,70; Y: 5,50	11,07	2,00	676.346	1.352.493	X: -0,70; Y: 5,50	11,07
1,17	370.932	435.128	X: -1,20; Y: 5,50	7,32	1,20	370.932	445.645	X: -1,20; Y: 5,50	7,32
2,16	707.628	1.529.988	X: -1,20; Y: 5,50	11,32	1,97	707.628	1.395.835	X: -1,20; Y: 5,50	11,32
1,20	383.729	460.186	X: -1,70; Y: 5,50	7,60	1,21	383.729	464.216	X: -1,70; Y: 5,50	7,60
2,23	711.977	1.585.065	X: -1,70; Y: 5,50	11,60	2,02	711.977	1.437.268	X: -1,70; Y: 5,50	11,60
1,26	384.764	483.940	X: -2,20; Y: 5,50	7,90	1,24	384.764	478.758	X: -2,20; Y: 5,50	7,90
2,30	716.604	1.649.654	X: -2,20; Y: 5,50	11,90	2,08	716.604	1.486.968	X: -2,20; Y: 5,50	11,90
1,32	398.469	524.254	X: -2,70; Y: 5,50	8,22	1,28	398.469	509.083	X: -2,70; Y: 5,50	8,22
2,39	720.101	1.723.764	X: -2,70; Y: 5,50	12,22	2,14	720.101	1.544.529	X: -2,70; Y: 5,50	12,22
1,42	396.439	564.528	X: -3,20; Y: 5,50	8,56	1,35	396.439	536.521	X: -3,20; Y: 5,50	8,56
2,47	737.105	1.821.008	X: -3,20; Y: 5,50	12,56	2,20	737.105	1.621.595	X: -3,20; Y: 5,50	12,56
1,53	406.186	621.691	X: -3,70; Y: 5,50	8,91	1,43	406.186	580.372	X: -3,70; Y: 5,50	8,91
2,60	735.040	1.914.754	X: -3,70; Y: 5,50	12,91	2,31	735.040	1.696.255	X: -3,70; Y: 5,50	12,91
1,66	414.593	686.603	X: -4,20; Y: 5,50	9,28	1,52	414.593	630.592	X: -4,20; Y: 5,50	9,28
2,70	752.170	2.030.224	X: -4,20; Y: 5,50	13,28	2,38	752.170	1.788.967	X: -4,20; Y: 5,50	13,28
1,30	361.853	469.908	X: 0,30; Y: 6,00	7,12	1,33	361.853	481.795	X: 0,30; Y: 6,00	7,12
2,10	698.976	1.468.036	X: 0,30; Y: 6,00	11,12	1,95	698.976	1.364.152	X: 0,30; Y: 6,00	11,12
1,24	370.710	458.270	X: -0,20; Y: 6,00	7,30	1,27	370.710	471.827	X: -0,20; Y: 6,00	7,30
2,09	711.063	1.487.811	X: -0,20; Y: 6,00	11,30	1,94	711.063	1.376.974	X: -0,20; Y: 6,00	11,30
1,18	383.889	451.111	X: -0,70; Y: 6,00	7,51	1,22	383.889	466.769	X: -0,70; Y: 6,00	7,51
2,09	725.454	1.516.977	X: -0,70; Y: 6,00	11,51	1,93	725.454	1.398.036	X: -0,70; Y: 6,00	11,51
1,13	405.196	459.690	X: -1,20; Y: 6,00	7,75	1,17	405.196	475.100	X: -1,20; Y: 6,00	7,75
2,13	731.785	1.558.111	X: -1,20; Y: 6,00	11,75	1,95	731.785	1.427.877	X: -1,20; Y: 6,00	11,75
1,15	411.088	471.845	X: -1,70; Y: 6,00	8,02	1,17	411.088	481.897	X: -1,70; Y: 6,00	8,02
2,17	740.777	1.608.413	X: -1,70; Y: 6,00	12,02	1,98	740.777	1.465.820	X: -1,70; Y: 6,00	12,02
1,21	409.011	495.176	X: -2,20; Y: 6,00	8,30	1,21	409.011	495.335	X: -2,20; Y: 6,00	8,30
2,25	743.265	1.669.780	X: -2,20; Y: 6,00	12,30	2,03	743.265	1.512.424	X: -2,20; Y: 6,00	12,30
1,27	420.294	532.308	X: -2,70; Y: 6,00	8,61	1,24	420.294	522.895	X: -2,70; Y: 6,00	8,61
2,29	763.699	1.750.796	X: -2,70; Y: 6,00	12,61	2,06	763.699	1.575.876	X: -2,70; Y: 6,00	12,61
1,36	419.352	570.532	X: -3,20; Y: 6,00	8,93	1,31	419.352	548.895	X: -3,20; Y: 6,00	8,93
2,39	765.969	1.831.316	X: -3,20; Y: 6,00	12,93	2,14	765.969	1.639.158	X: -3,20; Y: 6,00	12,93
1,46	428.658	623.843	X: -3,70; Y: 6,00	9,27	1,37	428.658	589.341	X: -3,70; Y: 6,00	9,27
2,51	766.109	1.921.065	X: -3,70; Y: 6,00	13,27	2,23	766.109	1.710.197	X: -3,70; Y: 6,00	13,27
1,57	436.552	684.857	X: -4,20; Y: 6,00	9,62	1,46	436.552	636.055	X: -4,20; Y: 6,00	9,62
2,61	778.936	2.031.626	X: -4,20; Y: 6,00	13,62	2,31	778.936	1.798.885	X: -4,20; Y: 6,00	13,62
1,29	382.681	493.319	X: 0,30; Y: 6,50	7,59	1,32	382.681	506.406	X: 0,30; Y: 6,50	7,59
2,05	739.120	1.516.750	X: 0,30; Y: 6,50	11,59	1,91	739.120	1.413.258	X: 0,30; Y: 6,50	11,59
1,22	392.823	479.882	X: -0,20; Y: 6,50	7,76	1,26	392.823	495.136	X: -0,20; Y: 6,50	7,76
2,06	739.854	1.523.026	X: -0,20; Y: 6,50	11,76	1,91	739.854	1.415.323	X: -0,20; Y: 6,50	11,76
1,15	413.710	476.115	X: -0,70; Y: 6,50	7,96	1,20	413.710	494.913	X: -0,70; Y: 6,50	7,96
2,07	748.667	1.550.276	X: -0,70; Y: 6,50	11,96	1,92	748.667	1.434.062	X: -0,70; Y: 6,50	11,96
1,13	423.286	476.641	X: -1,20; Y: 6,50	8,19	1,17	423.286	494.660	X: -1,20; Y: 6,50	8,19
2,09	759.895	1.586.694	X: -1,20; Y: 6,50	12,19	1,92	759.895	1.460.805	X: -1,20; Y: 6,50	12,19
1,13	429.977	486.535	X: -1,70; Y: 6,50	8,44	1,16	429.977	500.295	X: -1,70; Y: 6,50	8,44
2,14	763.942	1.634.581	X: -1,70; Y: 6,50	12,44	1,96	763.942	1.496.194	X: -1,70; Y: 6,50	12,44
1,19	428.692	508.175	X: -2,20; Y: 6,50	8,71	1,20	428.692	512.382	X: -2,20; Y: 6,50	8,71
2,16	786.113	1.699.948	X: -2,20; Y: 6,50	12,71	1,97	786.113	1.546.813	X: -2,20; Y: 6,50	12,71
1,23	440.734	540.255	X: -2,70; Y: 6,50	9,00	1,22	440.734	536.278	X: -2,70; Y: 6,50	9,00
2,25	787.317	1.767.871	X: -2,70; Y: 6,50	13,00	2,03	787.317	1.599.128	X: -2,70; Y: 6,50	13,00
1,31	439.243	577.121	X: -3,20; Y: 6,50	9,31	1,28	439.243	561.430	X: -3,20; Y: 6,50	9,31
2,34	789.168	1.844.765	X: -3,20; Y: 6,50	13,31	2,10	789.168	1.659.322	X: -3,20; Y: 6,50	13,31
1,40	448.000	626.587	X: -3,70; Y: 6,50	9,63	1,34	448.000	598.517	X: -3,70; Y: 6,50	9,63
2,41	805.739	1.939.355	X: -3,70; Y: 6,50	13,63	2,15	805.739	1.734.181	X: -3,70; Y: 6,50	13,63
1,50	455.196	683.548	X: -4,20; Y: 6,50	9,97	1,41	455.196	641.598	X: -4,20; Y: 6,50	9,97
2,53	805.702	2.035.225	X: -4,20; Y: 6,50	13,97	2,25	805.702	1.810.831	X: -4,20; Y: 6,50	13,97
1,27	409.754	521.415	X: 0,30; Y: 7,00	8,07	1,31	409.754	535.575	X: 0,30; Y: 7,00	8,07
2,03	766.232	1.554.936	X: 0,30; Y: 7,00	12,07	1,90	766.232	1.454.332	X: 0,30; Y: 7,00	12,07
1,18	424.932	502.186	X: -0,20; Y: 7,00	8,23	1,23	424.932	522.886	X: -0,20; Y: 7,00	8,23
2,02	776.650	1.568.403	X: -0,20; Y: 7,00	12,23	1,88	776.650	1.461.971	X: -0,20; Y: 7,00	12,23
1,15	429.917	496.241	X: -0,70; Y: 7,00	8,42	1,20	429.917	515.933	X: -0,70; Y: 7,00	8,42
2,03	785.926	1.591.915	X: -0,70; Y: 7,00	12,42	1,88	785.926	1.477.718	X: -0,70; Y: 7,00	12,42

