







PROGETTO PER LA REALIZZAZIONE E L'ESERCIZIO DELLE OPERE DI CONNESSIONE COMUNI AI PRODUTTORI AVENTI CODICE PRATICA TERNA Id202000907 - Id202000762 - Id202000453 - Id202002462

Comune di Ascoli Satriano, Provincia di Foggia, Regione Puglia Comune di Melfi, Provincia di Potenza, Regione Basilicata

# PROGETTO DEFINITIVO

### **ELABORATO:**

CALCOLI PRELIMINARI DELLE STRUTTURE SSE UTENTE E OPERE DI CONNESSIONE

# **COMMITTENTE:**



GHELLA S.p.A. VIA PIETRO BORSIERI, 2A - 00195 ROMA TEL. 06/456031, FAX. 06/45603040

### **PROGETTISTI ELABORATO:**

ING. ROBERTO PANDOLFI



SOGGETTI PROPONENTI **OPERE DI CONNESSIONE:** 

LT 02 s.r.l.

SOLE VERDE s.a.s. della Praetorian s.r.l.

VIRGINIA ENERGIA s.r.l.

SCS Sviluppo 1 s.r.l.

### **PROGETTAZIONE:**



GL Associates S.r.I. VIA GREGORIO VII 384, 00165 - ROMA TEL./FAX: 06-58303719 E MAIL mail.glassociates@gmail.com

CODIFICA INTERNA	D2021-001-GHA-D-C-005-RTD
------------------	---------------------------

0	10/07/2021	_	A4	PRIMA EMISSIONE	PANDOLFI	DI LORENZO	ARANEO
REV.	DATA	SCALA	FORMATO	DESCRIZIONE REVISIONE	REDATTO	CONTROLLATO	APPROVATO



Del 10/07/2021

Account Code : C-005-RTD

CALCOLI PRELIMINARI DELLE STRUTTURE Doc.

Rev. : **00** 

# Sommario

1.	PREI	MESSA	4
	1.1	DESCRIZIONE DELL'INTERVENTO	4
	1.2	DESCRIZIONE DELLE OPERE	4
	1.3	SCHEMI RAPPRESENTATIVI	8
	1.3.1	Plinto tipo F1	8
	1.3.2	Plinto tipo F2	9
	1.3.3	Plinto tipo F3	10
	1.3.4	Plinto tipo F4	.11
	1.3.5	Plinto tipo F5	.12
	1.3.6	Fondazione F7	.13
	1.3.7	Fondazione F8	.15
	1.3.8	Fondazione F9	.16
	1.3.9	Fondazione F10	.17
	1.3.1	0 Fondazione F11	.18
2.	NOR	MATIVA DI RIFERIMENTO	19
3.	QUA	LITA' E DOSATURA DEI MATERIALI IMPIEGATI	20
	3.1	OPERE IN CONGLOMERATO CEMENTIZIO ARMATO	20
	3.1.1	Calcestruzzo	.20
	3.1.2	Acciaio per conglomerato cementizio armato	20
	3.1.3	Stati limite di esercizio	.21
	3.2	ACCIAIO PER CARPENTERIA METALLICA	21
	3.2.1	Materiale base	.21
	3.2.2	Unioni bullonate	.22
	3.2.3	Saldature	22
4.	ANA	LISI DEI CARICHI	<b>2</b> 3
	4.1	AZIONI PERMANENTI – peso strutture	23
	4.2	AZIONI PERMANENTI – peso elementi non strutturali	23
	4.3	AZIONI VARIABILI - neve	24
	4.4	AZIONI VARIABILI - vento	24
	4.5	AZIONI SISMICHE	25
	4.5.1	Apparecchiature F1÷F9 - Analisi pseudostatica	25
	4.6	CARICHI VARIABILI AL PIEDE DELLE APPARECCHIATURE F1÷F5	
5	CON	IRINAZIONE DEI CARICHI	27



Del 10/07/2021

Code

Account

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

	5.1	COMBINAZIONI DI CARICO AGLI STATI LIMITE ULTIMI	. 27
	5.1.1	Verifiche valide per le fondazioni 1÷5 del punto 1.2	27
	5.1.2	Verifiche valide per le fondazioni 6÷9 del punto 1.2	28
	5.1.3	Verifiche valide per le fondazioni 10÷11 del punto 1.2	30
	5.2	COMBINAZIONI DI CARICO AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO	. 31
	5.2.1	Verifiche valide per le fondazioni 6÷9 del punto 1.2	31
	5.2.2	Verifiche valide per le fondazioni 10÷11 del punto 1.2	31
6.	PRE	DIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F1÷F5	. 33
	6.1	AZIONI AGENTI ALL'INTRADOSSO DELLE FONDAZIONI	. 33
	6.2	SLU 01 – VERIFICA ALLO SLU DI RIBALTAMENTO	. 34
	6.3	SLU 02 – VERIFICA ALLO SLU PER SCORRIMENTO SUL PIANO DI POSA	. 34
	6.4	SLU 02 – VERIFICA ALLO SLU STRUTTURALI	. 35
	6.4.1	Apparecchiature F1 – F2	35
	6.4.2	P Apparecchiature F3	38
	6.4.3	Apparecchiature F4	41
	6.4.4	Apparecchiature F5	43
7.	PRE	DIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F7÷F9	.46
	7.1	AZIONI AGENTI IN TESTA ALLE FONDAZIONI	. 46
	7.2	VERIFICA ALLO SLU PER SCORRIMENTO SUL PIANO DI POSA	. 47
	7.3	VERIFICA ALLO SLU STRUTTURALI	. 48
	7.3.1	Apparecchiature F7	48
	7.3.2	P. Apparecchiature F8	50
	7.3.3	Apparecchiature F9	52
	7.4	VERIFICA ALLO SLE	. 52
	7.4.1	Apparecchiature F7	52
	7.4.2	P Apparecchiature F8	56
	7.4.3	Apparecchiature F7	59
8.	PRE	DIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F10÷F11	. 60



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 1. PREMESSA

Scopo della presente relazione preliminare di calcolo è il predimensionamento e la verifica delle fondazioni superficiali delle apparecchiature elettriche e dei manufatti appartenenti alla Sottostazione Elettrica di utenza (SSE-U) di trasformazione 30/150 KV denominata "Ascoli Satriano - San Carlo" (FG).

La relazione è nel novero dei documenti redatti per la stesura del progetto definitivo ed ha come scopo la dimostrazione che le strutture di cui sopra, così come predimensionate, sono pienamente compatibili, sotto l'aspetto statico e dinamico, con le prestazioni attese.

### 1.1 DESCRIZIONE DELL'INTERVENTO

La realizzazione della SSE-U di trasformazione 30/150 kV è prevista nel comune di Ascoli Satriano (FG) in località San Carlo, all'interno dell'area meglio identificata al NCT di Ascoli Satriano al fg. 104, part. 218, di superficie complessiva di 9399 m².

La stazione ha una estensione di circa 113,49×54,66 m, per una superficie di circa 6.203 m² più zona di rispetto di circa 5 metri, e sarà realizzata su di un terreno classificato dal Comune come area "Agricola".

Essa raccoglierà la produzione in MT proveniente da quattro parchi fotovoltaici di futura realizzazione nella zona ad opera dei seguenti operatori:

- società VIRGINIA ENERGIA S.r.l. potenza dell'impianto pari a 33,00 MW;
- società SCS INGEGNERIA S.r.l potenza dell'impianto pari a 79,32 MW;
- società LT 02 S.r.l potenza dell'impianto pari a 61,828 MW;
- società LT SERVICE S.r.l potenza dell'impianto pari a 45,94 MW;

Detta sottostazione, di proprietà condivisa in quota potenza tra i suddetti quattro produttori, sarà collegata mediante un elettrodotto in cavo interrato alle sbarre a 150 kV della Sottostazione Elettrica di Rete (SSE-R) 150/380 kV di Melfi San Nicola di proprietà di Terna.

# 1.2 DESCRIZIONE DELLE OPERE

L'intervento prevede la realizzazione delle seguenti fondazioni superficiali in calcestruzzo armato gettato in opera:

- 1. Plinti "F1" per:
  - scaricatori da 150 KV
  - TA ad affidabilità incrementata a 150 KV
  - TVC a 150 KV
  - Trasformatore di tensione capacitivo

Descrizione del plinto:



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc.

**DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

 a base quadrata, dimensioni in pianta 200x200cm, H= 50cm, sormontato da un baggiolo, dimensioni in pianta 60x60cm, H= 50cm;

- Magrone di base di spessore = 10cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.90 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -1.0 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

2. Plinti "F2" per isolatori rompitratta A.T.

Descrizione del plinto:

- a base quadrata, dimensioni in pianta 200x200cm, H= 50cm, sormontato da un baggiolo, dimensioni in pianta 60x60cm, H= 50cm;
- Magrone di base di spessore = 10cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.90 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -1.0 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

3. Plinti "F3" per interruttori A.T. a 150 KV

Descrizione del plinto:

- a base rettangolare, dimensioni in pianta 530x210cm, H= 100cm;
- Magrone di base di spessore = 10cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.90 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -1.0 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

4. Plinti "F4" per sezionatori orizzontali con lame di terra

Descrizione del plinto:

- a base rettangolare, dimensioni in pianta 450x180cm, H= 100cm;
- Magrone di base di spessore = 10cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.90 m dalla quota piazzale.
- Quota fondo scavo: -1.0 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

5. Plinti "F5" per sostegni portali sbarre

Descrizione del plinto:

- a base rettangolare, dimensioni in pianta 620x230cm, H= 50cm, sormontato da due baggioli, dimensioni in pianta 60x60cm, H= 50cm;
- Magrone di base di spessore = 10cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.90 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -1.0 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

DEL

Rev. : **00** 

# 6. Platea "F6" per gruppo elettrogeno in BT

### Descrizione platea:

- a base rettangolare, dimensioni in pianta 250x140cm, H= 50cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Quota intradosso plinto: -0.3 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -0.45 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

7. Fondazioni "F7" per trasformatori di potenza 150/20 KV – 90 MVA

### Descrizione fondazione:

- platea a base rettangolare, dimensioni in pianta 1010x910cm, H= 60cm;
- travi perimetrali estradossate, sez. 25x235cm;
- travi appoggi longitudinali ad interasse di 200cm estradossate, sez. 235x50cm;
- asse appoggi trasversale 180cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Impronta di carico trasf.: 200x180cm;
- Quota intradosso platea: -2.25 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -2.40 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

8. Fondazione "F8" per reattore shunt AT 150 KV

### Descrizione fondazione:

- platea a base rettangolare, dimensioni in pianta 670x540cm, H= 60cm;
- travi perimetrali estradossate, sez. 25x235cm;
- travi appoggi longitudinali ad interasse di 200cm estradossate, sez. 235x50cm;
- asse appoggi trasversale 150cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Impronta di carico trasf.:200x150cm;
- Quota intradosso platea: -2.25 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -2.40 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

9. Fondazione "F9" per reattore shunt MT 30 KV

### Descrizione fondazione:

- platea a base rettangolare, dimensioni in pianta 440x300cm, H= 60cm;
- travi perimetrali estradossate, sez. 15x235cm;
- travi appoggi longitudinali ad interasse di 110cm estradossate, sez. 235x20cm;
- asse appoggi trasversale 100cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Impronta di carico trasf.: 110x100cm;
- Quota intradosso platea: -2.25 m dalla quota piazzale;



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc. **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

Quota fondo scavo: -2.40 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

10. Fondazione "F10" cabina stallo 1

Descrizione fondazione:

- platea a base rettangolare, dimensioni in pianta 550x1640cm, H= 25cm;
- travi perimetrali estradossate, sez. 60x90cm;
- base del cunicolo impianti perimetrale esterno solidale alla platea, spessore 15cm;
- parete laterale esterna del cunicolo impianti, sez. 15x75cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Impronta totale in pianta: 700x1790cm;
- Quota intradosso platea: -0.65 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -0.80 m dalla quota piazzale;

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

11. Fondazione "F11" cabina stalli 2 - 3

Descrizione fondazione:

- platea a base rettangolare, dimensioni in pianta 550x2510cm, H= 25cm;
- travi perimetrali estradossate, sez. 60x90cm;
- base del cunicolo impianti perimetrale esterno solidale alla platea, spessore 15cm;
- parete laterale esterna del cunicolo impianti, sez. 15x75cm;
- Magrone di base di spessore = 15cm minimo;
- Impronta totale in pianta: 700x2660cm;
- Quota intradosso platea: -0.65 m dalla quota piazzale;
- Quota fondo scavo: -0.80 m dalla quota piazzale.

Predisposizioni per allacci elettromeccanici: da definirsi in fase di progettazione esecutiva

La posizione reciproca delle apparecchiature e dei manufatti e le relative impronte di carico sono state desunte dai seguenti elaborati grafici ai quali si rimanda per ogni maggior dettaglio:

- D-2021-001-GHA-D-E-001-PLA: Pianta elettromeccanica di sottostazione utente, rev. 0 del 10/07/2021;
- D-2021-001-GHA-D-E-002-ARC: Prospetti altimetrici stalli sottostazione utente, rev. 0 del 10/07/2021.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

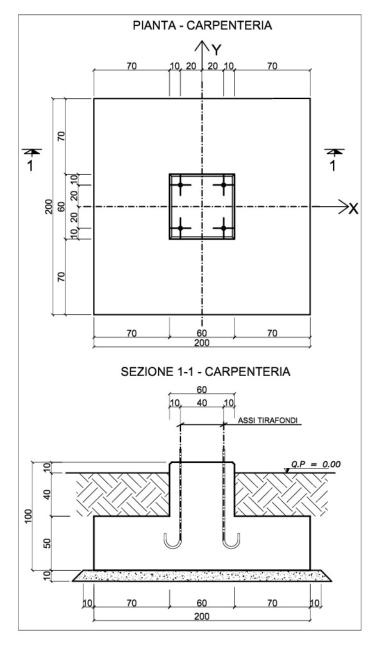
Rev.