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,12	439.378	494.091	X: -1,20; Y: 7,00	8,63	1,17	439.378	514.314	X: -1,20; Y: 7,00	8,63
2,04	795.565	1.625.188	X: -1,20; Y: 7,00	12,63	1,89	795.565	1.501.782	X: -1,20; Y: 7,00	12,63
1,12	446.390	501.688	X: -1,70; Y: 7,00	8,87	1,16	446.390	518.483	X: -1,70; Y: 7,00	8,87
2,08	800.856	1.669.400	X: -1,70; Y: 7,00	12,87	1,92	800.856	1.534.291	X: -1,70; Y: 7,00	12,87
1,15	450.868	518.366	X: -2,20; Y: 7,00	9,13	1,17	450.868	528.654	X: -2,20; Y: 7,00	9,13
2,14	806.631	1.723.140	X: -2,20; Y: 7,00	13,13	1,95	806.631	1.575.055	X: -2,20; Y: 7,00	13,13
1,20	457.123	549.619	X: -2,70; Y: 7,00	9,40	1,20	457.123	550.237	X: -2,70; Y: 7,00	9,40
2,20	811.910	1.786.430	X: -2,70; Y: 7,00	13,40	2,00	811.910	1.623.805	X: -2,70; Y: 7,00	13,40
1,27	458.036	583.625	X: -3,20; Y: 7,00	9,70	1,25	458.036	573.545	X: -3,20; Y: 7,00	9,70
2,29	811.963	1.860.059	X: -3,20; Y: 7,00	13,70	2,07	811.963	1.681.020	X: -3,20; Y: 7,00	13,70
1,36	464.639	629.939	X: -3,70; Y: 7,00	10,01	1,31	464.639	607.814	X: -3,70; Y: 7,00	10,01
2,36	826.256	1.949.935	X: -3,70; Y: 7,00	14,01	2,12	826.256	1.752.159	X: -3,70; Y: 7,00	14,01
1,47	462.804	680.101	X: -4,20; Y: 7,00	10,34	1,39	462.804	644.565	X: -4,20; Y: 7,00	10,34
2,47	827.114	2.041.930	X: -4,20; Y: 7,00	14,34	2,21	827.114	1.825.515	X: -4,20; Y: 7,00	14,34
1,28	425.376	543.932	X: 0,30; Y: 7,50	8,54	1,31	425.376	558.798	X: 0,30; Y: 7,50	8,54
2,00	799.818	1.601.214	X: 0,30; Y: 7,50	12,54	1,88	799.818	1.501.365	X: 0,30; Y: 7,50	12,54
1,19	439.927	523.336	X: -0,20; Y: 7,50	8,70	1,24	439.927	544.984	X: -0,20; Y: 7,50	8,70
2,01	798.533	1.605.585	X: -0,20; Y: 7,50	12,70	1,88	798.533	1.501.297	X: -0,20; Y: 7,50	12,70
1,15	446.200	514.275	X: -0,70; Y: 7,50	8,88	1,20	446.200	536.618	X: -0,70; Y: 7,50	8,88
2,01	809.724	1.625.625	X: -0,70; Y: 7,50	12,88	1,87	809.724	1.514.884	X: -0,70; Y: 7,50	12,88
1,13	453.849	511.871	X: -1,20; Y: 7,50	9,08	1,18	453.849	533.956	X: -1,20; Y: 7,50	9,08
2,03	816.449	1.656.490	X: -1,20; Y: 7,50	13,08	1,88	816.449	1.536.527	X: -1,20; Y: 7,50	13,08
1,12	460.917	517.390	X: -1,70; Y: 7,50	9,31	1,16	460.917	536.760	X: -1,70; Y: 7,50	9,31
2,06	823.954	1.696.765	X: -1,70; Y: 7,50	13,31	1,90	823.954	1.566.261	X: -1,70; Y: 7,50	13,31
1,14	465.970	531.641	X: -2,20; Y: 7,50	9,55	1,17	465.970	545.391	X: -2,20; Y: 7,50	9,55
2,11	827.477	1.747.568	X: -2,20; Y: 7,50	13,55	1,94	827.477	1.604.274	X: -2,20; Y: 7,50	13,55
1,17	475.997	558.328	X: -2,70; Y: 7,50	9,82	1,18	475.997	563.750	X: -2,70; Y: 7,50	9,82
2,17	831.695	1.807.528	X: -2,70; Y: 7,50	13,82	1,98	831.695	1.650.261	X: -2,70; Y: 7,50	13,82
1,25	473.196	591.243	X: -3,20; Y: 7,50	10,10	1,24	473.196	586.072	X: -3,20; Y: 7,50	10,10
2,22	846.905	1.882.537	X: -3,20; Y: 7,50	14,10	2,02	846.905	1.708.858	X: -3,20; Y: 7,50	14,10
1,32	480.376	633.692	X: -3,70; Y: 7,50	10,40	1,28	480.376	617.206	X: -3,70; Y: 7,50	10,40
2,32	846.603	1.962.417	X: -3,70; Y: 7,50	14,40	2,09	846.603	1.771.656	X: -3,70; Y: 7,50	14,40
1,43	478.331	681.950	X: -4,20; Y: 7,50	10,72	1,36	478.331	652.466	X: -4,20; Y: 7,50	10,72
2,42	847.031	2.050.836	X: -4,20; Y: 7,50	14,72	2,17	847.031	1.842.022	X: -4,20; Y: 7,50	14,72
1,29	439.851	566.260	X: 0,30; Y: 8,00	9,02	1,32	439.851	581.786	X: 0,30; Y: 8,00	9,02
2,00	820.949	1.640.907	X: 0,30; Y: 8,00	13,02	1,88	820.949	1.542.805	X: 0,30; Y: 8,00	13,02
1,20	453.344	544.670	X: -0,20; Y: 8,00	9,17	1,25	453.344	566.955	X: -0,20; Y: 8,00	9,17
1,98	832.697	1.647.833	X: -0,20; Y: 8,00	13,17	1,86	832.697	1.545.875	X: -0,20; Y: 8,00	13,17
1,14	464.333	531.511	X: -0,70; Y: 8,00	9,34	1,20	464.333	557.198	X: -0,70; Y: 8,00	9,34
1,99	839.059	1.665.549	X: -0,70; Y: 8,00	13,34	1,86	839.059	1.556.645	X: -0,70; Y: 8,00	13,34
1,13	468.426	529.764	X: -1,20; Y: 8,00	9,53	1,18	468.426	553.232	X: -1,20; Y: 8,00	9,53
2,01	839.139	1.687.957	X: -1,20; Y: 8,00	13,53	1,87	839.139	1.571.758	X: -1,20; Y: 8,00	13,53
1,13	474.010	533.395	X: -1,70; Y: 8,00	9,75	1,17	474.010	554.958	X: -1,70; Y: 8,00	9,75
2,05	842.827	1.726.065	X: -1,70; Y: 8,00	13,75	1,90	842.827	1.599.220	X: -1,70; Y: 8,00	13,75
1,14	479.246	545.542	X: -2,20; Y: 8,00	9,98	1,17	479.246	562.253	X: -2,20; Y: 8,00	9,98
2,09	849.604	1.772.718	X: -2,20; Y: 8,00	13,98	1,92	849.604	1.634.309	X: -2,20; Y: 8,00	13,98
1,16	488.576	568.328	X: -2,70; Y: 8,00	10,24	1,18	488.576	578.165	X: -2,70; Y: 8,00	10,24
2,13	861.234	1.834.318	X: -2,70; Y: 8,00	14,24	1,95	861.234	1.681.477	X: -2,70; Y: 8,00	14,24
1,22	490.749	597.842	X: -3,20; Y: 8,00	10,51	1,22	490.749	598.111	X: -3,20; Y: 8,00	10,51
2,20	864.621	1.900.857	X: -3,20; Y: 8,00	14,51	2,00	864.621	1.733.142	X: -3,20; Y: 8,00	14,51
1,30	492.892	638.794	X: -3,70; Y: 8,00	10,80	1,27	492.892	627.349	X: -3,70; Y: 8,00	10,80
2,28	867.863	1.976.332	X: -3,70; Y: 8,00	14,80	2,07	867.863	1.792.429	X: -3,70; Y: 8,00	14,80
1,39	493.107	684.228	X: -4,20; Y: 8,00	11,10	1,34	493.107	660.484	X: -4,20; Y: 8,00	11,10
2,37	869.647	2.060.854	X: -4,20; Y: 8,00	15,10	2,14	869.647	1.859.443	X: -4,20; Y: 8,00	15,10
1,29	454.842	586.955	X: 0,30; Y: 8,50	9,51	1,33	454.842	604.495	X: 0,30; Y: 8,50	9,51
1,98	852.359	1.683.750	X: 0,30; Y: 8,50	13,51	1,86	852.359	1.587.654	X: 0,30; Y: 8,50	13,51
1,21	465.853	565.895	X: -0,20; Y: 8,50	9,65	1,26	465.853	588.760	X: -0,20; Y: 8,50	9,65
1,98	851.379	1.685.864	X: -0,20; Y: 8,50	13,65	1,86	851.379	1.585.705	X: -0,20; Y: 8,50	13,65
1,16	476.524	551.320	X: -0,70; Y: 8,50	9,81	1,21	476.524	577.915	X: -0,70; Y: 8,50	9,81
1,97	861.761	1.700.000	X: -0,70; Y: 8,50	13,81	1,85	861.761	1.594.551	X: -0,70; Y: 8,50	13,81
1,14	480.403	547.211	X: -1,20; Y: 8,50	9,99	1,19	480.403	572.708	X: -1,20; Y: 8,50	9,99
1,99	866.133	1.725.132	X: -1,20; Y: 8,50	13,99	1,86	866.133	1.611.328	X: -1,20; Y: 8,50	13,99
1,13	485.898	549.658	X: -1,70; Y: 8,50	10,20	1,18	485.898	573.089	X: -1,70; Y: 8,50	10,20
2,01	873.765	1.758.898	X: -1,70; Y: 8,50	14,20	1,87	873.765	1.635.860	X: -1,70; Y: 8,50	14,20
1,14	491.223	559.749	X: -2,20; Y: 8,50	10,42	1,18	491.223	579.005	X: -2,20; Y: 8,50	10,42
2,06	875.928	1.803.624	X: -2,20; Y: 8,50	14,42	1,91	875.928	1.668.815	X: -2,20; Y: 8,50	14,42
1,16	499.609	579.822	X: -2,70; Y: 8,50	10,67	1,19	499.609	592.880	X: -2,70; Y: 8,50	10,67
2,11	881.412	1.856.871	X: -2,70; Y: 8,50	14,67	1,94	881.412	1.709.414	X: -2,70; Y: 8,50	14,67
1,21	502.477	607.266	X: -3,20; Y: 8,50	10,93	1,22	502.477	611.091	X: -3,20; Y: 8,50	10,93
2,18	882.674	1.920.404	X: -3,20; Y: 8,50	14,93	1,99	882.674	1.758.353	X: -3,20; Y: 8,50	14,93
1,27	503.705	641.720	X: -3,70; Y: 8,50	11,21	1,26	503.705	635.474	X: -3,70; Y: 8,50	11,21
2,25	884.982	1.992.625	X: -3,70; Y: 8,50	15,21	2,05	884.982	1.814.962	X: -3,70; Y: 8,50	15,21
1,36	504.926	687.739	X: -4,20; Y: 8,50	11,50	1,33	504.926	669.202	X: -4,20; Y: 8,50	11,50
2,34	887.222	2.073.503	X: -4,20; Y: 8,50	15,50	2,12	887.222	1.879.000	X: -4,20; Y: 8,50	15,50

Verifica 3

Approccio 1, Combinazione 2

Stato Limite Ultimo

con sisma

1,50	214.288	322.264	X: 0,30; Y: 4,00	5,28	1,50	214.288	320.488	X: 0,30; Y: 4,00	5,28
2,19	537.763	1.176.324	X: 0,30; Y: 4,00	9,28	2,01	537.763	1.078.340	X: 0,30; Y: 4,00	9,28
1,34	248.644	332.600	X: -0,20; Y: 4,00	5,52	1,35	248.644	334.856	X: -0,20; Y: 4,00	5,52
2,19	552.371	1.208.408	X: -0,20; Y: 4,00	9,52	1,99	552.371	1.101.537	X: -0,20; Y: 4,00	9,52
1,30	256.984	334.806	X: -0,70; Y: 4,00	5,80	1,30	256.984	333.501	X: -0,70; Y: 4,00	5,80
2,14	593.066	1.269.276	X: -0,70; Y: 4,00	9,80	1,94	593.066	1.151.230	X: -0,70; Y: 4,00	9,80

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,28	280.561	360.489	X: -1,20; Y: 4,00	6,11	1,27	280.561	355.995	X: -1,20; Y: 4,00	6,11
2,20	600.787	1.320.479	X: -1,20; Y: 4,00	10,11	1,98	600.787	1.189.708	X: -1,20; Y: 4,00	10,11
1,31	286.993	377.302	X: -1,70; Y: 4,00	6,44	1,27	286.993	365.128	X: -1,70; Y: 4,00	6,44
2,27	608.261	1.380.602	X: -1,70; Y: 4,00	10,44	2,03	608.261	1.235.573	X: -1,70; Y: 4,00	10,44
1,37	305.662	418.641	X: -2,20; Y: 4,00	6,79	1,30	305.662	397.922	X: -2,20; Y: 4,00	6,79
2,30	638.684	1.469.411	X: -2,20; Y: 4,00	10,79	2,05	638.684	1.307.082	X: -2,20; Y: 4,00	10,79
1,45	322.486	467.551	X: -2,70; Y: 4,00	7,16	1,35	322.486	436.035	X: -2,70; Y: 4,00	7,16
2,35	667.333	1.566.984	X: -2,70; Y: 4,00	11,16	2,08	667.333	1.384.939	X: -2,70; Y: 4,00	11,16
1,59	318.751	508.378	X: -3,20; Y: 4,00	7,54	1,46	318.751	464.220	X: -3,20; Y: 4,00	7,54
2,48	666.751	1.653.953	X: -3,20; Y: 4,00	11,54	2,18	666.751	1.454.130	X: -3,20; Y: 4,00	11,54
1,73	330.787	572.379	X: -3,70; Y: 4,00	7,94	1,56	330.787	515.333	X: -3,70; Y: 4,00	7,94
2,58	686.865	1.769.418	X: -3,70; Y: 4,00	11,94	2,25	686.865	1.547.645	X: -3,70; Y: 4,00	11,94
1,88	341.858	643.615	X: -4,20; Y: 4,00	8,35	1,67	341.858	572.561	X: -4,20; Y: 4,00	8,35
2,67	708.315	1.892.890	X: -4,20; Y: 4,00	12,35	2,33	708.315	1.647.678	X: -4,20; Y: 4,00	12,35
1,36	266.719	363.989	X: 0,30; Y: 4,50	5,73	1,37	266.719	365.226	X: 0,30; Y: 4,50	5,73
2,06	598.116	1.230.706	X: 0,30; Y: 4,50	9,73	1,89	598.116	1.132.081	X: 0,30; Y: 4,50	9,73
1,23	287.665	353.723	X: -0,20; Y: 4,50	5,95	1,25	287.665	358.790	X: -0,20; Y: 4,50	5,95
2,03	618.843	1.257.867	X: -0,20; Y: 4,50	9,95	1,86	618.843	1.152.299	X: -0,20; Y: 4,50	9,95
1,20	295.233	354.943	X: -0,70; Y: 4,50	6,21	1,21	295.233	356.887	X: -0,70; Y: 4,50	6,21
2,06	629.229	1.296.249	X: -0,70; Y: 4,50	10,21	1,88	629.229	1.180.322	X: -0,70; Y: 4,50	10,21
1,18	319.522	375.543	X: -1,20; Y: 4,50	6,50	1,18	319.522	375.661	X: -1,20; Y: 4,50	6,50
2,04	665.551	1.360.078	X: -1,20; Y: 4,50	10,50	1,85	665.551	1.230.983	X: -1,20; Y: 4,50	10,50
1,21	323.673	391.911	X: -1,70; Y: 4,50	6,81	1,19	323.673	384.625	X: -1,70; Y: 4,50	6,81
2,10	674.529	1.416.752	X: -1,70; Y: 4,50	10,81	1,89	674.529	1.274.460	X: -1,70; Y: 4,50	10,81
1,26	341.632	429.208	X: -2,20; Y: 4,50	7,14	1,21	341.632	414.009	X: -2,20; Y: 4,50	7,14
2,19	676.529	1.483.371	X: -2,20; Y: 4,50	11,14	1,96	676.529	1.325.767	X: -2,20; Y: 4,50	11,14
1,33	357.809	474.138	X: -2,70; Y: 4,50	7,50	1,25	357.809	448.608	X: -2,70; Y: 4,50	7,50
2,24	702.775	1.575.236	X: -2,70; Y: 4,50	11,50	1,99	702.775	1.399.212	X: -2,70; Y: 4,50	11,50
1,45	354.766	514.083	X: -3,20; Y: 4,50	7,86	1,34	354.766	476.031	X: -3,20; Y: 4,50	7,86
2,36	703.931	1.659.065	X: -3,20; Y: 4,50	11,86	2,08	703.931	1.465.522	X: -3,20; Y: 4,50	11,86
1,57	366.771	574.232	X: -3,70; Y: 4,50	8,25	1,43	366.771	523.418	X: -3,70; Y: 4,50	8,25
2,43	727.314	1.768.277	X: -3,70; Y: 4,50	12,25	2,14	727.314	1.553.615	X: -3,70; Y: 4,50	12,25
1,70	377.581	641.635	X: -4,20; Y: 4,50	8,64	1,53	377.581	576.899	X: -4,20; Y: 4,50	8,64
2,52	749.060	1.885.922	X: -4,20; Y: 4,50	12,64	2,20	749.060	1.648.518	X: -4,20; Y: 4,50	12,64
1,29	300.711	387.098	X: 0,30; Y: 5,00	6,18	1,30	300.711	389.956	X: 0,30; Y: 5,00	6,18
1,94	659.507	1.280.522	X: 0,30; Y: 5,00	10,18	1,79	659.507	1.182.806	X: 0,30; Y: 5,00	10,18
1,16	333.973	386.814	X: -0,20; Y: 5,00	6,40	1,18	333.973	395.654	X: -0,20; Y: 5,00	6,40
1,94	673.514	1.305.373	X: -0,20; Y: 5,00	10,40	1,78	673.514	1.200.078	X: -0,20; Y: 5,00	10,40
1,10	347.927	383.521	X: -0,70; Y: 5,00	6,64	1,13	347.927	392.972	X: -0,70; Y: 5,00	6,64
1,94	689.875	1.339.009	X: -0,70; Y: 5,00	10,64	1,78	689.875	1.225.073	X: -0,70; Y: 5,00	10,64
1,12	350.838	392.048	X: -1,20; Y: 5,00	6,91	1,13	350.838	395.830	X: -1,20; Y: 5,00	6,91
1,98	698.219	1.383.473	X: -1,20; Y: 5,00	10,91	1,80	698.219	1.258.072	X: -1,20; Y: 5,00	10,91
1,13	369.690	416.854	X: -1,70; Y: 5,00	7,20	1,13	369.690	415.938	X: -1,70; Y: 5,00	7,20
2,03	706.729	1.436.874	X: -1,70; Y: 5,00	11,20	1,84	706.729	1.298.716	X: -1,70; Y: 5,00	11,20
1,18	372.453	439.857	X: -2,20; Y: 5,00	7,52	1,15	372.453	430.048	X: -2,20; Y: 5,00	7,52
2,06	735.761	1.513.482	X: -2,20; Y: 5,00	11,52	1,85	735.761	1.359.166	X: -2,20; Y: 5,00	11,52
1,24	387.964	480.891	X: -2,70; Y: 5,00	7,85	1,19	387.964	461.306	X: -2,70; Y: 5,00	7,85
2,15	736.155	1.586.042	X: -2,70; Y: 5,00	11,85	1,92	736.155	1.415.855	X: -2,70; Y: 5,00	11,85
1,35	385.841	519.537	X: -3,20; Y: 5,00	8,20	1,26	385.841	487.734	X: -3,20; Y: 5,00	8,20
2,21	759.589	1.680.819	X: -3,20; Y: 5,00	12,20	1,96	759.589	1.491.288	X: -3,20; Y: 5,00	12,20
1,45	397.515	575.956	X: -3,70; Y: 5,00	8,57	1,34	397.515	531.622	X: -3,70; Y: 5,00	8,57
2,33	759.888	1.770.397	X: -3,70; Y: 5,00	12,57	2,06	759.888	1.562.988	X: -3,70; Y: 5,00	12,57
1,57	408.105	639.552	X: -4,20; Y: 5,00	8,95	1,42	408.105	581.477	X: -4,20; Y: 5,00	8,95
2,41	781.133	1.882.426	X: -4,20; Y: 5,00	12,95	2,12	781.133	1.653.205	X: -4,20; Y: 5,00	12,95
1,22	344.820	419.062	X: 0,30; Y: 5,50	6,65	1,23	344.820	425.692	X: 0,30; Y: 5,50	6,65
1,87	709.362	1.328.652	X: 0,30; Y: 5,50	10,65	1,73	709.362	1.230.675	X: 0,30; Y: 5,50	10,65
1,13	360.743	406.958	X: -0,20; Y: 5,50	6,84	1,16	360.743	417.743	X: -0,20; Y: 5,50	6,84
1,89	708.456	1.336.810	X: -0,20; Y: 5,50	10,84	1,74	708.456	1.234.319	X: -0,20; Y: 5,50	10,84
1,07	374.447	401.978	X: -0,70; Y: 5,50	7,07	1,11	374.447	414.124	X: -0,70; Y: 5,50	7,07
1,90	718.763	1.368.362	X: -0,70; Y: 5,50	11,07	1,75	718.763	1.256.873	X: -0,70; Y: 5,50	11,07
1,06	383.964	405.762	X: -1,20; Y: 5,50	7,32	1,08	383.964	415.402	X: -1,20; Y: 5,50	7,32
1,89	751.695	1.420.178	X: -1,20; Y: 5,50	11,32	1,73	751.695	1.297.204	X: -1,20; Y: 5,50	11,32
1,08	397.470	428.994	X: -1,70; Y: 5,50	7,60	1,09	397.470	432.688	X: -1,70; Y: 5,50	7,60
1,94	757.519	1.470.972	X: -1,70; Y: 5,50	11,60	1,76	757.519	1.335.492	X: -1,70; Y: 5,50	11,60
1,13	399.042	450.816	X: -2,20; Y: 5,50	7,90	1,12	399.042	446.066	X: -2,20; Y: 5,50	7,90
2,00	763.880	1.530.519	X: -2,20; Y: 5,50	11,90	1,81	763.880	1.381.391	X: -2,20; Y: 5,50	11,90
1,18	413.826	488.075	X: -2,70; Y: 5,50	8,22	1,15	413.826	474.168	X: -2,70; Y: 5,50	8,22
2,08	769.355	1.598.828	X: -2,70; Y: 5,50	12,22	1,86	769.355	1.434.529	X: -2,70; Y: 5,50	12,22
1,27	412.730	525.092	X: -3,20; Y: 5,50	8,56	1,21	412.730	499.418	X: -3,20; Y: 5,50	8,56
2,14	789.008	1.688.690	X: -3,20; Y: 5,50	12,56	1,91	789.008	1.505.895	X: -3,20; Y: 5,50	12,56
1,36	423.966	577.856	X: -3,70; Y: 5,50	8,91	1,27	423.966	539.980	X: -3,70; Y: 5,50	8,91
2,25	789.432	1.775.068	X: -3,70; Y: 5,50	12,91	1,99	789.432	1.574.777	X: -3,70; Y: 5,50	12,91
1,47	434.062	637.757	X: -4,20; Y: 5,50	9,28	1,35	434.062	586.413	X: -4,20; Y: 5,50	9,28
2,32	809.716	1.881.714	X: -4,20; Y: 5,50	13,28	2,05	809.716	1.660.562	X: -4,20; Y: 5,50	13,28
1,17	375.633	438.058	X: 0,30; Y: 6,00	7,12	1,20	375.633	448.954	X: 0,30; Y: 6,00	7,12
1,84	741.402	1.363.246	X: 0,30; Y: 6,00	11,12	1,71	741.402	1.268.018	X: 0,30; Y: 6,00	11,12
1,11	384.333	427.400	X: -0,20; Y: 6,00	7,30	1,14	384.333	439.828	X: -0,20; Y: 6,00	7,30
1,83	754.113	1.381.575	X: -0,20; Y: 6,00	11,30	1,70	754.113	1.279.974	X: -0,20; Y: 6,00	11,30
1,06	397.497	420.850	X: -0,70; Y: 6,00	7,51	1,09	397.497	435.203	X: -0,70; Y: 6,00	7,51
1,83	769.375	1.408.542	X: -0,70; Y: 6,00	11,51	1,69	769.375	1.299.513	X: -0,70; Y: 6,00	11,51
1,02	419.236	428.934	X: -1,20; Y: 6,00	7,75	1,06	419.236	443.060	X: -1,20; Y: 6,00	7,75
1,86	776.831	1.446.508	X: -1,20; Y: 6,00	11,75	1,71	776.831	1.327.128	X: -1,20; Y: 6,00	11,75