: CALCOLI PRELIMINARI
: DELLE STRUTTURE

: 00

# 1.3 SCHEMI RAPPRESENTATIVI

# 1.3.1 Plinto tipo F1





Del 10/07/2021

Account Code

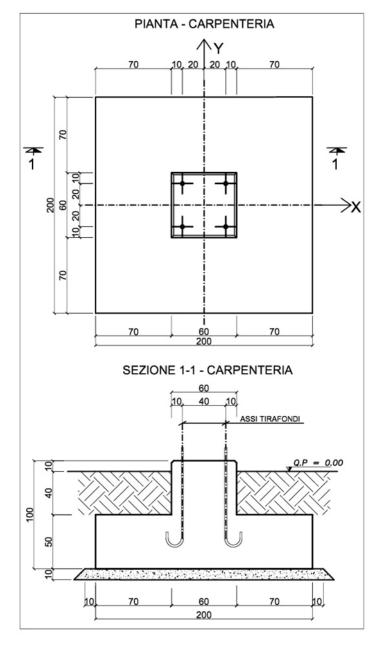
: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 1.3.2 Plinto tipo F2





Del 10/07/2021

Account Code

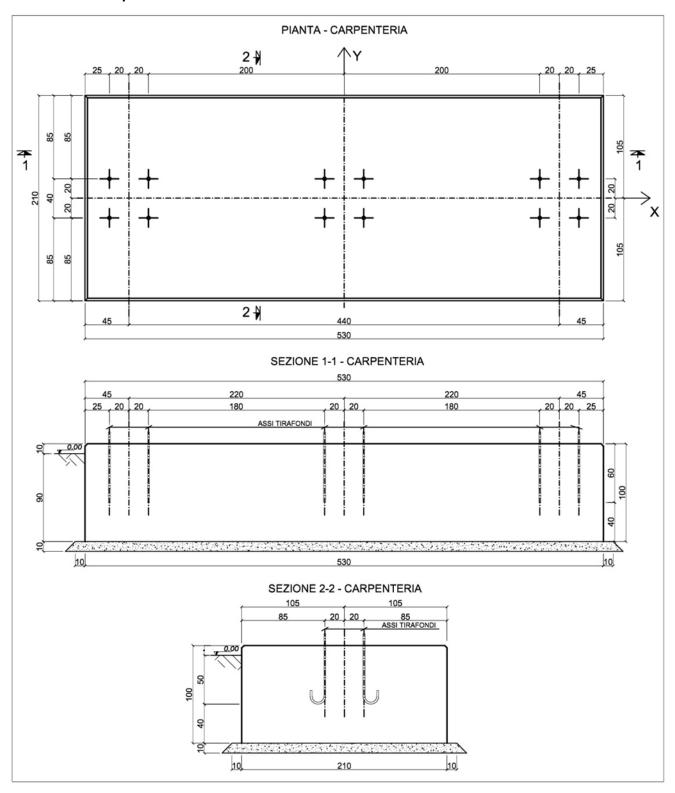
: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 1.3.3 Plinto tipo F3





Del 10/07/2021

Account

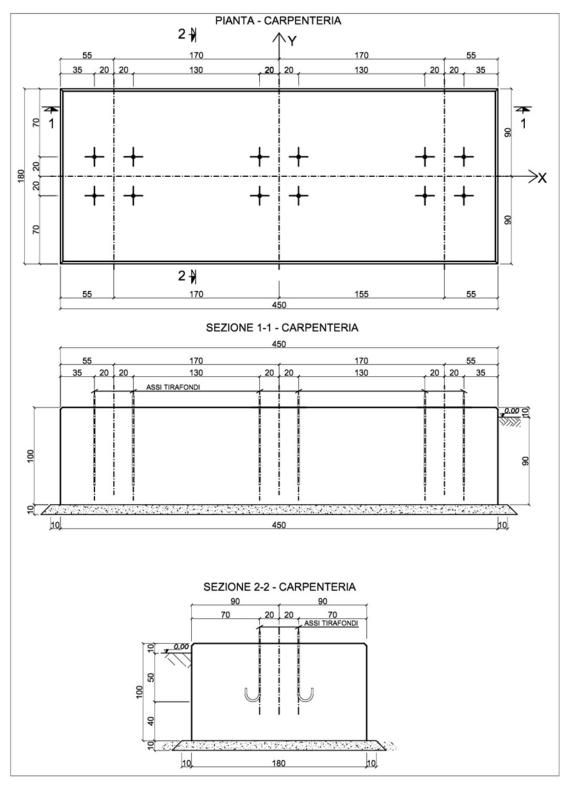
: C-005-RTD Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

: 00 Rev.

#### 1.3.4 Plinto tipo F4





Del 10/07/2021

Account

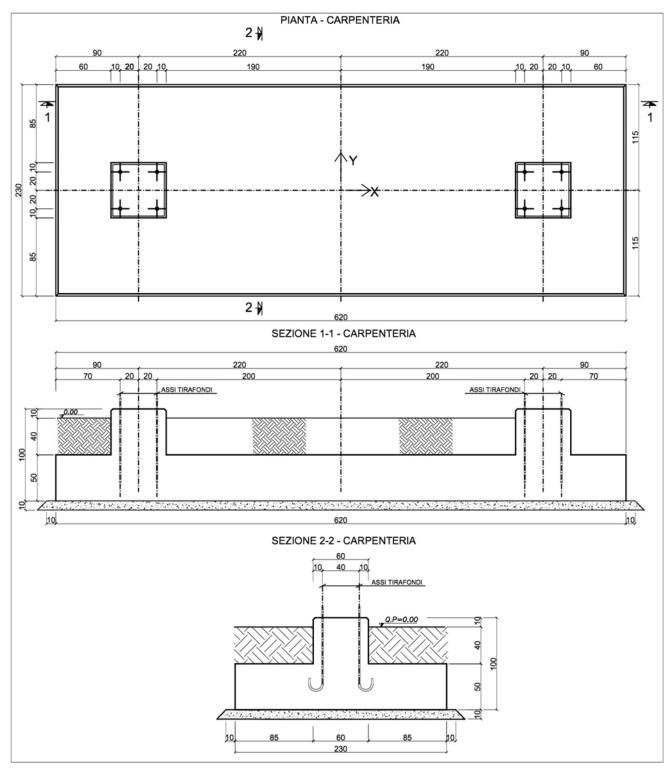
: C-005-RTD

Code Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

: 00 Rev.

#### 1.3.5 Plinto tipo F5





Del 10/07/2021

Account

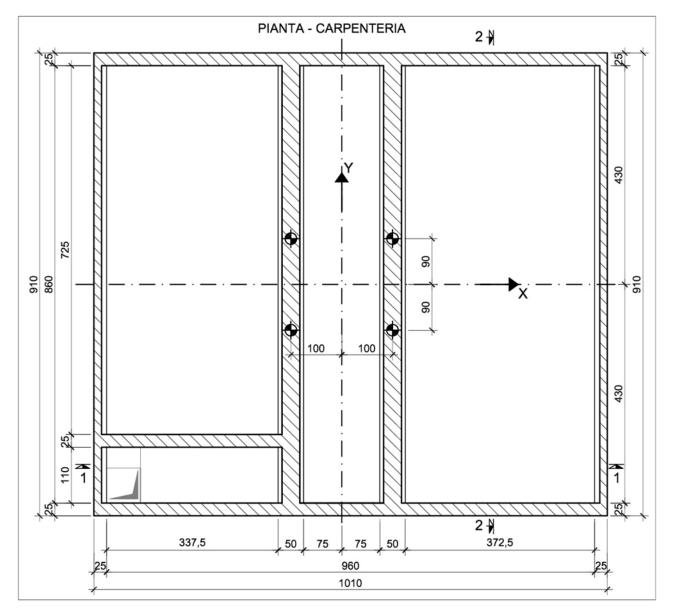
: C-005-RTD Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

#### 1.3.6 Fondazione F7





Del 10/07/2021

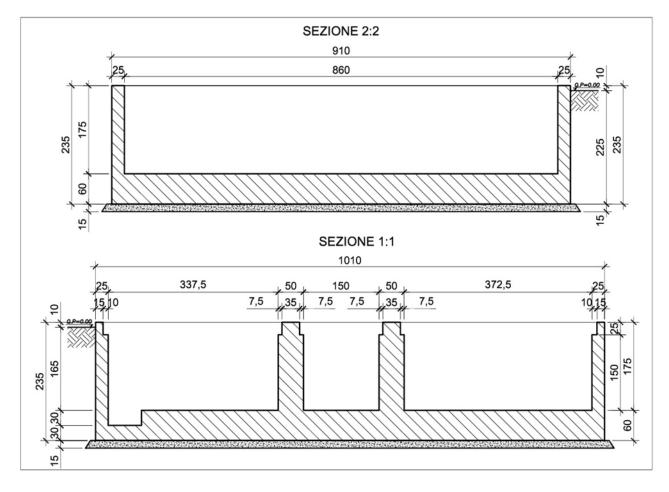
Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc.

**DELLE STRUTTURE** 

Rev. : **00** 





Del 10/07/2021

Account Code

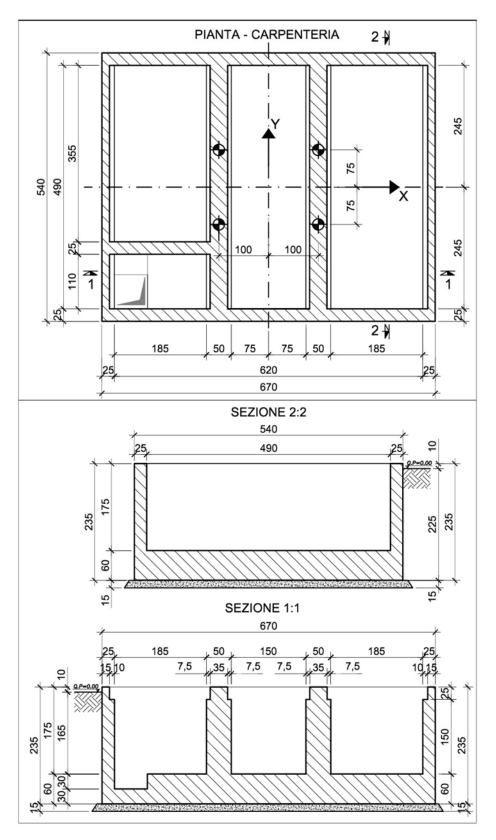
: **C-005-RTD** 

Doc.

: CALCOLI PRELIMINARI
: DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 1.3.7 Fondazione F8





Del 10/07/2021

Account

Code

Doc.

Rev.

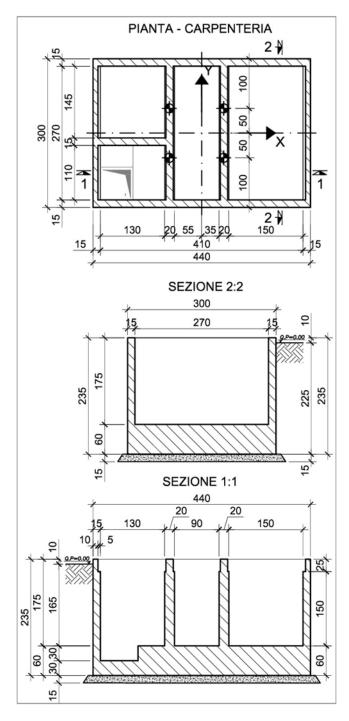
: C-005-RTD

CALCOLI PRELIMINARI

: 00

DELLE STRUTTURE

# 1.3.8 Fondazione F9





Del 10/07/2021

Account Code

" : **C-005-RTD** 

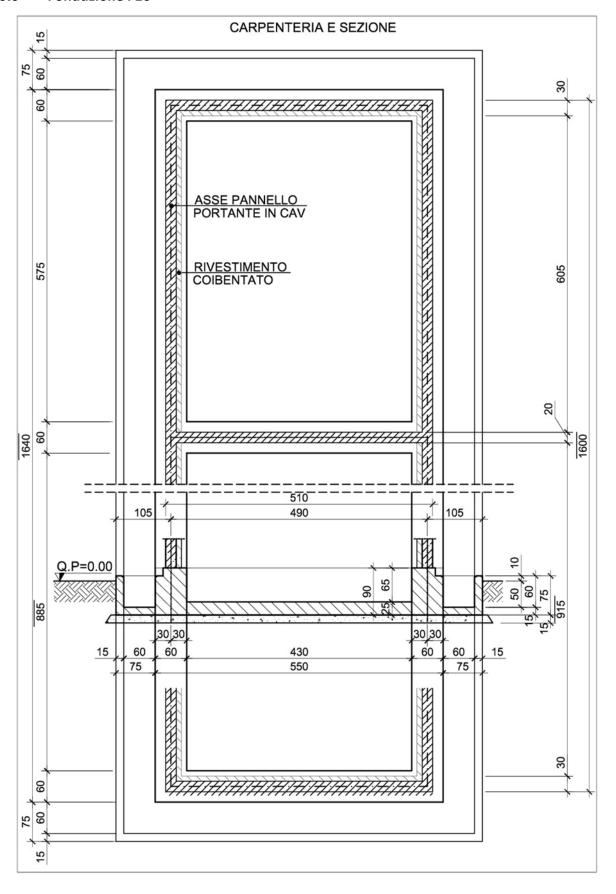
Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

: **00** 

# 1.3.9 Fondazione F10





Del 10/07/2021

Account Code

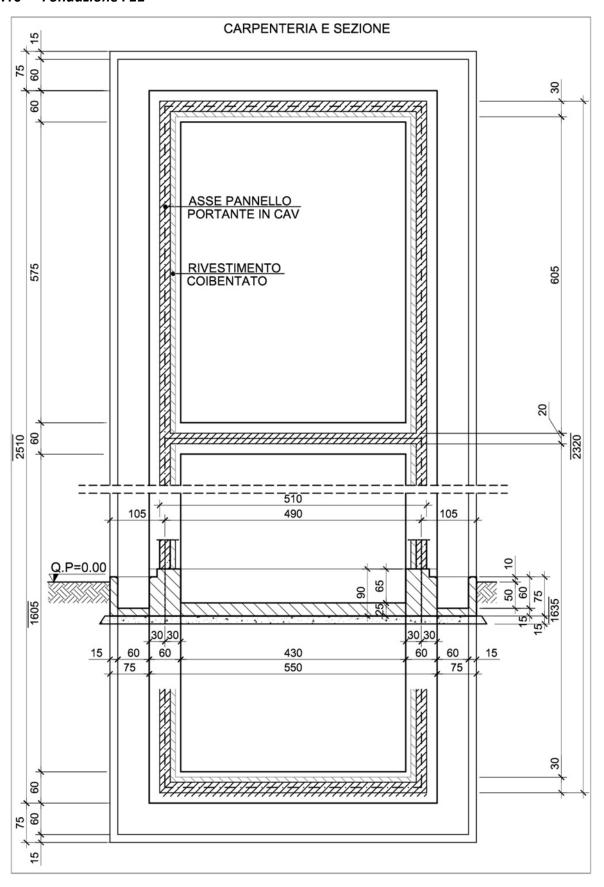
: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 1.3.10 Fondazione F11





Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI

**DELLE STRUTTURE** 

: 00 Rev.

# NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- a) DPR 6 giugno 2001, n. 380 Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia di edilizia
- b) Decreto Ministero Infrastrutture del 17 gennaio 2018 Nuove norme tecniche per le costruzioni;
- c) <u>Circolare 21 gennaio 2019, n. 617</u> Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al Decreto Ministero Infrastrutture del 17 gennaio 2018;
- d) UNI EN 1991-1-1:2004 Eurocodice 1 Azioni sulle strutture Parte 1-1: Azioni in generale -Pesi per unità di volume, pesi propri e sovraccarichi per gli edifici
- e) <u>UNI EN 1991-1-3:2015 EUROCODICE 1 Azioni sulle strutture Parte 1-3</u>: Azioni in generale Carichi da neve;
- f) UNI EN 1991-1-4:2010 EUROCODICE 1 Azioni sulle strutture Parte 1-4: Azioni in generale Azioni del vento;
- g) UNI EN 1993-1-1:2014 EUROCODICE 3 Progettazione delle strutture di acciaio Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici;
- h) UNI EN 1993-1-8:2005 EUROCODICE 3 Progettazione delle strutture di acciaio Parte 1-8: Progettazione dei collegamenti.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 3. QUALITA' E DOSATURA DEI MATERIALI IMPIEGATI

Per la realizzazione dell'opera è prevista l'adozione di materiali le cui caratteristiche meccaniche sono riportate nel seguito; la verifica delle sezioni è stata effettuata con il metodo semiprobabilistico agli stati limite.

# 3.1 OPERE IN CONGLOMERATO CEMENTIZIO ARMATO

3.1.1 Calcestruzzo

Peso per unità di volume:  $y = 2500 \text{ daN/m}^3$ 

Classe di resistenza: C25/30

Classe di consistenza in fase di getto: S4 (fluida) F4

Contenuto minimo di cemento

Portland 32,5R: 300 kg/m<sup>3</sup>

Rapporto max acqua-cemento: 0.6

Diametro inerti: 20-32 mm

Resistenza caratteristica cubica:  $R_{ck} = 300 \text{ daN/cm}^2$ 

Resistenza caratteristica cilindrica:  $f_{ck} = 0.83 \times 300 = 249.0 \text{ daN/cm}^2$ 

Resistenza caratteristica a trazione:  $f_{ctk} = 0.7x0.3x30^{2/3}x10 = 20.3 \text{ daN/cm}^2$ 

resistenza di calcolo a compressione:  $f_{cd} = 0.85 \times 0.83 \times 300/1.5 = 141.1 \approx 140.0 \text{ daN/cm}^2$ 

resistenza di calcolo a trazione:  $f_{ctd} = 0.7x0.3x30^{2/3}x10/1.5 = 13.5 daN/cm^2$ 

deformazione limite:  $\varepsilon_{c2} = 2.0\%$ 

deformazione ultima:  $\varepsilon_{cu2} = 3.5\%$ 

modulo elastico istantaneo:  $E_c = 314470 \text{ daN/cm}^2$ 

coefficiente di Poisson: V = 0.2

Copriferro nominale: 40 mm con controllo della qualità che include la

misura dei copriferri

Contenuto in cloruri: CL 0.20

# 3.1.2 Acciaio per conglomerato cementizio armato

Tipo di acciaio: B450C

tensione caratteristica di rottura:  $f_{tk} \ge 5400 \text{ daN/cm}^2$ 



alla RTN

Del 10/07/2021

Account : C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc. **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

tensione caratteristica di snervamento:  $f_{yk} \ge 4500 \text{ daN/cm}^2$ 

tensione di snervamento di calcolo:  $f_{yd} = 4500/1.15 = 3913 \text{ daN/cm}^2$ 

rapporto  $(f_t/f_y)_k$ : ≥1.15< 1.35

rapporto  $(f_v/f_{vnom})_k$ : ≤ 1.25 Allungamento  $(A_{gt})_k$ : ≥ 7,5%

Tensione tangenziale di aderenza acciaio calcestruzzo

 $f_{bk} = 2,25x0.7x1x0.7x0.3x30^{2/3}x10 = 31.9 \text{ daN/cm}^2$ Resistenza tangenziale caratteristica:

Resistenza tangenziale di calcolo:  $f_{bd} = 31.9/1,5 = 21.3 \text{ daN/cm}^2$ 

#### 3.1.3 Stati limite di esercizio

### <u>3.1.3.1</u> Fessurazione

Classe di esposizione ambientale: XC2 (Superfici in calcestruzzo armato immersi in acqua o in

> terreni non aggressivi e comunque in ambienti raramente secchi, costantemente a contatto con umidita molto elevate)

Condizioni ambientali: ordinarie

Valori nominali di apertura delle fessure:

combinazioni frequenti:  $\leq$  W<sub>3</sub> = 0.4 mm

combinazioni quasi permanenti:  $\leq W_2 = 0.3 \text{ mm}$ 

# 3.1.3.2 Tensioni di esercizio

Massima compressione nel cls:

combinazioni Caratteristiche (rare):  $\sigma_c = 0.6x300 = 240 \text{ daN/cm}^2$ 

 $\sigma_c = 0.45 \times 300 = 180 \text{ daN/cm}^2$ combinazioni quasi permanenti:

Massima tensione dell'acciaio:  $\sigma_s = 0.8x4500 = 3600 \, daN/cm^2$ 

#### 3.2 **ACCIAIO PER CARPENTERIA METALLICA**

Per la realizzazione delle strutture in acciaio è prevista l'adozione dei seguenti materiali conformi alle norme armonizzate della serie UNI EN 10025.

#### 3.2.1 Materiale base

Acciaio zincato a caldo S235J2R secondo UNI EN 10025-2:



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

• Carico unitario di snervamento:  $f_{yk} = 2350 \text{ daN/cm}^2$ • Carico unitario di rottura:  $f_{tk} = 3600 \text{ daN/cm}^2$ 

• Coefficiente di sovraresistenza:  $\gamma_{Rd} = 1.25$ 

Peso proprio: 7850 daN/cm<sup>2</sup>

Modulo elastico:  $E = 2.100.000 \text{ daN/cm}^2$ Modulo di elasticità trasversali:  $G = 800.000 \text{ daN/cm}^2$ 

v = 0.3

Coefficiente di espansione termica lineare:  $\alpha = 1.2x10-5$ 

Rapporto tra i valori caratteristici della

tensione di rottura e la tensione di snervamento:  $f_{tk}/f_{yk} > 1.1$ 

Allungamento: A<sub>5</sub> > 20%

Tensione di snervamento media:  $f_{y,media} < 1.2 f_{yk}$ 

# 3.2.2 Unioni bullonate

Bulloneria classe 8:8 non a serraggio controllato (SB) secondo UNI EN 15048-1/2

Carico unitario di snervamento: f<sub>yb</sub> = 6400 daN/cm²
 Carico unitario di rottura: f<sub>tb</sub> = 8000 daN/cm²

Rosette HV 100

#### 3.2.3 Saldature

- Esecuzione secondo UNI EN 1011-1:2009 ed UNI EN 1011-2:2005
- Livello di qualità secondo UNI EN ISO 5817:2014, livello C
- Preparazione dei lembi secondo UNI EN ISO 9692-1:2013



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 4. ANALISI DEI CARICHI

Le azioni capaci di indurre stati limite nelle strutture di fondazione sono essenzialmente i pesi propri delle stesse e delle apparecchiature sovrastanti ai quali si combinano, secondo opportuni coefficienti, le azioni ambientali della neve e del vento, del sisma e, infine, delle azioni eccezionali.

# 4.1 AZIONI PERMANENTI – peso strutture

g <sub>1</sub> ) Peso strutture	2500,0	kg/m³
---------------------------------	--------	-------

# 4.2 AZIONI PERMANENTI – peso elementi non strutturali

Sigla	Apparecchio	G <sub>2</sub>
Oigia	Apparecerno	[daN]
	Scaricatori da 150 KV	500,0
F1	TA a 150 KV	500,0
"	TVC a 150 KV	500,0
	Trasformatore capacitivo	500,0
F2	Isolatore rompitratta AT	500,0
F3	Interruttori A.T. a 150 KV	1.000,0
F4	Sezionatore orizzontale con	1.000,0
	lame di terra	1.000,0
F5	Sostegni portale sbarre (su	500,0
	ciascun appoggio)	300,0
F7	Trasformatore AT/MT	130.000,0
F8	Reattore shunt AT 150 KV	30.000,0
F9	Reattore shunt MT 30 KV	5.000,0



alla RTN

Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc. CALCOLI PRELIMINARI

DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 4.3 AZIONI VARIABILI - neve

ZONA 2					
Valore di riferimento del	a		a <sub>s</sub> ≤200 m	$q_{sk} = 100$	daN/m²
carico della neve al suolo	$q_{sk} =$	- 114,4	a <sub>s</sub> >200 m	$q_{sk}=0.85*[1+(a_s/481)^2]*100$	dain/m-
Altitudine	a <sub>s</sub> =	283	m s.l.m.		
Periodo di ritorno	T <sub>R</sub> =	50	anni		
Coefficiente di esposizione	C <sub>e</sub> =	1			
Coefficiente termico	C <sub>t</sub> =	1			
Coefficiente di forma per il		0,8	0°≤a≤30°		
carico della neve	μ=	0,8*(60-α)/30	30° <a<60°< td=""><td></td><td></td></a<60°<>		
	q <sub>s</sub> =	$\mu_i^* q_{sk}^* c_i^* c_t =$	- 114,4	*µ <sub>i</sub>	
Carico della neve	α (°)	μ	q*s		
	0°≤a≤30°	0,8	- 91,5	daN/m <sup>2</sup>	

# 4.4 AZIONI VARIABILI - vento

	Zona 3	•				
Velocità base di riferime	Velocità base di riferimento al livello del mare					
V <sub>b,0</sub> =	27	[m/s]				
a =		m s.l.m.	Altitudine			
Velocita di riferimento	$V_b = C_a^* V_{b,0}$	0				
a <sub>0</sub> =	500	[m]				
k <sub>s</sub> =	0,37					
C <sub>a</sub> =	1					
V <sub>r</sub> =	27,00	[m/s]				
Periodo di ritorno						
T <sub>R</sub> =	50	[anni]				
Classe di rugosità del ter		D				
Categoria di esposizione	del sito:	II				
Z0	ZMIN	k <sub>r</sub>				
0,05	4,00	0,19	[m]			
Coefficiente di topografia	a:					
C <sub>t</sub> =	,					
Coefficiente di esposizio		CABINE				
Z <z<sub>MIN</z<sub>	z = H =	3,00	[m]			
<b>C</b> <sub>e</sub> (z=H) =	1,80					
Pressione del vento	$q_r = 0.5*\rho*V$	/ <sub>r²</sub>				
ρ=	1,25		[kg/m³]			
q <sub>r</sub> =	45,56		[kg/m³]			
q* <sub>V</sub> =	82,0	* <b>c</b> <sub>P</sub>	[kg/m³]			
Coefficiente di esposizio		TRASFORMA	TORE			
Z <z<sub>MIN</z<sub>	z = H =	6,00	[m]			
<b>C</b> <sub>e</sub> (z=H) =	2,04					
Pressione del vento	$q_r = 0.5*\rho*V$	/ <sub>Γ</sub> ²				
ρ=	1,25		[kg/m³]			
q <sub>r</sub> =	45,56		[kg/m³]			
<b>q*</b> <sub>V</sub> =	92,8	* <b>c</b> <sub>p</sub>	[kg/m³]			



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 4.5 AZIONI SISMICHE

Categoria sismica	1		
$V_N$	≥ 50	anni	Vita nominale
Classe d'uso		I	
$V_R$	50 a	anni	Periodo di riferimento per azione sismica
Tipo di stato limite	SLV	SLD	
ag/g	0,196	0,062	
$F_0$	2,475	2,518	
T <sub>c</sub> *	0,386	0,294	
Categoria terreno	В		
C <sub>c</sub>	1,33	1,41	1.1*(T* <sub>C</sub> ) <sup>-0.20</sup>
c	1 20	1,20	Amplificazione stratigrafica
S <sub>s</sub>	1,20	1,20	$1,0 \le 1,4-0,4^*F_0^*a_g/g \le 1.2$
T <sub>B</sub>	0,171	0,138	T <sub>C</sub> /3
T <sub>c</sub>	0,514	0,413	C <sub>C</sub> *T <sub>C</sub> *
$T_D$	2,384	1,848	4.0*a <sub>g</sub> /g+1.6
Categoria topografica	T	1	
S <sub>T</sub>	1		
S	1,20	1,20	

# 4.5.1 Apparecchiature F1÷F9 - Analisi pseudostatica

• Forza statica orizzontale equivalente:

 $F_{sh} = K_h x W$ 

Dove:

W = forza di gravità

 $K_h$  = coefficiente sismico orizzontale.