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,03	425.444	440.106	X: -1,70; Y: 6,00	8,02	1,06	425.444	449.321	X: -1,70; Y: 6,00	8,02
1,90	787.201	1.492.913	X: -1,70; Y: 6,00	12,02	1,73	787.201	1.362.203	X: -1,70; Y: 6,00	12,02
1,09	423.857	461.541	X: -2,20; Y: 6,00	8,30	1,09	423.857	461.686	X: -2,20; Y: 6,00	8,30
1,96	791.311	1.549.490	X: -2,20; Y: 6,00	12,30	1,78	791.311	1.405.247	X: -2,20; Y: 6,00	12,30
1,14	436.113	495.852	X: -2,70; Y: 6,00	8,61	1,12	436.113	487.223	X: -2,70; Y: 6,00	8,61
2,00	813.982	1.624.392	X: -2,70; Y: 6,00	12,61	1,80	813.982	1.464.048	X: -2,70; Y: 6,00	12,61
1,22	436.057	530.992	X: -3,20; Y: 6,00	8,93	1,17	436.057	511.158	X: -3,20; Y: 6,00	8,93
2,08	818.396	1.698.605	X: -3,20; Y: 6,00	12,93	1,86	818.396	1.522.460	X: -3,20; Y: 6,00	12,93
1,30	446.738	580.196	X: -3,70; Y: 6,00	9,27	1,23	446.738	548.569	X: -3,70; Y: 6,00	9,27
2,17	820.917	1.781.310	X: -3,70; Y: 6,00	13,27	1,93	820.917	1.588.015	X: -3,70; Y: 6,00	13,27
1,40	456.203	636.493	X: -4,20; Y: 6,00	9,62	1,30	456.203	591.758	X: -4,20; Y: 6,00	9,62
2,25	836.737	1.883.413	X: -4,20; Y: 6,00	13,62	2,00	836.737	1.670.068	X: -4,20; Y: 6,00	13,62
1,16	397.268	459.965	X: 0,30; Y: 6,50	7,59	1,19	397.268	471.962	X: 0,30; Y: 6,50	7,59
1,80	783.144	1.408.764	X: 0,30; Y: 6,50	11,59	1,68	783.144	1.313.897	X: 0,30; Y: 6,50	11,59
1,10	407.215	447.643	X: -0,20; Y: 6,50	7,76	1,13	407.215	461.627	X: -0,20; Y: 6,50	7,76
1,80	784.088	1.414.445	X: -0,20; Y: 6,50	11,76	1,68	784.088	1.315.717	X: -0,20; Y: 6,50	11,76
1,04	428.283	444.358	X: -0,70; Y: 6,50	7,96	1,08	428.283	461.588	X: -0,70; Y: 6,50	7,96
1,81	793.691	1.439.632	X: -0,70; Y: 6,50	11,96	1,68	793.691	1.333.102	X: -0,70; Y: 6,50	11,96
1,02	437.969	444.857	X: -1,20; Y: 6,50	8,19	1,05	437.969	461.374	X: -1,20; Y: 6,50	8,19
1,83	805.951	1.473.256	X: -1,20; Y: 6,50	12,19	1,68	805.951	1.357.858	X: -1,20; Y: 6,50	12,19
1,02	444.935	453.961	X: -1,70; Y: 6,50	8,44	1,05	444.935	466.574	X: -1,70; Y: 6,50	8,44
1,87	811.279	1.517.426	X: -1,70; Y: 6,50	12,44	1,71	811.279	1.390.571	X: -1,70; Y: 6,50	12,44
1,07	444.095	473.843	X: -2,20; Y: 6,50	8,71	1,08	444.095	477.700	X: -2,20; Y: 6,50	8,71
1,89	835.285	1.577.898	X: -2,20; Y: 6,50	12,71	1,72	835.285	1.437.524	X: -2,20; Y: 6,50	12,71
1,10	457.008	503.492	X: -2,70; Y: 6,50	9,00	1,09	457.008	499.847	X: -2,70; Y: 6,50	9,00
1,96	838.277	1.640.511	X: -2,70; Y: 6,50	13,00	1,77	838.277	1.485.830	X: -2,70; Y: 6,50	13,00
1,18	456.353	537.392	X: -3,20; Y: 6,50	9,31	1,15	456.353	523.008	X: -3,20; Y: 6,50	9,31
2,03	842.169	1.711.385	X: -3,20; Y: 6,50	13,31	1,83	842.169	1.541.396	X: -3,20; Y: 6,50	13,31
1,25	466.378	583.041	X: -3,70; Y: 6,50	9,63	1,19	466.378	557.310	X: -3,70; Y: 6,50	9,63
2,09	861.316	1.798.758	X: -3,70; Y: 6,50	13,63	1,87	861.316	1.610.682	X: -3,70; Y: 6,50	13,63
1,34	475.031	635.588	X: -4,20; Y: 6,50	9,97	1,26	475.031	597.134	X: -4,20; Y: 6,50	9,97
2,18	863.829	1.887.114	X: -4,20; Y: 6,50	13,97	1,95	863.829	1.681.420	X: -4,20; Y: 6,50	13,97
1,14	425.328	486.271	X: 0,30; Y: 7,00	8,07	1,17	425.328	499.251	X: 0,30; Y: 7,00	8,07
1,78	811.513	1.444.354	X: 0,30; Y: 7,00	12,07	1,67	811.513	1.352.133	X: 0,30; Y: 7,00	12,07
1,06	440.270	468.629	X: -0,20; Y: 7,00	8,23	1,11	440.270	487.604	X: -0,20; Y: 7,00	8,23
1,77	822.383	1.456.845	X: -0,20; Y: 7,00	12,23	1,65	822.383	1.359.282	X: -0,20; Y: 7,00	12,23
1,04	445.163	463.172	X: -0,70; Y: 7,00	8,42	1,08	445.163	481.222	X: -0,70; Y: 7,00	8,42
1,78	832.347	1.478.577	X: -0,70; Y: 7,00	12,42	1,65	832.347	1.373.897	X: -0,70; Y: 7,00	12,42
1,01	454.692	461.211	X: -1,20; Y: 7,00	8,63	1,06	454.692	479.748	X: -1,20; Y: 7,00	8,63
1,79	842.930	1.509.295	X: -1,20; Y: 7,00	12,63	1,66	842.930	1.396.172	X: -1,20; Y: 7,00	12,63
1,01	461.937	468.205	X: -1,70; Y: 7,00	8,87	1,05	461.937	483.600	X: -1,70; Y: 7,00	8,87
1,82	849.410	1.550.078	X: -1,70; Y: 7,00	12,87	1,68	849.410	1.426.228	X: -1,70; Y: 7,00	12,87
1,04	466.816	483.542	X: -2,20; Y: 7,00	9,13	1,06	466.816	492.972	X: -2,20; Y: 7,00	9,13
1,87	856.628	1.599.633	X: -2,20; Y: 7,00	13,13	1,71	856.628	1.463.889	X: -2,20; Y: 7,00	13,13
1,08	473.848	512.400	X: -2,70; Y: 7,00	9,40	1,08	473.848	512.967	X: -2,70; Y: 7,00	9,40
1,92	863.599	1.657.986	X: -2,70; Y: 7,00	13,40	1,75	863.599	1.508.913	X: -2,70; Y: 7,00	13,40
1,14	475.546	543.681	X: -3,20; Y: 7,00	9,70	1,12	475.546	534.441	X: -3,20; Y: 7,00	9,70
1,99	865.585	1.725.851	X: -3,20; Y: 7,00	13,70	1,80	865.585	1.561.732	X: -3,20; Y: 7,00	13,70
1,21	483.315	586.409	X: -3,70; Y: 7,00	10,01	1,17	483.315	566.128	X: -3,70; Y: 7,00	10,01
2,05	882.318	1.808.859	X: -3,70; Y: 7,00	14,01	1,84	882.318	1.627.565	X: -3,70; Y: 7,00	14,01
1,31	482.670	632.568	X: -4,20; Y: 7,00	10,34	1,24	482.670	599.993	X: -4,20; Y: 7,00	10,34
2,14	885.622	1.893.652	X: -4,20; Y: 7,00	14,34	1,91	885.622	1.695.272	X: -4,20; Y: 7,00	14,34
1,15	441.687	507.279	X: 0,30; Y: 7,50	8,54	1,18	441.687	520.907	X: 0,30; Y: 7,50	8,54
1,76	846.594	1.487.540	X: 0,30; Y: 7,50	12,54	1,65	846.594	1.396.012	X: 0,30; Y: 7,50	12,54
1,07	455.967	488.373	X: -0,20; Y: 7,50	8,70	1,11	455.967	508.217	X: -0,20; Y: 7,50	8,70
1,76	845.454	1.491.483	X: -0,20; Y: 7,50	12,70	1,65	845.454	1.395.886	X: -0,20; Y: 7,50	12,70
1,04	462.108	480.048	X: -0,70; Y: 7,50	8,88	1,08	462.108	500.528	X: -0,70; Y: 7,50	8,88
1,76	857.268	1.510.013	X: -0,70; Y: 7,50	12,88	1,64	857.268	1.408.500	X: -0,70; Y: 7,50	12,88
1,02	469.783	477.845	X: -1,20; Y: 7,50	9,08	1,06	469.783	498.090	X: -1,20; Y: 7,50	9,08
1,78	864.849	1.538.500	X: -1,20; Y: 7,50	13,08	1,65	864.849	1.428.534	X: -1,20; Y: 7,50	13,08
1,01	477.041	482.928	X: -1,70; Y: 7,50	9,31	1,05	477.041	500.683	X: -1,70; Y: 7,50	9,31
1,80	873.460	1.575.655	X: -1,70; Y: 7,50	13,31	1,67	873.460	1.456.026	X: -1,70; Y: 7,50	13,31
1,03	482.452	496.038	X: -2,20; Y: 7,50	9,55	1,05	482.452	508.642	X: -2,20; Y: 7,50	9,55
1,85	878.330	1.622.499	X: -2,20; Y: 7,50	13,55	1,70	878.330	1.491.146	X: -2,20; Y: 7,50	13,55
1,06	493.169	520.683	X: -2,70; Y: 7,50	9,82	1,07	493.169	525.653	X: -2,70; Y: 7,50	9,82
1,90	884.145	1.677.778	X: -2,70; Y: 7,50	13,82	1,73	884.145	1.533.617	X: -2,70; Y: 7,50	13,82
1,12	491.103	550.961	X: -3,20; Y: 7,50	10,10	1,11	491.103	546.221	X: -3,20; Y: 7,50	10,10
1,94	901.401	1.747.069	X: -3,20; Y: 7,50	14,10	1,76	901.401	1.587.863	X: -3,20; Y: 7,50	14,10
1,18	499.352	590.119	X: -3,70; Y: 7,50	10,40	1,15	499.352	575.008	X: -3,70; Y: 7,50	10,40
2,02	903.199	1.820.701	X: -3,70; Y: 7,50	14,40	1,82	903.199	1.645.837	X: -3,70; Y: 7,50	14,40
1,27	498.444	634.534	X: -4,20; Y: 7,50	10,72	1,22	498.444	607.508	X: -4,20; Y: 7,50	10,72
2,10	905.970	1.902.199	X: -4,20; Y: 7,50	14,72	1,89	905.970	1.710.786	X: -4,20; Y: 7,50	14,72
1,16	456.884	528.097	X: 0,30; Y: 8,00	9,02	1,19	456.884	542.329	X: 0,30; Y: 8,00	9,02
1,75	868.975	1.524.483	X: 0,30; Y: 8,00	13,02	1,65	868.975	1.434.557	X: 0,30; Y: 8,00	13,02
1,08	470.070	508.263	X: -0,20; Y: 8,00	9,17	1,12	470.070	528.692	X: -0,20; Y: 8,00	9,17
1,74	881.021	1.530.922	X: -0,20; Y: 8,00	13,17	1,63	881.021	1.437.462	X: -0,20; Y: 8,00	13,17
1,03	480.892	496.173	X: -0,70; Y: 8,00	9,34	1,08	480.892	519.720	X: -0,70; Y: 8,00	9,34
1,74	887.908	1.547.286	X: -0,70; Y: 8,00	13,34	1,63	887.908	1.447.457	X: -0,70; Y: 8,00	13,34
1,02	484.970	494.562	X: -1,20; Y: 8,00	9,53	1,06	484.970	516.075	X: -1,20; Y: 8,00	9,53
1,76	888.593	1.567.853	X: -1,20; Y: 8,00	13,53	1,64	888.593	1.461.338	X: -1,20; Y: 8,00	13,53
1,01	490.702	497.908	X: -1,70; Y: 8,00	9,75	1,05	490.702	517.673	X: -1,70; Y: 8,00	9,75
1,79	893.301	1.602.998	X: -1,70; Y: 8,00	13,75	1,66	893.301	1.486.723	X: -1,70; Y: 8,00	13,75

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,03	496.253	509.083	X: -2,20; Y: 8,00	9,98	1,06	496.253	524.402	X: -2,20; Y: 8,00	9,98
1,83	901.343	1.646.022	X: -2,20; Y: 8,00	13,98	1,69	901.343	1.519.147	X: -2,20; Y: 8,00	13,98
1,05	506.194	530.129	X: -2,70; Y: 8,00	10,24	1,07	506.194	539.146	X: -2,70; Y: 8,00	10,24
1,86	914.646	1.702.930	X: -2,70; Y: 8,00	14,24	1,71	914.646	1.562.826	X: -2,70; Y: 8,00	14,24
1,09	509.052	557.287	X: -3,20; Y: 8,00	10,51	1,10	509.052	557.533	X: -3,20; Y: 8,00	10,51
1,92	919.795	1.764.273	X: -3,20; Y: 8,00	14,51	1,75	919.795	1.610.534	X: -3,20; Y: 8,00	14,51
1,16	512.173	595.043	X: -3,70; Y: 8,00	10,80	1,14	512.173	584.552	X: -3,70; Y: 8,00	10,80
1,98	925.041	1.833.852	X: -3,70; Y: 8,00	14,80	1,80	925.041	1.665.274	X: -3,70; Y: 8,00	14,80
1,24	513.470	636.870	X: -4,20; Y: 8,00	11,10	1,20	513.470	615.104	X: -4,20; Y: 8,00	11,10
2,06	929.064	1.911.762	X: -4,20; Y: 8,00	15,10	1,86	929.064	1.727.135	X: -4,20; Y: 8,00	15,10
1,16	472.584	547.402	X: 0,30; Y: 8,50	9,51	1,19	472.584	563.480	X: 0,30; Y: 8,50	9,51
1,73	901.788	1.564.435	X: 0,30; Y: 8,50	13,51	1,64	901.788	1.476.347	X: 0,30; Y: 8,50	13,51
1,09	483.253	528.039	X: -0,20; Y: 8,50	9,65	1,14	483.253	548.998	X: -0,20; Y: 8,50	9,65
1,74	900.891	1.566.313	X: -0,20; Y: 8,50	13,65	1,64	900.891	1.474.501	X: -0,20; Y: 8,50	13,65
1,04	493.723	514.642	X: -0,70; Y: 8,50	9,81	1,09	493.723	539.022	X: -0,70; Y: 8,50	9,81
1,73	911.740	1.579.380	X: -0,70; Y: 8,50	13,81	1,63	911.740	1.482.718	X: -0,70; Y: 8,50	13,81
1,03	497.548	510.856	X: -1,20; Y: 8,50	9,99	1,07	497.548	534.228	X: -1,20; Y: 8,50	9,99
1,75	916.809	1.602.561	X: -1,20; Y: 8,50	13,99	1,63	916.809	1.498.241	X: -1,20; Y: 8,50	13,99
1,02	503.150	513.107	X: -1,70; Y: 8,50	10,20	1,06	503.150	534.585	X: -1,70; Y: 8,50	10,20
1,77	925.379	1.633.706	X: -1,70; Y: 8,50	14,20	1,64	925.379	1.520.921	X: -1,70; Y: 8,50	14,20
1,03	508.747	522.391	X: -2,20; Y: 8,50	10,42	1,06	508.747	540.042	X: -2,20; Y: 8,50	10,42
1,80	928.721	1.674.939	X: -2,20; Y: 8,50	14,42	1,67	928.721	1.551.365	X: -2,20; Y: 8,50	14,42
1,04	517.670	540.925	X: -2,70; Y: 8,50	10,67	1,07	517.670	552.895	X: -2,70; Y: 8,50	10,67
1,84	935.632	1.724.033	X: -2,70; Y: 8,50	14,67	1,70	935.632	1.588.864	X: -2,70; Y: 8,50	14,67
1,09	521.175	566.183	X: -3,20; Y: 8,50	10,93	1,09	521.175	569.689	X: -3,20; Y: 8,50	10,93
1,90	938.557	1.782.601	X: -3,20; Y: 8,50	14,93	1,74	938.557	1.634.054	X: -3,20; Y: 8,50	14,93
1,14	523.217	597.894	X: -3,70; Y: 8,50	11,21	1,13	523.217	592.168	X: -3,70; Y: 8,50	11,21
1,96	942.775	1.849.178	X: -3,70; Y: 8,50	15,21	1,79	942.775	1.686.319	X: -3,70; Y: 8,50	15,21
1,22	525.544	640.317	X: -4,20; Y: 8,50	11,50	1,19	525.544	623.324	X: -4,20; Y: 8,50	11,50
2,03	947.161	1.923.732	X: -4,20; Y: 8,50	15,50	1,84	947.161	1.745.438	X: -4,20; Y: 8,50	15,50

Verifica 4

Approccio 1, Combinazione 2

Stato Limite Ultimo

con sisma

1,51	210.818	318.446	X: 0,30; Y: 4,00	5,28	1,50	210.818	316.670	X: 0,30; Y: 4,00	5,28
2,22	523.909	1.161.343	X: 0,30; Y: 4,00	9,28	2,03	523.909	1.063.359	X: 0,30; Y: 4,00	9,28
1,34	244.701	328.567	X: -0,20; Y: 4,00	5,52	1,35	244.701	330.822	X: -0,20; Y: 4,00	5,52
2,22	537.781	1.193.086	X: -0,20; Y: 4,00	9,52	2,02	537.781	1.086.214	X: -0,20; Y: 4,00	9,52
1,31	252.748	330.786	X: -0,70; Y: 4,00	5,80	1,30	252.748	329.481	X: -0,70; Y: 4,00	5,80
2,17	577.335	1.253.219	X: -0,70; Y: 4,00	9,80	1,97	577.335	1.135.173	X: -0,70; Y: 4,00	9,80
1,29	275.814	356.130	X: -1,20; Y: 4,00	6,11	1,27	275.814	351.636	X: -1,20; Y: 4,00	6,11
2,23	584.227	1.303.850	X: -1,20; Y: 4,00	10,11	2,01	584.227	1.173.079	X: -1,20; Y: 4,00	10,11
1,32	281.930	372.789	X: -1,70; Y: 4,00	6,44	1,28	281.930	360.614	X: -1,70; Y: 4,00	6,44
2,31	590.802	1.363.288	X: -1,70; Y: 4,00	10,44	2,06	590.802	1.218.260	X: -1,70; Y: 4,00	10,44
1,38	300.024	413.623	X: -2,20; Y: 4,00	6,79	1,31	300.024	392.905	X: -2,20; Y: 4,00	6,79
2,34	619.905	1.451.033	X: -2,20; Y: 4,00	10,79	2,08	619.905	1.288.704	X: -2,20; Y: 4,00	10,79
1,46	316.210	461.948	X: -2,70; Y: 4,00	7,16	1,36	316.210	430.432	X: -2,70; Y: 4,00	7,16
2,39	647.158	1.547.447	X: -2,70; Y: 4,00	11,16	2,11	647.158	1.365.402	X: -2,70; Y: 4,00	11,16
1,61	312.046	502.333	X: -3,20; Y: 4,00	7,54	1,47	312.046	458.176	X: -3,20; Y: 4,00	7,54
2,53	645.506	1.633.378	X: -3,20; Y: 4,00	11,54	2,22	645.506	1.433.555	X: -3,20; Y: 4,00	11,54
1,75	323.336	565.557	X: -3,70; Y: 4,00	7,94	1,57	323.336	508.511	X: -3,70; Y: 4,00	7,94
2,63	664.093	1.747.459	X: -3,70; Y: 4,00	11,94	2,30	664.093	1.525.687	X: -3,70; Y: 4,00	11,94
1,91	333.585	635.923	X: -4,20; Y: 4,00	8,35	1,69	333.585	564.869	X: -4,20; Y: 4,00	8,35
2,73	683.925	1.869.447	X: -4,20; Y: 4,00	12,35	2,37	683.925	1.624.234	X: -4,20; Y: 4,00	12,35
1,37	262.489	359.519	X: 0,30; Y: 4,50	5,73	1,37	262.489	360.756	X: 0,30; Y: 4,50	5,73
2,08	583.384	1.214.942	X: 0,30; Y: 4,50	9,73	1,91	583.384	1.116.317	X: 0,30; Y: 4,50	9,73
1,23	283.156	349.346	X: -0,20; Y: 4,50	5,95	1,25	283.156	354.412	X: -0,20; Y: 4,50	5,95
2,06	603.412	1.241.803	X: -0,20; Y: 4,50	9,95	1,88	603.412	1.136.236	X: -0,20; Y: 4,50	9,95
1,21	290.469	350.588	X: -0,70; Y: 4,50	6,21	1,21	290.469	352.532	X: -0,70; Y: 4,50	6,21
2,09	613.062	1.279.771	X: -0,70; Y: 4,50	10,21	1,90	613.062	1.163.843	X: -0,70; Y: 4,50	10,21
1,18	314.292	370.899	X: -1,20; Y: 4,50	6,50	1,18	314.292	371.017	X: -1,20; Y: 4,50	6,50
2,07	648.242	1.342.848	X: -1,20; Y: 4,50	10,50	1,87	648.242	1.213.754	X: -1,20; Y: 4,50	10,50
1,22	318.159	387.123	X: -1,70; Y: 4,50	6,81	1,19	318.159	379.838	X: -1,70; Y: 4,50	6,81
2,13	656.379	1.398.871	X: -1,70; Y: 4,50	10,81	1,91	656.379	1.256.578	X: -1,70; Y: 4,50	10,81
1,26	335.585	423.969	X: -2,20; Y: 4,50	7,14	1,22	335.585	408.770	X: -2,20; Y: 4,50	7,14
2,23	657.477	1.464.726	X: -2,20; Y: 4,50	11,14	1,99	657.477	1.307.122	X: -2,20; Y: 4,50	11,14
1,33	351.172	468.368	X: -2,70; Y: 4,50	7,50	1,26	351.172	442.837	X: -2,70; Y: 4,50	7,50
2,28	682.398	1.555.500	X: -2,70; Y: 4,50	11,50	2,02	682.398	1.379.477	X: -2,70; Y: 4,50	11,50
1,46	347.734	507.883	X: -3,20; Y: 4,50	7,86	1,35	347.734	469.831	X: -3,20; Y: 4,50	7,86
2,40	682.516	1.638.336	X: -3,20; Y: 4,50	11,86	2,12	682.516	1.444.793	X: -3,20; Y: 4,50	11,86
1,58	359.039	567.311	X: -3,70; Y: 4,50	8,25	1,44	359.039	516.496	X: -3,70; Y: 4,50	8,25
2,48	704.439	1.746.234	X: -3,70; Y: 4,50	12,25	2,17	704.439	1.531.572	X: -3,70; Y: 4,50	12,25
1,72	369.080	633.902	X: -4,20; Y: 4,50	8,64	1,54	369.080	569.166	X: -4,20; Y: 4,50	8,64
2,57	724.651	1.862.466	X: -4,20; Y: 4,50	12,64	2,24	724.651	1.625.061	X: -4,20; Y: 4,50	12,64
1,29	295.987	382.268	X: 0,30; Y: 5,00	6,18	1,30	295.987	385.126	X: 0,30; Y: 5,00	6,18
1,96	643.960	1.264.018	X: 0,30; Y: 5,00	10,18	1,81	643.960	1.166.301	X: 0,30; Y: 5,00	10,18
1,16	328.796	381.901	X: -0,20; Y: 5,00	6,40	1,19	328.796	390.741	X: -0,20; Y: 5,00	6,40
1,96	657.317	1.288.614	X: -0,20; Y: 5,00	10,40	1,80	657.317	1.183.319	X: -0,20; Y: 5,00	10,40
1,11	342.515	378.638	X: -0,70; Y: 5,00	6,64	1,13	342.515	388.089	X: -0,70; Y: 5,00	6,64
1,96	672.974	1.321.878	X: -0,70; Y: 5,00	10,64	1,79	672.974	1.207.942	X: -0,70; Y: 5,00	10,64
1,12	345.194	387.117	X: -1,20; Y: 5,00	6,91	1,13	345.194	390.898	X: -1,20; Y: 5,00	6,91
2,01	680.575	1.365.850	X: -1,20; Y: 5,00	10,91	1,82	680.575	1.240.449	X: -1,20; Y: 5,00	10,91
1,13	363.576	411.618	X: -1,70; Y: 5,00	7,20	1,13	363.576	410.702	X: -1,70; Y: 5,00	7,20
2,06	688.272	1.418.644	X: -1,70; Y: 5,00	11,20	1,86	688.272	1.280.486	X: -1,70; Y: 5,00	11,20