Allo stato limite ultimo:

 $K_{h-SLV} = 0.38x1.20x0.196g/g = 0.089$ 

Allo stato limite d'esercizio:

 $K_{h-SLD} = 0,47x1.20x0,062g/g = 0,035$ 

• Forza statica verticale equivalente:

 $F_{vh} = K_v x W$ 

Dove:

W = forza di gravità

 $K_v$  = coefficiente sismico verticale.

Allo stato limite ultimo:

 $K_{v-SLV} = \pm 0.5xK_{h-SLV} = \pm 0.5x0.089 = \pm 0.0445$ 



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

Allo stato limite d'esercizio:

 $K_{v-SLD} = \pm 0.5 x K_{h-SLD} = \pm 0.5 x 0.035 = 0.0175$ 

	K <sub>h</sub>	Κ <sub>ν</sub>
SLV	0,089	±0,0445
SLD	0,035	±0,0175

# 4.6 CARICHI VARIABILI AL PIEDE DELLE APPARECCHIATURE F1÷F5

Nella tabella seguente sono ordinate le azioni agenti alla base delle apparecchiature denominate F1÷F5; esse sono scomposte in azione verticale e, con riferimento ai conduttori, in azione orizzontale trasversale (dir. X) e longitudinale (dir. Y).

Tali azioni dipendono fortemente dalla geometria e dalle caratteristiche elettro-meccaniche delle apparecchiature installate e sono le più onerose tra quelle che si ottengono combinando tra di loro le azioni dovute a:

- peso proprio dei conduttori;
- tiro dei conduttori flessibili;
- spinta del vento;
- peso del ghiaccio;
- interazioni tra conduttori durante il corto circuito.

Di norma i loro valori sono forniti dal produttore delle attrezzature e pertanto <u>in fase di progettazione esecutiva</u>, dopo che sarà stato individuato il fornitore delle suddette apparecchiature, <u>il contenuto della tabella sotto riportata dovrà essere confermato ed eventualmente aggiornato con i valori specifici degli equipaggiamenti in campo.</u>

Ai fini del calcolo, i carichi contenuti nella tabella sono assunti come variabili d'esercizio e il loro valore è inteso come "caratteristico".

	Carichi variabili agenti alla base dei sostegni						
Cialo	Annoropobio		Fx	Fy	Fz	Mx	My
Sigla	Apparecchio		[daN]	[daN]	[daN]	[daNm]	[daNm]
	Scaricatori da 150 KV					3.200.0	
F1	TA a 150 KV		650.0	750.0	800.0		2.500.0
	TVC a 150 KV		000,0	700,0	000,0	0.200,0	2.000,0
	Trasformatore capacitivo						
F2	Isolatore rompitratta AT		450,0	600,0	600,0	3.200,0	2.200,0
	Interruttori A.T. a 150 KV	Α	1.100,0	1.100,0	2.000,0	4.400,0	4.400,0
F3		D1		800,0	4.000,0	2.000,0	
		D2		800,0	- 3.000,0	2.000,0	
F4	Sezionatore orizzontale con lame di terra		1.230,0	1.530,0	2.960,0	5.130,0	3.256,0
F5	Sostegni portale sbarre		1.800,0	1.800,0	1.800,0	13.680,0	13.680,0
Α	carico statico						
D1	D1 carico dinamico 1 da sommare ad A						
D2	carico dinamico 2 da sommare ad A						



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 5. COMBINAZIONE DEI CARICHI

# 5.1 COMBINAZIONI DI CARICO AGLI STATI LIMITE ULTIMI

# 5.1.1 Verifiche valide per le fondazioni 1÷5 del punto 1.2

	Apparecchio
F1	Scaricatori da 150 KV
	TA da 150 KV
	TVC a 150 KV
	Trasformatore di tensione capacitivo
F2	Isolatori rompitratta A.T.
F3	Interruttori A.T da 150 KV
F4	Sezionatore orizzontale
F5	Sostegni sbarre

# Verifiche a ribaltamento (EQU + R<sub>3</sub>)

Coefficienti parziali per le azioni (EQU)

	<b>g</b> <sub>1</sub>	g <sub>2</sub>	<b>q</b> Q	
	P. P. fondazione	P.P. apparecchio	Variabili	
SLU 01	0,9	0,8	-	Favorevoli
	1,1	1,5	1,5	Sfavorevoli

Coefficienti parziali per le resistenze caratteristiche (R3)

ribaltamento	<b>γ</b> R	1,15

# Approccio 2 - combinazione A<sub>1</sub>+M<sub>1</sub>+R<sub>3</sub>

• Coefficienti parziali per le azioni (A<sub>1</sub>)

	<b>g</b> <sub>1</sub>	g <sub>2</sub>	<b>q</b> Q	
	P. P. fondazione	P.P. apparecchio	Variabili	
SLU 02	1	0,8	0	Favorevoli
SLU 02	1,3	1,5	1,5	Sfavorevoli

• Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno (M1)



Account Code

: C-005-RTD

: **00** 

Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Del 10/07/2021

tangente dell'angolo di resistenza a taglio	tg φ' <sub>k</sub>	$Y_{\phi'}$	1
coesione efficace	C' <sub>k</sub>	Y <sub>C</sub>	1
Resistenza non drenata	C <sub>UK</sub>	Y <sub>CU</sub>	1
Peso dell'unità di volume	Υ	Y <sub>Y</sub>	1

• Coefficienti parziali per le resistenze caratteristiche (R3)

carico limite	<b>γ</b> R	2,3
scorrimento	<b>γ</b> R	1,1

5.1.2 Verifiche valide per le fondazioni 6÷9 del punto 1.2

Fondazioni		
F6	Gruppo elettrogeno in BT	
F7	Trasformatore AT/MT	Approccio 2
F8	Reattore shunt AT 150 KV	Combinazione A1+M1+R3
F9	Reattore shunt MT 30 KV	7.22

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno (M1)

tangente dell'angolo di resistenza a taglio	tg φ' <sub>k</sub>	Υ <sub>φ</sub> ,	1
coesione efficace	C' <sub>k</sub>	Y <sub>C</sub> '	1
Resistenza non drenata	C <sub>UK</sub>	Y <sub>CU</sub>	1
Peso dell'unità di volume	Υ	Y <sub>Y</sub>	1

Coefficienti parziali per le resistenze caratteristiche (R3)

carico limite	<b>γ</b> R	2,3
scorrimento	γR	1,1

Coefficienti parziali per le azioni (A<sub>1</sub>)



Del 10/07/2021

Account : C-005-RTD

CALCOLI PRELIMINARI

Doc. : DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

SLU 01	-0.30 * SLV Sisma Y + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + - 1 * SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	1 " SLV Sisma Z + 1 " Sovraccarichi permanaenti + 1 " Peso
SLU 02	-0.30 * SLV Sisma Y + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1 * SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Y + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -
SLU 03	1 * SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Y + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 04	* SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Y + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -
SLU 05	1 * SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	0.30 * SLV Sisma Y + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 06	* SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Y + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -1
SLU 07	* SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Y + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 08	* SLV Sisma Z + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	-0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -
SLU 09	1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 10	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
01.11.44	-0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -1
SLU 11	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
SLU 12	-0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 12	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
SLU 13	0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -1
3LU 13	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 14	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + -1
SLU 15	* SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma X + 1 * Spinta terreno + 1 *
SLU 16	SLV Sisma Y + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
	-0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + -
SLU 17	1 * SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno +
SLU 18	1 * SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + -
SLU 19	1 * SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
	-0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 20	* SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
0111.04	0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + -
SLU 21	1 * SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso
0111.00	0.30 * SLV Sisma Z + -0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 22	* SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
SLU 23	0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + -1
SLU 23	* SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
0111.04	0.30 * SLV Sisma Z + 0.30 * SLV Sisma Y + 1 * Spinta terreno + 1
SLU 24	* SLV Sisma X + 1 * Sovraccarichi permanaenti + 1 * Peso proprio
0111.05	1.50 * Variabile terreno + 1.30 * Spinta terreno + 1.30 *
SLU 25	Sovraccarichi permanaenti + 1.30 * Peso proprio
	1.30 * Spinta terreno + 1.30 * Sovraccarichi permanaenti + 1.30 *
SLU 26	Peso proprio
	I 630 Proprio



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc. **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : **00** 

#### 5.1.3 Verifiche valide per le fondazioni 10÷11 del punto 1.2

	Fondazioni	Annroccio 2
F10	Cabina stallo 1	Approccio 2 Combinazione
F11	Cabina stalli 2 - 3	A1+M1+R3

Coefficienti parziali per le azioni (A<sub>1</sub>)

SLU 01	-1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 02	-1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
0L0 02	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 03	-1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
SLU 03	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
011104	-1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
SLU 04	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
<b>2111.05</b>	1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
SLU 05	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
	1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale +
SLU 06	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
	1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale + 0.20
SLU 07	* Neve + -1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
	1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma X + 0.80 * Accidentale + 0.20
SLU 08	* Neve + 1 * SLV Sisma Y + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
	-1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
SLU 09	
	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P. -1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
SLU 10	
	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 11	-1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm. + 1 * P.P.
SLU 12	-1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 13	1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
	0.20 * Neve + -1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 14	1 * Torcente SLU + -0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale +
	0.20 * Neve + 1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 15	1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale + 0.20
	* Neve + -1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 16	1 * Torcente SLU + 0.30 * SLV Sisma Y + 0.80 * Accidentale + 0.20
320 10	* Neve + 1 * SLV Sisma X + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.
SLU 17	1.50 * Vento y + 1.50 * Accidentale + 0.75 * Neve + 1.50 * Sovr.
320 17	perm.+ 1.30 * P.P.
SLU 18	1.50 * Vento X + 1.50 * Accidentale + 0.75 * Neve + 1.50 * Sovr.
3LU 10	perm.+ 1.30 * P.P.
SLU 19	0.90 * Vento y + 1.50 * Accidentale + 0.75 * Neve + 1.50 * Sovr.
3LU 19	perm.+ 1.30 * P.P.
CL 11 20	0.90 * Vento X + 1.50 * Accidentale + 0.75 * Neve + 1.50 * Sovr.
SLU 20	perm.+ 1.30 * P.P.
01.11.04	0.90 * Vento y + 1.50 * Accidentale + 1.50 * Neve + 1.50 * Sovr.
SLU 21	perm.+ 1.30 * P.P.
	0.90 * Vento X + 1.50 * Accidentale + 1.50 * Neve + 1.50 * Sovr.
SLU 22	perm.+ 1.30 * P.P.
SLU 23	1.50 * Sovr. perm.+ 1.30 * P.P.
JEU 20	1.00 Com points 1.00 T.I.



Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI

**DELLE STRUTTURE** 

Del 10/07/2021

Rev. : **00** 

Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno (M1)

tangente dell'angolo di resistenza a taglio	tg φ' <sub>k</sub>	$Y_{\phi'}$	1
coesione efficace	C' <sub>k</sub>	Y <sub>C</sub> '	1
Resistenza non drenata	C <sub>UK</sub>	Y <sub>CU</sub>	1
Peso dell'unità di volume	Υ	Y <sub>Y</sub>	1

Coefficienti parziali per le resistenze caratteristiche (R3)

carico limite	<b>γ</b> R	2,3
scorrimento	<b>γ</b> R	1,1

#### 5.2 COMBINAZIONI DI CARICO AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO

#### Verifiche valide per le fondazioni 6÷9 del punto 1.2 5.2.1

	Fondazioni	
F6	Gruppo elettrogeno in BT	
F7	Trasformatore AT/MT	Approccio 2
F8	Reattore shunt AT 150 KV	Combinazione A1+M1+R3
F9	Reattore shunt MT 30 KV	

SLE 01	1 *Spinta terreno + 1 *Sovraccarichi permanaenti + 1 *Peso proprio	Quasi Perm.
SLE 02	0.50 *Variabile terreno + 1 *Spinta terreno + 1 *Sovraccarichi permanaenti + 1 *Peso proprio	Frequente
SLE 03	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Frequente
SLE 04	1 *Variabile terreno + 1 *Spinta terreno + 1 *Sovraccarichi permanaenti + 1 *Peso proprio	Rara
SLE 05	1 *Spinta terreno + 1 *Sovraccarichi permanaenti + 1 *Peso proprio	Rara

#### Verifiche valide per le fondazioni 10÷11 del punto 1.2 5.2.2

	Fondazioni	Approccio 2
F10	Cabina stallo 1	Combinazione
F11	Cabina stalli 2 - 3	A1+M1+R3



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc.