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,19	366.056	434.394	X: -2,20; Y: 5,00	7,52	1,16	366.056	424.585	X: -2,20; Y: 5,00	7,52
2,09	716.118	1.494.352	X: -2,20; Y: 5,00	11,52	1,87	716.118	1.340.036	X: -2,20; Y: 5,00	11,52
1,25	381.021	474.948	X: -2,70; Y: 5,00	7,85	1,20	381.021	455.362	X: -2,70; Y: 5,00	7,85
2,19	715.595	1.566.068	X: -2,70; Y: 5,00	11,85	1,95	715.595	1.395.881	X: -2,70; Y: 5,00	11,85
1,36	378.529	513.181	X: -3,20; Y: 5,00	8,20	1,27	378.529	481.378	X: -3,20; Y: 5,00	8,20
2,25	737.701	1.659.725	X: -3,20; Y: 5,00	12,20	1,99	737.701	1.470.193	X: -3,20; Y: 5,00	12,20
1,46	389.550	568.931	X: -3,70; Y: 5,00	8,57	1,35	389.550	524.598	X: -3,70; Y: 5,00	8,57
2,37	736.932	1.748.228	X: -3,70; Y: 5,00	12,57	2,09	736.932	1.540.819	X: -3,70; Y: 5,00	12,57
1,58	399.419	631.770	X: -4,20; Y: 5,00	8,95	1,44	399.419	573.694	X: -4,20; Y: 5,00	8,95
2,46	756.708	1.858.912	X: -4,20; Y: 5,00	12,95	2,15	756.708	1.629.692	X: -4,20; Y: 5,00	12,95
1,22	339.488	413.708	X: 0,30; Y: 5,50	6,65	1,24	339.488	420.338	X: 0,30; Y: 5,50	6,65
1,89	693.081	1.311.448	X: 0,30; Y: 5,50	10,65	1,75	693.081	1.213.471	X: 0,30; Y: 5,50	10,65
1,13	355.181	401.724	X: -0,20; Y: 5,50	6,84	1,16	355.181	412.510	X: -0,20; Y: 5,50	6,84
1,91	691.853	1.319.549	X: -0,20; Y: 5,50	10,84	1,76	691.853	1.217.058	X: -0,20; Y: 5,50	10,84
1,08	368.662	396.791	X: -0,70; Y: 5,50	7,07	1,11	368.662	408.937	X: -0,70; Y: 5,50	7,07
1,93	701.500	1.350.768	X: -0,70; Y: 5,50	11,07	1,77	701.500	1.239.278	X: -0,70; Y: 5,50	11,07
1,06	377.959	400.543	X: -1,20; Y: 5,50	7,32	1,09	377.959	410.183	X: -1,20; Y: 5,50	7,32
1,91	733.424	1.401.985	X: -1,20; Y: 5,50	11,32	1,74	733.424	1.279.011	X: -1,20; Y: 5,50	11,32
1,08	391.037	423.515	X: -1,70; Y: 5,50	7,60	1,09	391.037	427.209	X: -1,70; Y: 5,50	7,60
1,97	738.490	1.452.208	X: -1,70; Y: 5,50	11,60	1,78	738.490	1.316.728	X: -1,70; Y: 5,50	11,60
1,13	392.343	445.128	X: -2,20; Y: 5,50	7,90	1,12	392.343	440.378	X: -2,20; Y: 5,50	7,90
2,03	744.017	1.511.070	X: -2,20; Y: 5,50	11,90	1,83	744.017	1.361.942	X: -2,20; Y: 5,50	11,90
1,19	406.622	481.955	X: -2,70; Y: 5,50	8,22	1,15	406.622	468.048	X: -2,70; Y: 5,50	8,22
2,11	748.599	1.578.582	X: -2,70; Y: 5,50	12,22	1,89	748.599	1.414.283	X: -2,70; Y: 5,50	12,22
1,28	405.176	518.578	X: -3,20; Y: 5,50	8,56	1,22	405.176	492.904	X: -3,20; Y: 5,50	8,56
2,17	767.010	1.667.387	X: -3,20; Y: 5,50	12,56	1,94	767.010	1.484.592	X: -3,20; Y: 5,50	12,56
1,37	415.805	570.723	X: -3,70; Y: 5,50	8,91	1,28	415.805	532.848	X: -3,70; Y: 5,50	8,91
2,29	766.406	1.752.736	X: -3,70; Y: 5,50	12,91	2,03	766.406	1.552.445	X: -3,70; Y: 5,50	12,91
1,48	425.229	629.919	X: -4,20; Y: 5,50	9,28	1,36	425.229	578.576	X: -4,20; Y: 5,50	9,28
2,37	785.288	1.858.104	X: -4,20; Y: 5,50	13,28	2,08	785.288	1.636.952	X: -4,20; Y: 5,50	13,28
1,17	369.939	432.368	X: 0,30; Y: 6,00	7,12	1,20	369.939	443.264	X: 0,30; Y: 6,00	7,12
1,86	724.721	1.345.494	X: 0,30; Y: 6,00	11,12	1,73	724.721	1.250.267	X: 0,30; Y: 6,00	11,12
1,11	378.433	421.846	X: -0,20; Y: 6,00	7,30	1,15	378.433	434.273	X: -0,20; Y: 6,00	7,30
1,85	736.858	1.363.648	X: -0,20; Y: 6,00	11,30	1,71	736.858	1.262.047	X: -0,20; Y: 6,00	11,30
1,06	391.389	415.358	X: -0,70; Y: 6,00	7,51	1,10	391.389	429.712	X: -0,70; Y: 6,00	7,51
1,85	751.499	1.390.323	X: -0,70; Y: 6,00	11,51	1,70	751.499	1.281.294	X: -0,70; Y: 6,00	11,51
1,03	412.741	423.317	X: -1,20; Y: 6,00	7,75	1,06	412.741	437.442	X: -1,20; Y: 6,00	7,75
1,88	758.278	1.427.879	X: -1,20; Y: 6,00	11,75	1,73	758.278	1.308.498	X: -1,20; Y: 6,00	11,75
1,04	418.729	434.381	X: -1,70; Y: 6,00	8,02	1,06	418.729	443.596	X: -1,70; Y: 6,00	8,02
1,92	767.913	1.473.758	X: -1,70; Y: 6,00	12,02	1,75	767.913	1.343.048	X: -1,70; Y: 6,00	12,02
1,09	416.895	455.627	X: -2,20; Y: 6,00	8,30	1,09	416.895	455.772	X: -2,20; Y: 6,00	8,30
1,98	771.242	1.529.694	X: -2,20; Y: 6,00	12,30	1,80	771.242	1.385.451	X: -2,20; Y: 6,00	12,30
1,14	428.684	489.551	X: -2,70; Y: 6,00	8,61	1,12	428.684	480.922	X: -2,70; Y: 6,00	8,61
2,02	792.791	1.603.722	X: -2,70; Y: 6,00	12,61	1,82	792.791	1.443.378	X: -2,70; Y: 6,00	12,61
1,22	428.294	524.318	X: -3,20; Y: 6,00	8,93	1,18	428.294	504.485	X: -3,20; Y: 6,00	8,93
2,11	796.280	1.677.060	X: -3,20; Y: 6,00	12,93	1,88	796.280	1.500.915	X: -3,20; Y: 6,00	12,93
1,31	438.411	572.951	X: -3,70; Y: 6,00	9,27	1,23	438.411	541.324	X: -3,70; Y: 6,00	9,27
2,20	797.814	1.758.782	X: -3,70; Y: 6,00	13,27	1,96	797.814	1.565.488	X: -3,70; Y: 6,00	13,27
1,41	447.252	628.592	X: -4,20; Y: 6,00	9,62	1,31	447.252	583.857	X: -4,20; Y: 6,00	9,62
2,29	812.312	1.859.671	X: -4,20; Y: 6,00	13,62	2,03	812.312	1.646.325	X: -4,20; Y: 6,00	13,62
1,16	391.257	453.938	X: 0,30; Y: 6,50	7,59	1,19	391.257	465.935	X: 0,30; Y: 6,50	7,59
1,82	765.843	1.390.342	X: 0,30; Y: 6,50	11,59	1,69	765.843	1.295.474	X: 0,30; Y: 6,50	11,59
1,10	401.014	441.768	X: -0,20; Y: 6,50	7,76	1,14	401.014	455.752	X: -0,20; Y: 6,50	7,76
1,82	766.486	1.395.992	X: -0,20; Y: 6,50	11,76	1,69	766.486	1.297.264	X: -0,20; Y: 6,50	11,76
1,04	421.738	438.482	X: -0,70; Y: 6,50	7,96	1,08	421.738	455.713	X: -0,70; Y: 6,50	7,96
1,83	775.497	1.420.922	X: -0,70; Y: 6,50	11,96	1,69	775.497	1.314.392	X: -0,70; Y: 6,50	11,96
1,02	431.222	438.976	X: -1,20; Y: 6,50	8,19	1,06	431.222	455.493	X: -1,20; Y: 6,50	8,19
1,85	787.120	1.454.174	X: -1,20; Y: 6,50	12,19	1,70	787.120	1.338.776	X: -1,20; Y: 6,50	12,19
1,02	437.972	447.990	X: -1,70; Y: 6,50	8,44	1,05	437.972	460.603	X: -1,70; Y: 6,50	8,44
1,89	791.751	1.497.859	X: -1,70; Y: 6,50	12,44	1,73	791.751	1.371.004	X: -1,70; Y: 6,50	12,44
1,07	436.897	467.702	X: -2,20; Y: 6,50	8,71	1,08	436.897	471.558	X: -2,20; Y: 6,50	8,71
1,91	814.769	1.557.632	X: -2,20; Y: 6,50	12,71	1,74	814.769	1.417.258	X: -2,20; Y: 6,50	12,71
1,11	449.385	497.008	X: -2,70; Y: 6,50	9,00	1,10	449.385	493.363	X: -2,70; Y: 6,50	9,00
1,98	816.949	1.619.525	X: -2,70; Y: 6,50	13,00	1,79	816.949	1.464.844	X: -2,70; Y: 6,50	13,00
1,18	448.411	530.554	X: -3,20; Y: 6,50	9,31	1,15	448.411	516.171	X: -3,20; Y: 6,50	9,31
2,06	819.947	1.689.569	X: -3,20; Y: 6,50	13,31	1,85	819.947	1.519.580	X: -3,20; Y: 6,50	13,31
1,26	457.913	575.680	X: -3,70; Y: 6,50	9,63	1,20	457.913	549.949	X: -3,70; Y: 6,50	9,63
2,12	837.907	1.775.909	X: -3,70; Y: 6,50	13,63	1,89	837.907	1.587.832	X: -3,70; Y: 6,50	13,63
1,35	465.990	627.621	X: -4,20; Y: 6,50	9,97	1,26	465.990	589.167	X: -4,20; Y: 6,50	9,97
2,22	839.389	1.863.206	X: -4,20; Y: 6,50	13,97	1,97	839.389	1.657.512	X: -4,20; Y: 6,50	13,97
1,15	418.906	479.847	X: 0,30; Y: 7,00	8,07	1,18	418.906	492.827	X: 0,30; Y: 7,00	8,07
1,80	793.859	1.425.369	X: 0,30; Y: 7,00	12,07	1,68	793.859	1.333.148	X: 0,30; Y: 7,00	12,07
1,07	433.667	462.375	X: -0,20; Y: 7,00	8,23	1,11	433.667	481.350	X: -0,20; Y: 7,00	8,23
1,79	804.226	1.437.756	X: -0,20; Y: 7,00	12,23	1,67	804.226	1.340.193	X: -0,20; Y: 7,00	12,23
1,04	438.383	457.011	X: -0,70; Y: 7,00	8,42	1,08	438.383	475.062	X: -0,70; Y: 7,00	8,42
1,79	813.648	1.459.270	X: -0,70; Y: 7,00	12,42	1,66	813.648	1.354.590	X: -0,70; Y: 7,00	12,42
1,02	447.721	455.064	X: -1,20; Y: 7,00	8,63	1,06	447.721	473.602	X: -1,20; Y: 7,00	8,63
1,81	823.618	1.489.656	X: -1,20; Y: 7,00	12,63	1,67	823.618	1.376.533	X: -1,20; Y: 7,00	12,63
1,02	454.758	461.989	X: -1,70; Y: 7,00	8,87	1,05	454.758	477.384	X: -1,70; Y: 7,00	8,87
1,84	829.441	1.529.991	X: -1,70; Y: 7,00	12,87	1,70	829.441	1.406.141	X: -1,70; Y: 7,00	12,87
1,04	459.409	477.173	X: -2,20; Y: 7,00	9,13	1,06	459.409	486.603	X: -2,20; Y: 7,00	9,13
1,89	835.934	1.578.984	X: -2,20; Y: 7,00	13,13	1,73	835.934	1.443.240	X: -2,20; Y: 7,00	13,13

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
1,09	466.054	505.732	X: -2,70; Y: 7,00	9,40	1,09	466.054	506.299	X: -2,70; Y: 7,00	9,40
1,94	842.115	1.636.661	X: -2,70; Y: 7,00	13,40	1,77	842.115	1.487.588	X: -2,70; Y: 7,00	13,40
1,15	467.448	536.678	X: -3,20; Y: 7,00	9,70	1,13	467.448	527.438	X: -3,20; Y: 7,00	9,70
2,02	843.257	1.703.740	X: -3,20; Y: 7,00	13,70	1,83	843.257	1.539.621	X: -3,20; Y: 7,00	13,70
1,22	474.735	578.928	X: -3,70; Y: 7,00	10,01	1,18	474.735	558.647	X: -3,70; Y: 7,00	10,01
2,08	858.865	1.785.768	X: -3,70; Y: 7,00	14,01	1,87	858.865	1.604.474	X: -3,70; Y: 7,00	14,01
1,32	473.681	624.569	X: -4,20; Y: 7,00	10,34	1,25	473.681	591.994	X: -4,20; Y: 7,00	10,34
2,17	861.170	1.869.548	X: -4,20; Y: 7,00	14,34	1,94	861.170	1.671.168	X: -4,20; Y: 7,00	14,34
1,15	435.027	500.537	X: 0,30; Y: 7,50	8,54	1,18	435.027	514.164	X: 0,30; Y: 7,50	8,54
1,77	828.416	1.467.913	X: 0,30; Y: 7,50	12,54	1,66	828.416	1.376.386	X: 0,30; Y: 7,50	12,54
1,07	449.135	481.818	X: -0,20; Y: 7,50	8,70	1,12	449.135	501.662	X: -0,20; Y: 7,50	8,70
1,78	826.992	1.471.856	X: -0,20; Y: 7,50	12,70	1,66	826.992	1.376.258	X: -0,20; Y: 7,50	12,70
1,04	455.114	473.603	X: -0,70; Y: 7,50	8,88	1,09	455.114	494.084	X: -0,70; Y: 7,50	8,88
1,78	838.279	1.490.198	X: -0,70; Y: 7,50	12,88	1,66	838.279	1.388.685	X: -0,70; Y: 7,50	12,88
1,02	462.610	471.432	X: -1,20; Y: 7,50	9,08	1,06	462.610	491.677	X: -1,20; Y: 7,50	9,08
1,80	845.295	1.518.386	X: -1,20; Y: 7,50	13,08	1,67	845.295	1.408.420	X: -1,20; Y: 7,50	13,08
1,01	469.670	476.466	X: -1,70; Y: 7,50	9,31	1,05	469.670	494.222	X: -1,70; Y: 7,50	9,31
1,82	853.271	1.555.130	X: -1,70; Y: 7,50	13,31	1,68	853.271	1.435.501	X: -1,70; Y: 7,50	13,31
1,03	474.860	489.445	X: -2,20; Y: 7,50	9,55	1,06	474.860	502.049	X: -2,20; Y: 7,50	9,55
1,87	857.458	1.601.452	X: -2,20; Y: 7,50	13,55	1,71	857.458	1.470.098	X: -2,20; Y: 7,50	13,55
1,06	485.224	513.826	X: -2,70; Y: 7,50	9,82	1,07	485.224	518.796	X: -2,70; Y: 7,50	9,82
1,92	862.517	1.656.096	X: -2,70; Y: 7,50	13,82	1,75	862.517	1.511.934	X: -2,70; Y: 7,50	13,82
1,13	482.867	543.794	X: -3,20; Y: 7,50	10,10	1,12	482.867	539.054	X: -3,20; Y: 7,50	10,10
1,96	878.785	1.724.577	X: -3,20; Y: 7,50	14,10	1,78	878.785	1.565.371	X: -3,20; Y: 7,50	14,10
1,19	490.675	582.512	X: -3,70; Y: 7,50	10,40	1,16	490.675	567.400	X: -3,70; Y: 7,50	10,40
2,04	879.697	1.797.346	X: -3,70; Y: 7,50	14,40	1,84	879.697	1.622.482	X: -3,70; Y: 7,50	14,40
1,28	489.372	626.434	X: -4,20; Y: 7,50	10,72	1,22	489.372	599.408	X: -4,20; Y: 7,50	10,72
2,13	881.506	1.877.876	X: -4,20; Y: 7,50	14,72	1,91	881.506	1.686.462	X: -4,20; Y: 7,50	14,72
1,16	450.004	521.040	X: 0,30; Y: 8,00	9,02	1,19	450.004	535.272	X: 0,30; Y: 8,00	9,02
1,77	850.480	1.504.289	X: 0,30; Y: 8,00	13,02	1,66	850.480	1.414.362	X: 0,30; Y: 8,00	13,02
1,08	463.033	501.408	X: -0,20; Y: 8,00	9,17	1,13	463.033	521.837	X: -0,20; Y: 8,00	9,17
1,75	862.089	1.510.687	X: -0,20; Y: 8,00	13,17	1,64	862.089	1.417.226	X: -0,20; Y: 8,00	13,17
1,03	473.699	489.446	X: -0,70; Y: 8,00	9,34	1,08	473.699	512.992	X: -0,70; Y: 8,00	9,34
1,76	868.501	1.526.901	X: -0,70; Y: 8,00	13,34	1,64	868.501	1.427.072	X: -0,70; Y: 8,00	13,34
1,02	477.612	487.885	X: -1,20; Y: 8,00	9,53	1,07	477.612	509.398	X: -1,20; Y: 8,00	9,53
1,78	868.786	1.547.258	X: -1,20; Y: 8,00	13,53	1,66	868.786	1.440.742	X: -1,20; Y: 8,00	13,53
1,02	483.158	491.201	X: -1,70; Y: 8,00	9,75	1,06	483.158	510.967	X: -1,70; Y: 8,00	9,75
1,81	872.903	1.582.026	X: -1,70; Y: 8,00	13,75	1,68	872.903	1.465.751	X: -1,70; Y: 8,00	13,75
1,03	488.498	502.265	X: -2,20; Y: 8,00	9,98	1,06	488.498	517.583	X: -2,20; Y: 8,00	9,98
1,85	880.283	1.624.562	X: -2,20; Y: 8,00	13,98	1,70	880.283	1.497.687	X: -2,20; Y: 8,00	13,98
1,05	498.113	523.080	X: -2,70; Y: 8,00	10,24	1,07	498.113	532.097	X: -2,70; Y: 8,00	10,24
1,88	892.732	1.680.822	X: -2,70; Y: 8,00	14,24	1,73	892.732	1.540.718	X: -2,70; Y: 8,00	14,24
1,10	500.693	549.951	X: -3,20; Y: 8,00	10,51	1,10	500.693	550.198	X: -3,20; Y: 8,00	10,51
1,94	897.088	1.741.452	X: -3,20; Y: 8,00	14,51	1,77	897.088	1.587.713	X: -3,20; Y: 8,00	14,51
1,17	503.412	587.304	X: -3,70; Y: 8,00	10,80	1,15	503.412	576.813	X: -3,70; Y: 8,00	10,80
2,01	901.474	1.810.211	X: -3,70; Y: 8,00	14,80	1,82	901.474	1.641.633	X: -3,70; Y: 8,00	14,80
1,25	504.329	628.663	X: -4,20; Y: 8,00	11,10	1,20	504.329	606.898	X: -4,20; Y: 8,00	11,10
2,09	904.578	1.887.196	X: -4,20; Y: 8,00	15,10	1,88	904.578	1.702.569	X: -4,20; Y: 8,00	15,10
1,16	465.497	540.034	X: 0,30; Y: 8,50	9,51	1,19	465.497	556.112	X: 0,30; Y: 8,50	9,51
1,75	882.848	1.543.628	X: 0,30; Y: 8,50	13,51	1,65	882.848	1.455.540	X: 0,30; Y: 8,50	13,51
1,09	476.025	520.887	X: -0,20; Y: 8,50	9,65	1,14	476.025	541.846	X: -0,20; Y: 8,50	9,65
1,75	881.677	1.545.532	X: -0,20; Y: 8,50	13,65	1,65	881.677	1.453.720	X: -0,20; Y: 8,50	13,65
1,04	486.346	507.634	X: -0,70; Y: 8,50	9,81	1,09	486.346	532.013	X: -0,70; Y: 8,50	9,81
1,75	892.068	1.558.476	X: -0,70; Y: 8,50	13,81	1,64	892.068	1.461.814	X: -0,70; Y: 8,50	13,81
1,03	490.020	503.915	X: -1,20; Y: 8,50	9,99	1,08	490.020	527.288	X: -1,20; Y: 8,50	9,99
1,76	896.634	1.581.427	X: -1,20; Y: 8,50	13,99	1,65	896.634	1.477.107	X: -1,20; Y: 8,50	13,99
1,02	495.447	506.154	X: -1,70; Y: 8,50	10,20	1,06	495.447	527.632	X: -1,70; Y: 8,50	10,20
1,78	904.640	1.612.230	X: -1,70; Y: 8,50	14,20	1,66	904.640	1.499.445	X: -1,70; Y: 8,50	14,20
1,03	500.844	515.348	X: -2,20; Y: 8,50	10,42	1,06	500.844	532.998	X: -2,20; Y: 8,50	10,42
1,82	907.361	1.653.011	X: -2,20; Y: 8,50	14,42	1,69	907.361	1.529.437	X: -2,20; Y: 8,50	14,42
1,05	509.470	533.680	X: -2,70; Y: 8,50	10,67	1,07	509.470	545.650	X: -2,70; Y: 8,50	10,67
1,86	913.577	1.701.543	X: -2,70; Y: 8,50	14,67	1,71	913.577	1.566.374	X: -2,70; Y: 8,50	14,67
1,09	512.705	558.676	X: -3,20; Y: 8,50	10,93	1,10	512.705	562.182	X: -3,20; Y: 8,50	10,93
1,92	915.755	1.759.437	X: -3,20; Y: 8,50	14,93	1,76	915.755	1.610.890	X: -3,20; Y: 8,50	14,93
1,15	514.443	590.039	X: -3,70; Y: 8,50	11,21	1,14	514.443	584.313	X: -3,70; Y: 8,50	11,21
1,99	919.147	1.825.233	X: -3,70; Y: 8,50	15,21	1,81	919.147	1.662.375	X: -3,70; Y: 8,50	15,21
1,22	516.345	631.998	X: -4,20; Y: 8,50	11,50	1,19	516.345	615.005	X: -4,20; Y: 8,50	11,50
2,06	922.642	1.898.903	X: -4,20; Y: 8,50	15,50	1,86	922.642	1.720.609	X: -4,20; Y: 8,50	15,50

LEGENDA Verifiche di stabilita'

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
FrzRblt	Forza Ribaltante [N].
FrzRes	Forza Resistente [N].
Centro	Coordinate del centro della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].
Raggio	Raggio della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].

VERIFICHE A SCORRIMENTO

VERIFICHE A SCORRIMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	FrzP [N]	FrzR [N]
Sezione 1				
Verifica 1	SLU	NO	2,59	405.865
Verifica 2	SLU	NO	2,59	312.205
Verifica 3	SLV	SI	2,49	351.136
Verifica 4	SLV	SI	2,48	342.022

LEGENDA Verifiche a scorrimento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
FrzP	Forza di scorrimento di Progetto [N].
FrzR	Forza Resistente a scorrimento [N].

VERIFICHE A RIBALTAMENTO

VERIFICHE A RIBALTAMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)				
Stato limite	Sisma	CS	Mrblt [Nm]	Mstbl [Nm]
Sezione 1				
Verifica 1	SLU	NO	2,15	1.124.455
Verifica 2	SLU	NO	2,15	864.965
Verifica 3	SLV	SI	2,18	1.032.238
Verifica 4	SLV	SI	2,17	1.000.391

LEGENDA Verifiche a ribaltamento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
Mrblt	Momento ribaltante di Progetto [Nm].
Mstbl	Momento Stabilizzante [Nm].

VERIFICHE A CARICO LIMITE

VERIFICHE A CARICO LIMITE - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)				
Stato limite	Sisma	CS	QMedP [N/mm ²]	QLim [N/mm ²]
Sezione 1				
Verifica 1	SLU	NO	5,49	0,90
Verifica 2	SLU	NO	7,14	0,90
Verifica 3	SLV	SI	6,34	0,81
Verifica 4	SLV	SI	6,67	0,83

LEGENDA Verifiche a Carico Limite

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza.
QMedP	Tensione media di Progetto [N/mm ²].
QLim	Carico Limite [N/mm ²].