**DELLE STRUTTURE** 

Rev. : **00** 

SLE 01	0.80 * Accidentale + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Quasi Perm.
SLE 02	1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Quasi Perm.
SLE 03	0.20 * Vento y + 0.80 * Accidentale + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Frequente
SLE 04	0.20 * Vento X + 0.80 * Accidentale + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Frequente
SLE 05	0.90 * Accidentale + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Frequente
SLE 06	0.80 * Accidentale + 0.20 * Neve + 1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Frequente
SLE 07	1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Frequente
SLE 08	1 *Vento y + 1 *Accidentale + 0.50 *Neve + 1*Sovr. perm.+ 1 *P.P.	Rara
SLE 09	1 *Vento X + 1 *Accidentale + 0.50 *Neve + 1*Sovr. perm.+ 1 *P.P.	Rara
SLE 10	0.60 *Vento y + 1*Accidentale +0.50 *Neve + 1*Sovr. perm.+ 1*P.P.	Rara
SLE 11	0.60Vento X+1*Accidentale +0.50 *Neve + 1*Sovr. perm.+ 1*P.P.	Rara
SLE 12	0.60 *Vento y + 1*Accidentale + 1 *Neve + 1*Sovr. perm.+ 1 *P.P.	Rara
<b>SLE 13</b>	0.60 *Vento X + 1 *Accidentale + 1 *Neve + 1 *Sovr. perm.+ 1 *P.P.	Rara
SLE 14	1 * Sovr. perm.+ 1 * P.P.	Rara



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

: **00** Rev.

# PREDIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F1÷F5

#### AZIONI AGENTI ALL'INTRADOSSO DELLE FONDAZIONI 6.1

	Carichi variabili agenti all'intradosso fondazioni									
Sigla	Ammaraashia	h	F'x	F'y	F'z	M'x	M'y			
	Apparecchio	[m]	[daN]	[daN]	[daN]	[daNm]	[daNm]			
	Scaricatori da 150 KV									
	TA a 150 KV		650,0	750,0	800,0	3.950,0				
F1	TVC a 150 KV						3.150,0			
	Trasformatore capacitivo									
F2	Isolatore rompitratta AT	1,00	450,0	600,0	600,0	3.800,0	2.650,0			
F3	Interruttori A.T. a 150 KV		1.100,0	1.900,0	6.000,0	8.300,0	5.500,0			
гэ	interruttori A.T. a 150 KV		1.100,0	1.900,0	- 1.000,0	8.300,0	5.500,0			
F4	Sezionatore orizzontale con lame di terra		1.230,0	1.530,0	2.960,0	6.660,0	4.486,0			
F5	Sostegni portale sbarre		1.800,0	1.800,0	1.800,0	15.480,0	15.480,0			

	Carichi permanenti fondazioni							
			$G_2$					
Sigla	Apparecchio	$P_P$	$P_{Ter}$	P <sub>P</sub> +P <sub>Ter</sub>	$P_{Attr}$			
		[kg]	[kg]	[kg]	[kg]			
	Scaricatori da 150 KV							
F1	TA a 150 KV	5.450,0	2.620,8	8.070,8	500,0			
-	TVC a 150 KV	5.450,0	2.020,0	0.070,0	500,0			
	Trasformatore capacitivo							
F2	Isolatore rompitratta AT	5.450,0	2.620,8	8.070,8	500,0			
F3	Interruttori A.T. a 150 KV	27.825,0		27.825,0	1.000,0			
F4	Sezionatore orizzontale	20.250,0	-	20.250,0	1.000,0			
F5	con lame di terra Sostegni portale sbarre	18.725,0	9.748,8	28.473,8	1.800,0			
P <sub>P</sub>	Peso plinto	10.120,0	017 10,0	20 0,0	11000,0			
P <sub>Ter</sub>	Peso terreno sovrastante (Y=1600 kg/m³)							
$G_1$	P <sub>P</sub> + P <sub>Ter</sub>							
$G_2$	Elementi non strutturali							



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

: **00** Rev.

#### SLU 01 - VERIFICA ALLO SLU DI RIBALTAMENTO 6.2

M <sub>S-1</sub>	= 0,9*0,85*G <sub>1</sub> *a/2	momento stabilizzante dovuto ai pesi propri della fondazione e del terreno superiore			
$M_{S-2}$	= 0,8*0,85*G <sub>2</sub> *a/2	momento stabilizzante dovuto ai sovraccarichi permanenti			
$M_{S-3}$	= $0.9^*Y^*(b_1^*h_1^3 + b_2^*h_2^3)$	momento stabilizzante dovuto ai terreno laterale			
		$Y = 1.100,0 \text{ kg/m}^3$			
$M_S$	$= M_{s-1} + M_{s-2} + M_{s-3}$	momento stabilizzante totale			
$M_R$	= 1,5*M'x	momento ribaltante			

Sigla	а	b <sub>1</sub>	h <sub>1</sub>	$b_2$	h <sub>2</sub>	$M_{S-1}$	$M_{S-2}$	$M_{S-3}$	$M_S$	$M_R$	μ	
F1	2,0	2,0	0,5	0,6	0,4	6.189,6	340,9	285,5	6.816,0	5.925,0	1,15	OK
F2	2,0	2,0	0,5	0,6	0,4	6.174,2	340,0	285,5	6.799,7	5.700,0	1,19	OK
F3	2,1	5,3	0,9	ı	-	22.350,4	714,0	3.825,1	26.889,5	14.025,0	1,92	OK
F4	1,8	4,5	0,9		-	13.942,1	612,0	3.247,7	17.801,8	12.450,0	1,43	OK
F5	2,3	6,2	0,5	1,2	0,4	25.049,8	1.407,6	843,3	27.300,7	23.220,0	1,18	OK

#### SLU 02 – VERIFICA ALLO SLU PER SCORRIMENTO SUL PIANO DI POSA 6.3

Ts	= $(1.0^*G_1 + 0.8^*G_2)^*tg 32^\circ$	Forza di scorrimento resistente
$T_R$	= 1.5*(F' <sub>X</sub> +F' <sub>Y</sub> )½	Forza di scorrimento agente

N.B. a favore di sicurezza nel calcolo della forza di scorrimento resistente si è omesso il contributo della coesione

Sigla	Ts	$T_R$	μ	
F1	5.293,1	1.488,7	3,56	OK
F2	5.293,1	1.125,0	4,71	OK
F3	16.949,6	3.293,2	5,15	OK
F4	13.153,5	2.944,7	4,47	OK
F5	18.692,2	3.818,4	4,90	OK



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

#### SLU 02 – VERIFICA ALLO SLU STRUTTURALI 6.4

#### 6.4.1 Apparecchiature F1 - F2

#### Combinazioni di carico di stato limite ultimo

1 1.50 \* (1) Variabili + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio

### Combinazioni di carico geotecniche

1 1.50 \* (1) Variabili + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio

### Sollecitazioni agli estremi degli elementi

### Condizione "(1) Peso proprio"

Elemento	Nx (kg)	Ty (kg)	Tz (kg)	Mx (kgxcm)	My (kgxcm)	Mz (kgxcm)
1	8.5208e+003	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000
	8.5208e+003	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000

2 -1.8190e-012 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000 4.5000e+002 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000

#### Condizione "(1) Sovraccarichi permanenti"

Elemento	Nx (kg)	Ty (kg)	Tz (kg)	Mx (kgxcm)	My (kgxcm)	Mz (kgxcm)
1	5.0000e+002	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000
	5.0000e+002	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000
2	5.0000e+002	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000	0.0000e+000
	5 00000+002	0.00000+000	0.00000+000	0.00000+000	0.00000+000	0.00000+000

#### Condizione "(1) Variabili"

mento	Nx (kg)	Ty (kg)	Tz (kg)	Mx (kgxcm)	My (kgxcm)	Mz (kgxcm)
1	8.0000e+002	-6.5000e+002	7.5000e+002	0.0000e+000	3.5750e+005	-2.8250e+005
	8.0000e+002	-6.5000e+002	7.5000e+002	0.0000e+000	3.9500e+005	-3.1500e+005
2	8.0000e+002	-6.5000e+002	7.5000e+002	0.0000e+000	3.2000e+005	-2.5000e+005
	8.0000e+002	-6.5000e+002	7.5000e+002	0.0000e+000	3.5750e+005	-2.8250e+005

### Armatura longitudinale negli elementi

Elemento Area (cm2)	Y (cm)	Z (cm)	Ascissa iniz. (cm)	Lunghezza (cm)
1 1.1310e+000	28.00	0.00	0.00	25.00
1.1310e+000	28.00	0.00	0.00	50.00
2.0106e+000	28.00	28.00	0.00	25.00
2.0106e+000	28.00	28.00	0.00	50.00
1.1310e+000	0.00	28.00	0.00	25.00
1.1310e+000	0.00	28.00	0.00	50.00
2.0106e+000	-28.00	28.00	0.00	25.00
2.0106e+000	-28.00	28.00	0.00	50.00
1.1310e+000	-28.00	0.00	0.00	25.00
1.1310e+000	-28.00	0.00	0.00	50.00
2.0106e+000	-28.00	-28.00	0.00	25.00
2.0106e+000	-28.00	-28.00	0.00	50.00
1.1310e+000	0.00	-28.00	0.00	25.00
1.1310e+000	0.00	-28.00	0.00	50.00
2.0106e+000	28.00	-28.00	0.00	25.00
2.0106e+000	28.00	-28.00	0.00	50.00
2 1.1310e+000	28.00	0.00	2.00	48.00
2.0106e+000	28.00	28.00	2.00	48.00
1.1310e+000	0.00	28.00	2.00	48.00
2.0106e+000	-28.00	28.00	2.00	48.00
1.1310e+000	-28.00	0.00	2.00	48.00
2.0106e+000	-28.00	-28.00	2.00	48.00
1.1310e+000	0.00	-28.00	2.00	48.00
2.0106e+000	28.00	-28.00	2.00	48.00



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

Armatura trasversale negli elementi

Elemento Ascissa iniz. (cm) Lunghezza tratto (cm) Area orizz. (cm2) Area vert. (cm2) Passo (cm) 0.00 50.00 1.01 1.01 14.00

#### Verifica flessionale pilastri

Elem	Qta	Ascissa (cm)	Nx (kg)	Mz (kgxcm)	My (kgxcm)	F.Sic.	Comb.
1		5.00	13027.04	-428625.00	541875.00	2.87	1
		25.00	13027.04	-448125.00	564375.00	2.75	1
		45.00	13027.04	-467625.00	586875.00	2.65	1
2		5.00	2008.50	-379875.00	485625.00	2.78	1
		25.00	2242.50	-399375.00	508125.00	2.65	1
Minimo	fatto	re di sicurezza:	2.650879	>= 1.00			

### Verifica taglio pilastri

Elem Qta	Ascissa (cm)	Nx (kg)	Ty (kg)	Tz (kg)	Vr (kg)	Theta	F. Sic.	Comb.
1	5.00	13027.04	-975.00	1125.00	52043.84	2.44	> 10.00	1
	25.00	13027.04	-975.00	1125.00	53278.28	2.50	> 10.00	1
	45.00	13027.04	-975.00	1125.00	53278.28	2.50	> 10.00	1
2	5.00	2008.50	-975.00	1125.00	53278.28	2.50	> 10.00	1
	25.00	2242.50	-975.00	1125.00	50887.02	2.39	> 10.00	1
	45.00	2254.20	-975.00	1125.00	50861.87	2.39	> 10.00	1

Minimo fattore di sicurezza: >10.0 >= 1.00

# Dati plinti di fondazione

Pilastro Classe Lato X (cm) Lato Y (cm) Profondità (cm) 1 A 200.00 200.00

#### Verifica plinti di fondazione

Classe Arm. X Arm. Y (cm) Fatt. Sic. Fless. Suola Fatt. Sic. Punzonamento Pressione (kg/cm2) A 9ø12 9012 2.62[1] 522.89[1]

# **Armature minime**

### Armature baggiolo:

- agli spigoli n.4 cappellotti φ 16;
- interni n.4 cappellotti φ 12
- staffe n.6 φ 12

# Armature plinto:

n.9 φ 12 superiori e n.9 φ 12 inferiori chiusi a staffe in direzione X e Y

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

-

: 00

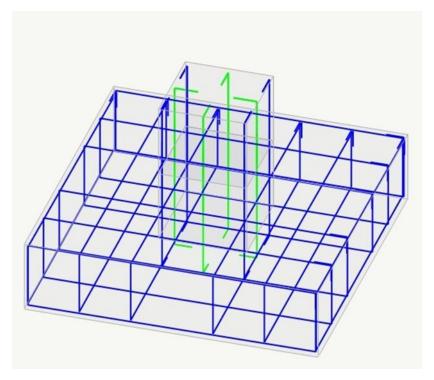


Figura 1 – Rappresentazione schematica delle armature

<u>Conclusioni</u>: il predimensionamento delle fondazioni F1 - F2 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, dei carichi variabili agenti alla base dei sostegni di cui alla tabella riportata al paragrafo 4.6



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

: **00** 

# 6.4.2 Apparecchiature F3

## Combinazioni di carico di stato limite ultimo

1 1.50 \* (1) Variabili 2 + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio 2 1.50 \* (1) Variabili 1 + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio

ALCONOMIC NOTICE		o-membrai						201 C 201 C		300000000000000000000000000000000000000
		Combinazione	DirM(°)					m2 (kgxcm)	Coeff. sic	
64	1	2		-307.42		0.10	-4229.50	-2249.47		2.8
63	1	2	38.07	40.22	0.06	0.36	-317.82	87.61		10.00
62	2	2	77.76		-0.00	0.10	-602.37	147.48		10.0
61	3	2	50.67		-0.06	0.05	-557.72	213.30	>	10.0
60	0	2	88.75	88.75	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.0
59	2	2	53.59	40.65	-0.81	-0.10	-191.05	83.10	>	10.0
58	2	1	-273.15	-318.68	-0.22	-0.02	-323.36	374.75	>	10.0
57	2	1	87.56	43.42	-0.09	-0.02	-526.61	285.69	>	10.0
56	2	2	12.19	70.64	-0.02	0.01	-1858.45	27.89	>	10.0
55	1	2	-223.42	-174.15	-0.07	0.10	-3068.54	-848.36	>	10.0
54	0	1	-133.22	-133.22	0.00	0.00	0.00	0.00		2.6
53	0	1	-121.96	-121.96	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.0
52	3	2	-119.01	-105.97	-0.15	0.01	-2172.95	448.90	>	10.0
51	2	2	-15.95	-16.08	-0.09	0.03	-2356.23	651.69	>	10.0
50	3	2	-118.85	-115.50	-0.07	0.03	-2150.62	336.86		10.0
49	0	2	-0.48	-0.48	0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
48	0	2	0.61	0.61	0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
47	0	1		-128.06	0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
46	3	2	42.90		-0.19	0.08	-699.79	137.42		10.0
45	2	2	29.02		-0.12		-1210.09	-193.21		10.0
					-0.12	0.07				
44	2	2	12.60			0.07	-1897.23	-518.05		10.0
43	1	2		-193.87		0.12	-2395.89	-1239.50	>	10.0
42	0	1	-36.29		0.00	0.00	0.00	0.00		9.9
41	0	2	-4.69		0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
40	0	2	-1.30		0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
39	0	2	3.13	3.13	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.0
38	2	1	79.52	76.62	-0.09	0.06	-592.39	329.02	>	10.0
37	0	2	-135.51	-135.51	0.00	0.00	0.00	0.00		7.2
36	1	2	-199.34	-188.73	-0.11	0.08	-1913.89	-152.69	>	10.0
35	0	2	104.72	104.72	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.0
34	1	1	23.24	107.88	-0.20	-0.02	383.70	1920.43	>	10.0
33	1	1	-88.27	-7.02	-0.21	-0.00	98.75	1796.15	>	10.0
32	0	2	-63.81	-63.81	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.0
31	2	2	14.31	79.99	-0.02	0.10	-2230.26	18.23	>	10.0
30	1	2	-211.94	-202.11	-0.11	0.08	-1353.23	34.08	>	10.0
29	2	2	-185.85	-236.96	-0.20	0.01	-174.98	341.62	>	10.0
28	0	2		-90.00	0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
27	1	2		-228.68		-0.00	-363.45	314.52		10.0
26	0	2	-90.00		0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
25	2	2		-225.79	0.11	0.76	-259.93	101.75		10.0
24	1	2		-59.43		0.18	-626.24	105.16		10.0
23	1	2	-19.19		0.01	0.05	-866.03	223.34		10.0
22	2	1	-39.29			0.13	-390.04	954.98		10.0
		1								
21	1	2		-52.01			-1025.63	784.67		10.0
20	0	2	90.00		0.00	0.00	0.00	0.00		10.0
19	1	1		-25.02		0.07	-473.17	1269.30		10.0
18	3	1		142.80		0.05	-192.12	624.59		10.0
17	2	2		-228.54		0.24	-612.87	121.89		10.0
16	1	2		-48.37		0.11	-716.85	451.92		10.0
15	1	2	-35.83	-42.77	-0.10	0.06	-411.18	439.61	>	10.0
14	2	2	29.49	11.70	-0.08	0.06	-970.68	1485.48	>	10.0
13	1	1	24.99	-23.41	-0.09	0.30	-48.44	2976.82		4.0
12	0	2	51.86	51.86	0.00	0.00	0.00	0.00		2.4
11	3	2	-134.44	-41.58	0.02	0.25	-4088.82	-212.68		6.5
	0	2	171.10	171.10	0.00	0.00	0.00	0.00	5	10.0
10	U	4	111.10	1,1.10	0.00	0.00				10.0



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc. CALCOLI PRELIMINARI

**DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

Minir	mo fatt	ore di sicu	ırezza:	2.468834	>= 1.00						
	1	1	2	28.52	26.48	-0.07	0.03	-1054.41	290.36	>	10.00
	2	0	1	28.58	28.58	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.00
	3	0	1	-40.52	-40.52	0.00	0.00	0.00	0.00	>	10.00
	4	2	2	-212.32	-239.95	-0.06	0.13	-985.18	792.84	>	10.00
	5	2	2	-186.92	-282.67	-0.02	0.27	-3918.41	43.02		8.22
	6	2	2	-77.29	-3.00	-0.05	0.12	-2201.24	-151.19	>	10.00
	7	3	2	-245.30	-236.83	-0.04	0.01	-965.50	336.39	>	10.00
	8	2	2	-199.70	-203.38	-0.04	0.11	-1189.18	1147.27	>	10.00

Per ogni elemento di indice **Elemento** vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione **Combinazione** al vertice che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Vengono riportati anche i valori limite relativi agli angoli di fessurazione superiore ed inferiore **DirSup** e **DirInf** delle azioni membranali **n1** e **n2** e dei momenti **m1** e **m2** relativi a tali piani di fessurazione.

Verific	a a taglio					
Elemento	Combinazion	e I	nc.Arm. %	Tud	Tur	Coeff. sicurezza
64		2	0.00		327.91	1.22
63	3 :	2	0.00	9.28	327.91	> 10.00
62	2 :	2	0.00	5.06	327.91	> 10.00
61	L S	2	0.00	6.79	327.91	> 10.00
60	) :	2	0.00	6.10	327.91	> 10.00
5.9	9 :	1	0.00	3.85	327.92	> 10.00
58	3	2	0.00	9.29	327.92	> 10.00
57	7 :	2	0.00	17.17	327.91	> 10.00
56		2	0.00		327.91	> 10.00
55		2	0.00		327.91	
5.4		1	0.00		327.91	1.21
53		1	0.00		327.91	7.55
52		1	0.00		327.92	
51		2	0.00		327.91	8.16
50		2	0.00		327.91	> 10.00
49		2	0.00		327.91	> 10.00
48		2	0.00		327.91	> 10.00
47		1	0.00		327.92	
46		2	0.00		327.91	> 10.00
45		2	0.00		327.91	> 10.00
44		2	0.00		327.91	
43		2	0.00		327.91	9.08
42		1	0.00		327.92	2.71
41		2	0.00		327.91	> 10.00
40		2	0.00		327.91	
39		2	0.00		327.91	> 10.00
38		2	0.00		327.91	> 10.00
37		2	0.00		327.91	5.09
36		2	0.00		327.91	> 10.00
35		1	0.00	29.09	327.92	> 10.00
34		1	0.00		327.92	
33	3 :	2	0.00	12.67	327.92	> 10,00
32	2 :	2	0.00	38.99	327.91	8.41
31	L :	2	0.00	33.82	327.91	9.70
30	) :	2	0.00	19.66	327.91	> 10.00
29	9 .	1	0.00	7.80	327.91	> 10.00
28	3	1	0.00	4.02	327.91	> 10.00
27		1	0.00		327.91	> 10.00
26		1	0.00		327.91	> 10.00
25		2	0.00		327.91	> 10.00
24		1	0.00		327.91	> 10.00
23		1	0.00		327.91	> 10.00
22		1	0.00		327.91	> 10.00
21		1	0.00		327.91	> 10.00
		2				
20			0.00		327.91	> 10.00
19		2	0.00		327.91	> 10.00
18	3	1	0.00	4.95	327.91	> 10.00



Del 10/07/2021

Account : **C-005-RTD** 

CALCOLI PRELIMINARI

Doc. DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

1	1	0.00	14.51	327.91	> 10.00
_					
2	2	0.00	50.17	327.91	6.54
3	1	0.00	22.37	327.91	> 10.00
4	1	0.00	21.77	327.91	> 10.00
5	2	0.00	47.39	327.91	6.92
6	2	0.00	40.88	327.91	8.02
7	1	0.00	11.97	327.91	> 10.00
8	2	0.00	39.98	327.91	8.20
9	2	0.00	22.07	327.91	> 10.00
10		0.00	41.03	327.91	7.99
11		0.00	41.97	327.91	7.81
12	2	0.00	319.05	327.91	1.03
13	1	0.00	174.30	327.91	1.88
14	1	0.00	34.87	327.91	9.40
15	1	0.00	7.20	327.91	> 10.00
16	1	0.00	9.13	327.91	> 10.00
17	1	0.00	9.29	327.91	> 10.00
	16 15 14 13 12 11 10 9 8 7 6 5	16 1 15 1 14 1 13 1 12 2 11 2 10 2 9 2 8 2 7 1 6 2 5 2 4 1 3 1	16 1 0.00 15 1 0.00 14 1 0.00 13 1 0.00 12 2 0.00 11 2 0.00 10 2 0.00 9 2 0.00 8 2 0.00 7 1 0.00 6 2 0.00 5 2 0.00 4 1 0.00 3 1 0.00	16     1     0.00     9.13       15     1     0.00     7.20       14     1     0.00     34.87       13     1     0.00     174.30       12     2     0.00     319.05       11     2     0.00     41.97       10     2     0.00     41.03       9     2     0.00     39.98       7     1     0.00     11.97       6     2     0.00     40.88       5     2     0.00     47.39       4     1     0.00     21.77       3     1     0.00     22.37	16         1         0.00         9.13         327.91           15         1         0.00         7.20         327.91           14         1         0.00         34.87         327.91           13         1         0.00         174.30         327.91           12         2         0.00         319.05         327.91           11         2         0.00         41.97         327.91           9         2         0.00         41.03         327.91           9         2         0.00         39.98         327.91           7         1         0.00         11.97         327.91           6         2         0.00         40.88         327.91           5         2         0.00         47.39         327.91           4         1         0.00         21.77         327.91           3         1         0.00         22.37         327.91

Per ogni elemento di indice **Elemento** vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione **Combinazione** che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Viene riportata l'incidenza di armatura **Inc.Arm** % in percentuale e se tale valore è nullo, non è necessaria armatura per il taglio e il taglio resistente è calcolato per l'elemento non armato. Vengono inoltre riportati il taglio di progetto per unità di lunghezza **Tud** ed il taglio resistente **Tur** 

#### Verifica punzonamento

Col. Estr. Lato y Lato z Spess. Arm. y Arm. z Tauresist. Cdc. Taglio ag. Taglio res. F.S. 65 Inf. 60.00 60.00 100.00 0.10 0.10 2.39 2 10500.00 339643.88 >10.0

### **Armature minime**

## Armature plinto:

- direzione X (longitudinale): n.11 φ 16 superiori e n. 11 φ 16 inferiori chiusi a staffe
- direzione Y (trasversale): n.27 φ 16 superiori e n. 27 φ 16 inferiori chiusi a staffe

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.

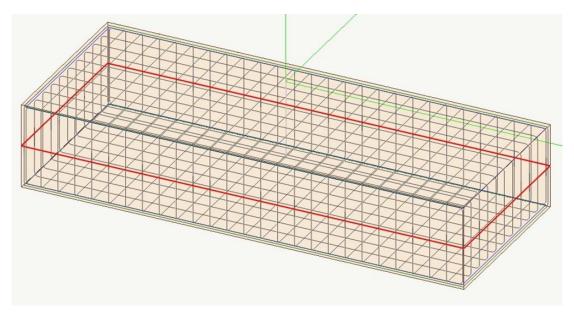


Figura 2 – Rappresentazione schematica delle armature



Del 10/07/2021

Account

Doc.

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI

**DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

Conclusioni: il predimensionamento delle fondazioni F3 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, dei carichi variabili agenti alla base dei sostegni di cui alla tabella riportata al paragrafo 4.6

#### 6.4.3 Apparecchiature F4

#### Combinazioni di carico di stato limite ultimo

1 1.50 \* (1) Variabili 1 + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio

Elemento \	/ertice	Combinazione	DirM(°)	DirN(°)	n1 (kg)	n2 (kg)	m1 (kgxcm)	m2 (kgxcm)	Coeff. sicurezza
28	1	1	-353.73	-300.29	-0.04	0.27	-117.07	317.19	> 10.00
27	2	1	170.88	92.23	0.06	0.16	-2316.07	-26.02	> 10.00
26	2	1	-83.35	-31.54	-0.07	0.06	-756.72	500.19	> 10.00
25	2	1	-82.08	-1.91	-0.21	0.03	-161.06	2139.58	> 10.00
24	3	1	-83.03	-5.33	-0.03	0.22	-4399.50	624.08	5.01
23	1	1	-276.03	-178.43	-0.12	0.08	-855.70	2126.26	5.77
22	1	1	-178.76	-189.12	-0.04	0.09	-310.84	512.06	> 10.00
21	3	1	-148.90	-187.64	-0.26	0.07	-1528.46	751.81	6.35
20	2	1	149.08	59.95	-0.10	0.11	-2680.50	3785.58	6.08
19	0	1	-137.17	-137.17	0.00	0.00	0.00	0.00	6.13
18	3	1	-137.31	-145.53	-0.17	0.24	-1257.08	-342.05	7.22
17	2	1	-152.80	-240.42	-0.19	0.03	843.26	1114.67	> 10.00
16	2	1	-95.28	-5.72	-0.09	0.03	-2127.61	52.90	5.06
15	0	1	63.43	63.43	0.00	0.00	0.00	0.00	9.13
14	0	1	-90.00	-90.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7.51
13	1	1	63.22	-60.07	-0.12	0.02	-493.45	4953.54	6.28
12	1	1	-70.43	-103.43	-0.14	0.08	-677.73	1113.54	> 10.00
11	0	1	90.00	90.00	0.00	0.00	0.00	0.00	> 10.00
10	1	1	-121.67	-208.52	-0.48	0.11	-89.51	1778.21	> 10.00
9	2	1	-47.79	-11.37	-0.37	0.06	272.46	2708.23	> 10.00
8	1	1	-19.91	-175.33	0.10	0.49	-2098.00	-1171.13	9.44
7	1	1	-237.16	-149.10	-0.39	0.21	-1664.21	1368.62	> 10.00
6	1	1	-122.27	-249.58	-0.55	0.08	-2801.13	837.58	> 10.00
5	1	1	-146.39	-244.09	-0.09	0.08	-1038.00	968.11	5.41
4	2	1	-67.15	-17.33	-0.17	0.16	-846.36	1828.11	> 10.00
3	2	1	-225.91	-183.83	-0.12	0.13	-2117.49	4521.75	9.49
2	1	1	-109.94	-24.04	-0.11	0.03	-605.06	4331.28	> 10.00
1	2	1	-214.56	-181.98	-0.17	0.41	-1168.33	3785.12	> 10.00

Per ogni elemento di indice Elemento vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione Combinazione al vertice Vertice che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Vengono riportati anche i valori limite relativi agli angoli di fessurazione superiore ed inferiore DirSup e DirInf delle azioni membranali n1 e n2 e dei momenti m1 e m2 relativi a tali piani di fessurazione.