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU							
CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni				Af _{Sup} [cm ²]	Af _{Inf} [cm ²]
		N _{Sup} [N]	My _{Sup} [Nm]	N _{Inf} [N]	My _{Inf} [Nm]		
Sezione 1							
Paramento							
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00							
-	2,23	0	0,00	199.614	-160.728,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.59							
-	3,25	0	0,00	178.615	-104.846,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.17							
-	5,22	0	0,00	123.350	-60.272,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.76							
-	10,12	0	0,00	109.312	-29.557,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.35							
NS	44,83	124.312	459,00	96.395	-6.337,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.93							
14,18	-	109.945	19.414,00	0	0,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.52							
8,13	-	96.012	32.015,00	0	0,00	14,24	14,24
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.10							
4,68	-	83.464	39.869,00	0	0,00	10,47	14,24

		VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU					
CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni				Af _{Sup} [cm ²]	Af _{Inf} [cm ²]
		N _{Sup} [N]	My _{Sup} [Nm]	N _{Inf} [N]	My _{Inf} [Nm]		
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.69							
-	NS	0	0,00	15.425	-1.648,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00							
-	NS	0	0,00	14.753	-1.359,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.15							
-	NS	0	0,00	12.603	-946,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.30							
-	NS	0	0,00	10.752	-554,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.45							
-	NS	0	0,00	8.763	-343,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.60							
-	NS	0	0,00	7.012	-147,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.74							
-	NS	0	0,00	5.184	-72,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.89							
NS	-	4.530	19,00	0	0,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.17 - Dis: 1.04							
-	-	0	0,00	0	0,00	10,47	10,47
Sez. calcolo n.18 - Dis: 1.19							
-	-	0	0,00	0	0,00	10,47	10,47
Fondazione muro							
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-93,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.09(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-1.548,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.19(Valle)							
-	83,54	0	0,00	0	-4.739,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.28(Valle)							
-	41,09	0	0,00	0	-9.635,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.37(Valle)							
-	24,43	0	0,00	0	-16.206,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.46(Valle)							
-	16,21	0	0,00	0	-24.419,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.56(Valle)							
-	11,56	0	0,00	0	-34.242,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.65(Valle)							
-	8,67	0	0,00	0	-45.644,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.27 - Dis: 0.74(Valle)							
-	6,76	0	0,00	0	-58.594,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.28 - Dis: 0.00(Monte)							
2,69	-	0	147.232,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.29 - Dis: 0.26(Monte)							
3,28	-	0	120.882,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.30 - Dis: 0.51(Monte)							
4,14	-	0	95.581,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.31 - Dis: 0.77(Monte)							
5,39	-	0	73.410,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.32 - Dis: 1.02(Monte)							
7,58	-	0	52.258,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.33 - Dis: 1.28(Monte)							
11,74	-	0	33.727,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.34 - Dis: 1.53(Monte)							
21,70	-	0	18.242,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.35 - Dis: 1.79(Monte)							
56,63	-	0	6.991,00	0	0,00	15,60	15,60
Sez. calcolo n.36 - Dis: 2.04(Monte)							
NS	-	0	358,00	0	0,00	15,60	15,60
Mensola n. 1							
Sez. calcolo n.37 - Dis: 0.00(Monte)							
5,91	-	0	33.056,00	0	0,00	11,10	11,10
Sez. calcolo n.38 - Dis: 0.62(Monte)							
17,67	-	0	8.681,00	0	0,00	11,10	11,10
Sez. calcolo n.39 - Dis: 1.24(Monte)							
-	-	0	0,00	0	0,00	11,10	11,10

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLU

CS	Coefficiente di sicurezza per l'armatura superiore ed inferiore.
N	Sforzo normale per l'armatura superiore ed inferiore [N].
My	Vettore Momento intorno a Y per l'armatura superiore ed inferiore [Nm].
Af _{sup}	Armatura Superiore Esecutiva [cm ²].
Af _{inf}	Armatura Inferiore Esecutiva [cm ²].
NOTE	Per il paramento: sup=armatura a valle; inf=armatura a monte Per la fondazione: sup=armatura superiore; inf=armatura inferiore

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ _{ct} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]	σ _{cc} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]	σ _{at} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]
Sezione 1								
Paramento								

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ_{ct} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]	σ_{cc} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]	σ_{at} [N/mm ²]	N [N]	My [N-m]
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
1,503	153.548	-123.635	-1,982	153.548	-123.635	20,806	153.548	-123.635
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.59								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,988	137.392	-80.650	-1,430	137.392	-80.650	13,575	137.392	-80.650
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.17								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,537	122.355	-46.324	-0,943	122.355	-46.324	7,267	122.355	-46.324
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.76								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,150	108.432	-19.659	-0,522	108.432	-19.659	1,873	108.432	-19.659
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.35								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,176	95.625	355	0,000	0	0
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.93								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,138	84.576	14.936	-0,449	84.576	14.936	1,714	84.576	14.936
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.52								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,379	73.858	24.628	-0,661	73.858	24.628	5,044	73.858	24.628
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.10								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,581	64.205	30.670	-0,853	64.205	30.670	7,783	64.205	30.670
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.69								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,064	15.234	-1.223	0,000	0	0
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,057	14.571	-981	0,000	0	0
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.15								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,045	12.444	-667	0,000	0	0
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.30								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,033	10.616	-358	0,000	0	0
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.45								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,025	8.650	-212	0,000	0	0
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.60								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,017	6.921	-66	0,000	0	0
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.74								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,012	5.115	-28	0,000	0	0
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.89								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,008	3.486	15	0,000	0	0
Sez. calcolo n.17 - Dis: 1.04								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,004	1.842	4	0,000	0	0
Sez. calcolo n.18 - Dis: 1.19								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	0	-0,001	310	3	0,000	0	0
Fondazione muro								
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,001	0	-72	-0,001	0	-72	0,011	0	-72
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.09(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,012	0	-1.190	-0,012	0	-1.190	0,175	0	-1.190
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.19(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,038	0	-3.645	-0,038	0	-3.645	0,536	0	-3.645
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.28(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,077	0	-7.412	-0,077	0	-7.412	1,089	0	-7.412
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.37(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,130	0	-12.466	-0,130	0	-12.466	1,832	0	-12.466
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.46(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,195	0	-18.783	-0,195	0	-18.783	2,760	0	-18.783
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.56(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,274	0	-26.339	-0,274	0	-26.339	3,871	0	-26.339
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.65(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,365	0	-35.110	-0,365	0	-35.110	5,160	0	-35.110
Sez. calcolo n.27 - Dis: 0.74(Valle)								
AA= MDA	CA=FQR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR ϵ sm=0,00000	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ_{ct}	N	My	σ_{cc}	N	My	σ_{at}	N	My
[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]
0,468	0	-45.072	-0,468	0	-45.072	6,624	0	-45.072
Sez. calcolo n.28 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
1,177	0	113.255	-1,177	0	113.255	16,645	0	113.255
Sez. calcolo n.29 - Dis: 0.26(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,966	0	92.986	-0,966	0	92.986	13,666	0	92.986
Sez. calcolo n.30 - Dis: 0.51(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,764	0	73.524	-0,764	0	73.524	10,806	0	73.524
Sez. calcolo n.31 - Dis: 0.77(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,587	0	56.469	-0,587	0	56.469	8,299	0	56.469
Sez. calcolo n.32 - Dis: 1.02(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,418	0	40.198	-0,418	0	40.198	5,908	0	40.198
Sez. calcolo n.33 - Dis: 1.28(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,270	0	25.944	-0,270	0	25.944	3,813	0	25.944
Sez. calcolo n.34 - Dis: 1.53(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,146	0	14.033	-0,146	0	14.033	2,062	0	14.033
Sez. calcolo n.35 - Dis: 1.79(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,056	0	5.378	-0,056	0	5.378	0,790	0	5.378
Sez. calcolo n.36 - Dis: 2.04(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,003	0	275	-0,003	0	275	0,040	0	275
Mensola n. 1								
Sez. calcolo n.37 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,526	0	25.428	-0,526	0	25.428	7,257	0	25.428
Sez. calcolo n.38 - Dis: 0.62(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,207	0	6.677	-0,207	0	6.677	2,795	0	6.677
Sez. calcolo n.39 - Dis: 1.24(Monte)								
AA= MDA	CA=FQR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm	CA=QPR $\epsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm	wk=0,00 mm		
0,000	0	3	0,000	0	3	0,002	0	3

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLE

- 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.
- ϵ_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.
- Ae Area efficace del calcestruzzo teso.
- sm Distanza media tra le fessure.
- wk Apertura massima delle fessure.
- σ_{ct} , N, My Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
- σ_{cc} , N, My Valori, rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
- σ_{at} , N, My Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

CS+	CS-	Tx+	Tx-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	Nd+	Nd-	Vwp+	Vwp-	ctg@+	ctg@	AfTe+	AfTe-
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Sezione 1															
Paramento															
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.00															
-	2,06	0	-108.78	194.271	224.213	0	0	0	199.614	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.59															
-	2,52	0	-87.621	194.271	221.063	0	0	0	178.615	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.3 - Dis: 1.17															
-	3,17	0	-68.792	194.271	218.130	0	0	0	159.064	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.4 - Dis: 1.76															
-	4,12	0	-52.296	194.271	215.415	0	0	0	140.961	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.5 - Dis: 2.35															
-	5,58	0	-38.131	194.271	212.918	0	0	0	124.312	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.6 - Dis: 2.93															
-	7,50	0	-28.109	194.271	210.762	0	0	0	109.945	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.7 - Dis: 3.52															
-	11,45	0	-18.220	194.271	208.673	0	0	0	96.012	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.8 - Dis: 4.10															
-	18,80	0	-10.524	185.291	197.811	0	0	0	83.464	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.9 - Dis: 4.69															
-	36,19	0	-4.927	175.345	178.316	0	0	0	19.802	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00															
-	36,17	0	-4.927	175.345	178.187	0	0	0	18.941	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.15															

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

CS+	CS-	Tx+	Tx-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	Nd+	Nd-	Vwp+	Vwp-	ctg@+	ctg@	AfTe+	AfTe-
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
-	50,40	0	-3.527	175.345	177.772	0	0	0	16.175	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.30															
-	60,86	0	-2.915	175.345	177.415	0	0	0	13.798	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.45															
-	94,92	0	-1.865	175.345	177.032	0	0	0	11.244	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.14 - Dis: 0.60															
-	NS	0	-1.428	175.345	176.695	0	0	0	8.995	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.15 - Dis: 0.74															
-	NS	0	-728	175.345	176.343	0	0	0	6.648	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.16 - Dis: 0.89															
-	NS	0	-466	175.345	176.025	0	0	0	4.530	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.17 - Dis: 1.04															
-	NS	0	-116	175.345	175.705	0	0	0	2.395	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.18 - Dis: 1.19															
-	NS	0	-29	175.345	175.406	0	0	0	403	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Fondazione muro															
Sez. calcolo n.19 - Dis: 0.00(Valle)															
-	42,59	0	-6.218	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.20 - Dis: 0.09(Valle)															
-	10,52	0	-25.167	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.21 - Dis: 0.19(Valle)															
-	6,05	0	-43.775	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.22 - Dis: 0.28(Valle)															
-	4,27	0	-62.041	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.23 - Dis: 0.37(Valle)															
-	3,31	0	-79.965	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.24 - Dis: 0.46(Valle)															
-	2,71	0	-97.548	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.25 - Dis: 0.56(Valle)															
-	2,31	0	-114.79	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.26 - Dis: 0.65(Valle)															
-	2,01	0	-131.69	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.27 - Dis: 0.74(Valle)															
-	1,79	0	-148.24	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.28 - Dis: 0.00(Monte)															
2,53	-	104.485	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.29 - Dis: 0.26(Monte)															
2,60	-	101.886	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.30 - Dis: 0.51(Monte)															
2,85	-	92.981	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.31 - Dis: 0.77(Monte)															
3,16	-	83.694	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.32 - Dis: 1.02(Monte)															
3,11	-	85.068	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.33 - Dis: 1.28(Monte)															
3,90	-	67.865	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.34 - Dis: 1.53(Monte)															
5,65	-	46.832	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.35 - Dis: 1.79(Monte)															
6,98	-	37.965	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.36 - Dis: 2.04(Monte)															
24,52	-	10.801	0	264.827	264.827	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Mensola n. 1															
Sez. calcolo n.37 - Dis: 0.00(Monte)															
-	2,98	0	-52.458	156.365	156.365	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.38 - Dis: 0.62(Monte)															
-	5,56	0	-28.104	156.365	156.365	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.39 - Dis: 1.24(Monte)															
-	NS	0	-295	156.365	156.365	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000

LEGENDA Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

CS+, CS-

Tx+, Tx-

Vcc+, Vcc-

Vwd+, Vwd-

Nd+, Nd-

Vwp+, Vwp-

ctg@+, ctg@

AfTe+, AfTe-

Coefficients di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.

Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.

Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.

Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".

Sforzo normale.

Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".

ctg(@) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp.

Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".