Verifica a	taglio				
Elemento Con	nbinazione Ind	c.Arm. %	Tud	Tur	Coeff. sicurezza
28	1	0.00	17.85	327.91	> 10.00
27	1	0.00	35.57	327.91	9.22
26	1	0.00	42.73	327.91	7.67
25	1	0.00	39.95	327.91	8.21
24	1	0.00	129.48	327.91	2.53
23	1	0.00	113.00	327.91	2.90
22	1	0.00	34.15	327.91	9.60
21	1	0.00	136.38	327.92	2.40
20	1	0.00	126.46	327.91	2.59
19	1	0.00	189.92	327.91	1.73
18	1	0.00	38.61	327.95	8.49
17	1	0.00	51.05	327.91	6.42
16	1	0.00	166.26	327.91	1.97
15	1	0.00	111.50	327.91	2.94
14	1	0.00	54.65	327.91	6.00
13	1	0.00	148.62	327.91	2.21
12	1	0.00	24.73	327.91	> 10.00
11	1	0.00	64.01	327.91	5.12
10	1	0.00	41.87	327.92	7.83



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

CALCOLI PRELIMINARI Doc. **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

Mir	nimo fattore	di sicurez	za:	1.726589	>= 1.00	
	1	1	0.00	60.96	327.91	5.38
	2	1	0.00	78.69	327.91	4.17
	3	1	0.00	42.19	327.91	7.77
	4	1	0.00	95.36	327.91	3.44
	5	1	0.00	65.90	327.91	4.98
	6	1	0.00	63.17	327.92	5.19
	7	1	0.00	89.21	327.91	3.68
	8	1	0.00	25.24	327.91	> 10.00
	9	1	0.00	103.92	327.91	3.16

Per ogni elemento di indice Elemento vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione Combinazione che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Viene riportata l'incidenza di armatura Inc.Arm % in percentuale e se tale valore è nullo, non è necessaria armatura per il taglio e il taglio resistente è calcolato per l'elemento non armato. Vengono inoltre riportati il taglio di progetto per unità di lunghezza Tud ed il taglio resistente Tur

## Armature minime

## Armature plinto:

- direzione X (longitudinale): n.10  $\varphi$  16 superiori e n. 10  $\varphi$  16 inferiori chiusi a staffe;
- direzione Y (trasversale): n.23 φ 16 superiori e n. 23 φ 16 inferiori chiusi a staffe;

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.

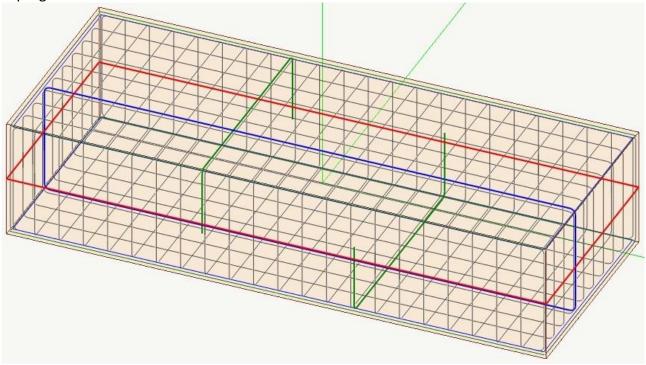


Figura 3 – Rappresentazione schematica delle armature

<u>Conclusioni</u>: il predimensionamento delle fondazioni F4 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, dei carichi variabili agenti alla base dei sostegni di cui alla tabella riportata al paragrafo 4.6



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

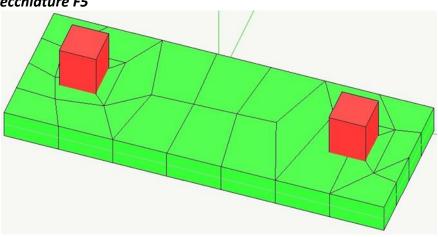
Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

: 00

6.4.4 Apparecchiature F5



### Condizioni di carico

(Fase) Nome Tipo (1) Peso proprio Permanente

(1) Sovraccarichi permanenti Permanente

(1) Variabili 1 Cat. A: Residenziale

#### Combinazioni di carico di stato limite ultimo

1 1.50 \* (1) Variabili 1 + 1.50 \* (1) Sovraccarichi permanenti + 1.30 \* (1) Peso proprio

# Verifica flesso-membranale

Elemento	Vertice	Combinazione	DirM(°)	DirN(°)	n1 (kg)	n2 (kg)	m1 (kgxcm)	m2 (kgxcm)	Coeff. sicurezza
30	3	1	-31.33	-84.32	0.03	0.04	-330.76	1364.70	1.64
29	2	1	-44.25	96.17	-0.32	0.23	-2109.71	1024.06	2.50
28	2	1	-296.53	-349.93	-0.36	0.00	-145.03	6393.17	1.51
27	0	1	-179.08	-179.08	0.00	0.00	0.00	0.00	3.30
26	1	1	-265.89	-354.71	-0.08	-0.01	-477.62	761.73	6.18
25	1	1	-264.06	-251.54	-0.09	0.01	-3667.05	-173.57	2.30
24	1	1	23.89	16.88	-0.07	1.17	-2929.47	-927.81	4.24
23	2	1	-185.81	-88.95	-0.15	0.20	-586.26	4576.77	2.85
22	2	1	-177.36	-176.22	-0.53	0.13	-2745.83	1106.34	2.50
21	2	1	-144.96	-192.41	-0.31	0.35	-893.98	1730.64	1.83
20	2	1	-4.16	-60.76	-0.01	0.32	-5981.42	-660.84	2.38
19	3	1	-114.41	-36.53	-0.05	0.02	-2224.73	232.41	4.96
18	1	1	-167.76	-20.78	0.00	0.10	-613.79	1112.59	3.83
17	1	1	-26.39	0.92	-0.02	0.08	-149.11	5659.28	2.12
16	0	1	-97.27	-97.27	0.00	0.00	0.00	0.00	2.10
15	0	1	-3.34	-3.34	0.00	0.00	0.00	0.00	3.17
14	2	1	-195.25	-220.68	-0.09	0.50	3521.40	5217.34	3.00
13	2	1	-23.90	-64.17	-0.24	0.31	-9556.09	-342.71	1.18
12	2	1	-195.29	-156.45	-0.05	0.12	-8471.33	2750.74	1.99
11	1	1	-175.21	-199.36	-0.05	0.01	175.24	5790.42	2.36
10	1	1	-190.44	-201.32	-0.02	0.08	-5613.21	-1427.65	2.30
9	2	1	-116.94	-43.85	-0.58	0.05	-6076.92	-2050.99	1.34
8	0	1	-10.62	-10.62	0.00	0.00	0.00	0.00	2.02
7	0	1	135.00	135.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.98
6	2	1	-307.15	-201.21	-0.21	0.73	-3235.30	7565.32	1.17
5	0	1	-45.00	-45.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1.18
4	1	1	-133.13	-142.41	-0.58	0.10	-9178.22	-4017.33	2.05
3	2	1	-307.83	-184.98	-0.23	0.20	-4852.36	12122.44	1.23
Minimo fa	attore	di sicurezza:	1.170065	>= 1.00					

Per ogni elemento di indice Elemento vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione Combinazione al vertice Vertice che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Vengono riportati anche i valori limite relativi agli angoli di fessurazione superiore ed inferiore DirSup e DirInf delle azioni membranali n1 e n2 e dei momenti m1 e m2 relativi a tali piani di fessurazione.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

lemento Combi	nazione In	c.Arm. %	Tud	Tur	Coeff. sicurezza
30	1	0.00	131.01	191.64	1.46
29	1	0.00	81.61	191.64	2.35
28	1	0.00	98.01	191.65	1.96
27	1	0.00	30.10	191.64	6.37
26	1	0.00	43.80	191.64	4.37
25	1	0.00	34.89	191.64	5.49
24	1	0.00	81.24	191.64	2.36
23	1	0.00		191.64	3.13
22	1	0.00	134.77	191.64	1.42
21	1	0.00		191.64	2.13
20	1	0.00		191.64	3.99
19	1	0.00	54.06	191.64	3.54
18	1	0.00	51.48	191.64	3.72
17	1	0.00	31.04	191.64	6.17
16	1	0.00	100.63	191.64	1.90
15	1	0.00	123.13	191.66	1.56
14	1	0.00	119.25	191.64	1.61
13	1	0.02	329.93	329.93	1.00
12	1	0.00	98.49	191.64	1.95
11	1	0.00		191.64	4.00
10	1	0.00	63.32	191.64	3.03
9	1	0.01	210.03	210.03	1.00
8	1	0.00	120.46	191.64	1.59
7	1	0.00	188.01	191.64	1.02
6	1	0.02	241.13	241.13	1.00
5	1	0.01	213.25		1.00
4	1	0.01	237.17		
3	1	0.00	169.22		1.13

Per ogni elemento di indice **Elemento** vengono esposti i dati relativi alla verifica per la combinazione **Combinazione** che ha comportato il minor coefficiente di sicurezza. Viene riportata l'incidenza di armatura **Inc.Arm** % in percentuale e se tale valore è nullo, non è necessaria armatura per il taglio e il taglio resistente è calcolato per l'elemento non armato. Vengono inoltre riportati il taglio di progetto per unità di lunghezza **Tud** ed il taglio resistente **Tur** 

#### Verifica punzonamento

Col. Estr. Lato y Lato z Spess. Arm. y Arm. z Tau resist. Cdc. Taglio ag. Taglio res. F.S.

1 Inf. 60.00 60.00 50.00 0.08 0.08 3.21 1 5220.00 126120.48 4.51

2 Inf. 60.00 60.00 50.00 0.08 0.08 3.21 1 5220.00 126120.48 4.51

## Armature minime

## Armature baggiolo:

- agli spigoli n.4 cappellotti φ 20;
- interni n.4 cappellotti φ 16
- staffe n.6 φ 12

### Armature plinto:

- direzione X (longitudinale): n.10  $\varphi$  16 superiori e n. 10  $\varphi$  16 inferiori chiusi a staffe;
- direzione Y (trasversale): n.26  $\phi$  16 superiori e n. 26  $\phi$  16 inferiori chiusi a staffe.

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

: **00** 

Doc.

Rev.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

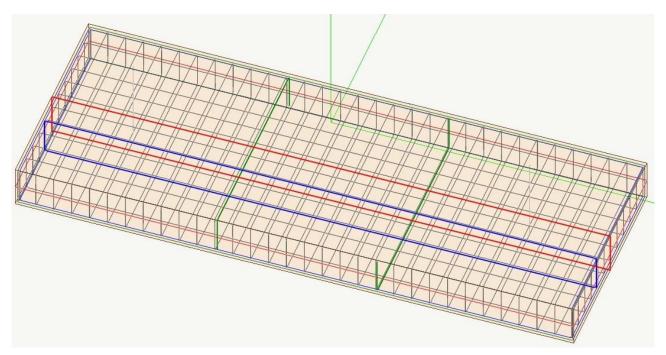


Figura 4 – Rappresentazione schematica delle armature

<u>Conclusioni</u>: il predimensionamento delle fondazioni F5 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, dei carichi variabili agenti alla base dei sostegni di cui alla tabella riportata al paragrafo 4.6



Del 10/07/2021

Account

Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI

DELLE STRUTTURE

: C-005-RTD

Rev. : **00** 

# 7. PREDIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F7÷F9

# 7.1 AZIONI AGENTI IN TESTA ALLE FONDAZIONI

# **CARICHI GLOBALI TRASMESSI DALLE ATTREZZATURE**

		$G_2$	Azione	e sismica (	SLV)	Azione sismica (SLD)			
Sigla	Apparecchio		$E_X$	E <sub>Y</sub>	E <sub>z</sub>	E <sub>X</sub>	$E_Y$	$E_Z$	
		[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	
F7	IAT/MT	130.000	11.570,0	11.570,0	5.785,0	4.550,0	4.550,0	2.275,0	
	Reattore shunt AT 150 KV		2.670,0	2.670,0	1.335,0	1.050,0	1.050,0	525,0	
F9	Reattore shunt MT 30 KV	5.000	445,0	445,0	222,5	175,0	175,0	87,5	

### **GEOMETRIA DEL CARICO**

		Assi a	appoggi	Baricentro macchina				
Sigla	Apparecchio	dir. X	dir.Y	dir. X	dir.Y	Н		
		[m]	[m]	[m]	[m]	[m]		
F7	Trasformatore AT/MT	2,0	1,8	ı	ı	3,0		
F8	Reattore shunt AT 150 KV	2,0	1,5	ı	ı	2,5		
F9	Reattore shunt MT 30 KV	1,1	1,0	-	-	1,5		

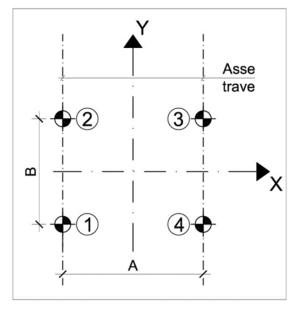


Figura 5 – Schema appoggi



Del 10/07/2021

Account

: C-005-RTD Code

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

## **CARICHI AGENTI SUI SINGOLI APPOGGI**

							APPO	OGGI					
Siglo	Tipo di		1			2			3			4	
Sigla	carico	V	F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>	V	F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>	V	F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>	V	F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>
		[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]	[daN]
	$G_2$	32.500,0			32.500,0			32.500,0			32.500,0		
	$E_X$	- 17.355,0	2.892,5		- 17.355,0	2.892,5		17.355,0	2.892,5		17.355,0	2.892,5	
F7	$E_Y$	- 19.283,3		2.892,5	19.283,3		2.892,5	19.283,3		2.892,5	- 19.283,3		2.892,5
	+E <sub>Z</sub>	1.446,3			1.446,3			1.446,3			1.446,3		
	-E <sub>Z</sub>	- 1.446,3			- 1.446,3			- 1.446,3			- 1.446,3		
	$G_2$	7.500,0			7.500,0			7.500,0			7.500,0		
	$E_X$	- 3.337,5	667,5		- 3.337,5	667,5		3.337,5	667,5		3.337,5	667,5	
F8	E <sub>Y</sub>	- 4.450,0		667,5	4.450,0		667,5	4.450,0		667,5	- 4.450,0		667,5
	+E <sub>Z</sub>	333,8			333,8			333,8			333,8		
	-E <sub>Z</sub>	- 333,8			- 333,8			- 333,8			- 333,8		
	$G_2$	1.250,0			1.250,0			1.250,0			1.250,0		
	E <sub>X</sub>	- 606,8	111,3		- 606,8	111,3		606,8	111,3		606,8	111,3	
F9	$E_Y$	- 667,5		111,3	667,5		111,3	667,5		111,3	- 667,5		111,3
	+E <sub>Z</sub>	55,6			55,6			55,6			55,6		
	-E <sub>Z</sub>	- 55,6			- 55,6			- 55,6			- 55,6		

V>0 Forza diretta verso il basso

#### 7.2 VERIFICA ALLO SLU PER SCORRIMENTO SUL PIANO DI POSA

Ts	$= (1.0*G_1+0.8*G_2-1.5*E_Z)^*$	*tg32° Forza di scorrimento resistente
$T_{R}$	$= 1.5*(E_X+0.3*E_Y)\frac{1}{2}$	Forza di scorrimento agente

N.B.: a favore di sicurezza nel calcolo della forza di scorrimento resistente si è omesso il contributo della coesione

Sigla	G <sub>1</sub>	
Oigia	[kg]	
F7	220.100,0	
F8	104.725,0	
F9	34,700.0	

Sigla	Ts	$T_R$	μ	
F7	197.097,9	18.119,2	10,88	OK
F8	79.185,0	4.181,3	18,94	OK
F9	24.182,4	696,9	34,70	OK



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI **DELLE STRUTTURE** 

Rev. : 00

#### 7.3 **VERIFICA ALLO SLU STRUTTURALI**



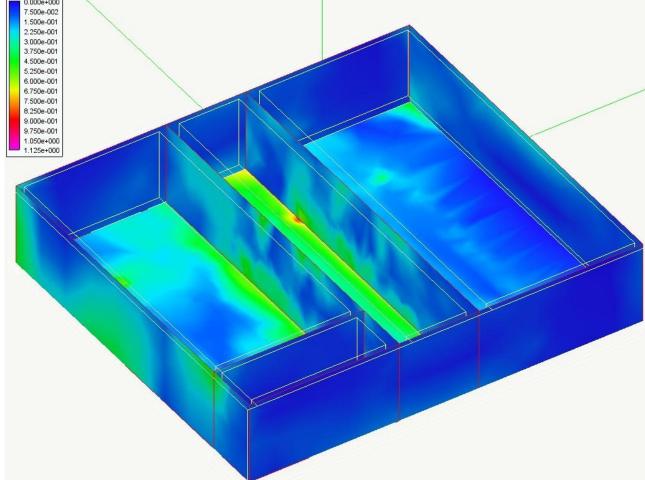


Figura 6 – Verifica presso-flessionale

Minimo fattore di sicurezza: 1.07> 1.00

# Armatura platea:

- rete a maglia quadrata sia all'estradosso che all'intradosso costituita da 1+1  $\phi$ 16/20x20 Armatura pareti perimetrali:
- rete a maglia quadrata sia all'esterno che all'interno costituita da 1+1 φ16/25x25 Armatura travi porta TRF:
- 8+8 φ20



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

: CALCOLI PRELIMINARI
: DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

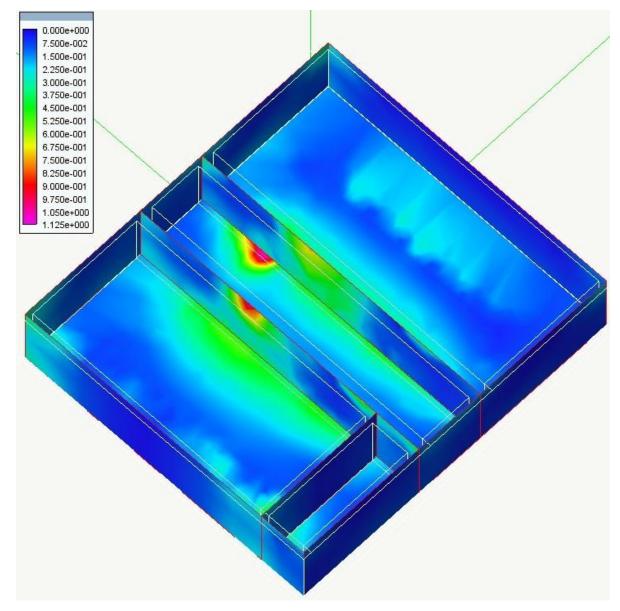


Figura 7 - Verifica a taglio

Minimo fattore di sicurezza: 1.00> 1.00

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.

<u>Conclusioni</u>: il predimensionamento delle fondazioni F7 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, del peso proprio del trasformatore (tabella del paragrafo 4.6) e della geometria del carico (seconda tabella del paragrafo 7.1 e schema appoggi).



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

: CALCOLI PRELIMINARI
: DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 



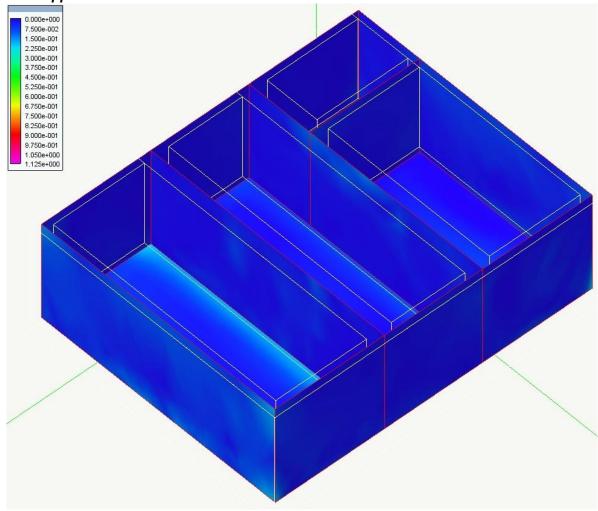


Figura 8 - Verifica presso-flessionale

Minimo fattore di sicurezza: 1.36> 1.00

## Armatura platea:

- rete a maglia quadrata sia all'estradosso che all'intradosso costituita da 1+1  $\phi$ 16/20x20 Armatura pareti perimetrali:
- rete a maglia quadrata sia all'esterno che all'interno costituita da 1+1  $\phi$ 12/25x25 Armatura travi porta rettore:
- 8+8 φ20



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

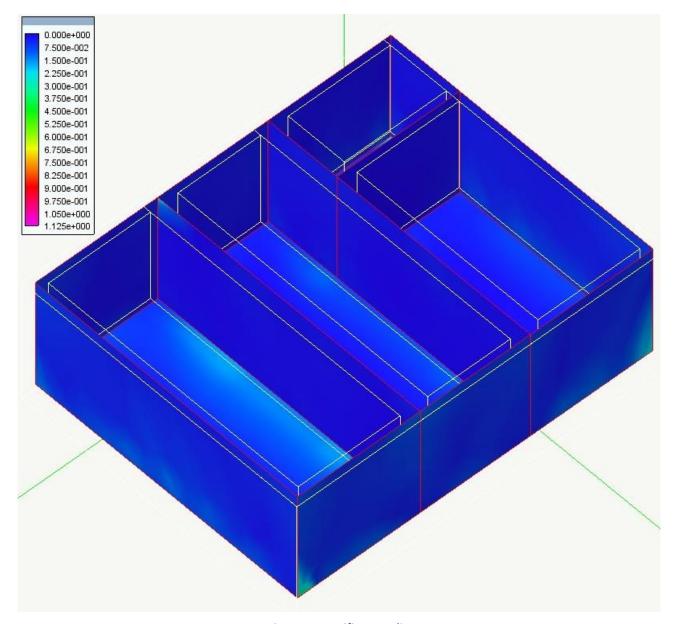


Figura 9 – Verifica a taglio

Minimo fattore di sicurezza: 1.81> 1.00

N.B.: Per lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature si rimanda al progetto esecutivo.

<u>Conclusioni</u>: il predimensionamento delle fondazioni F7 è compatibile con le prestazioni attese salvo verifica, in fase di progettazione esecutiva, del peso proprio del trasformatore (tabella del paragrafo 4.6) e della geometria del carico (seconda <u>tabella del paragrafo 7.1 e schema appoggi)</u>.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

## 7.3.3 Apparecchiature F9

Confrontando la carpenteria della fondazione tipo F9 rappresentata al paragrafo 1.3.8 con i carichi ai quali essa è sottoposta, riportati al paragrafo 7.1, si deduce che le dimensioni e lo spessore della platea e delle travi su cui poggia il reattore shunt sono sicuramente di gran lunga esuberanti e, pertanto, si omettono i calcoli di predimensionamento della struttura, rimandando le verifiche puntuali, lo sviluppo grafico di dettaglio e la compilazione delle distinte delle armature al progetto esecutivo, dopo aver definito marca e modello dell'attrezzatura da installare.

## 7.4 VERIFICA ALLO SLE

# 7.4.1 Apparecchiature F7

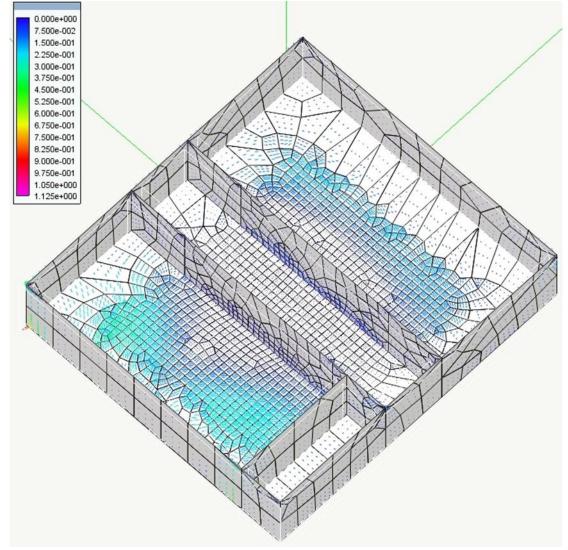


Figura 10 - Rappresentazione fessurazione-superfici interne



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

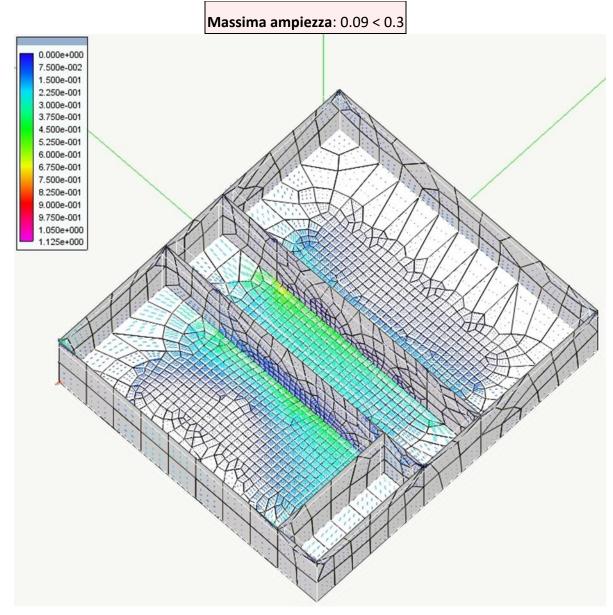


Figura 11 – Rappresentazione fessurazione – superfici esterne

Massima ampiezza: 0.33 < 0.4



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

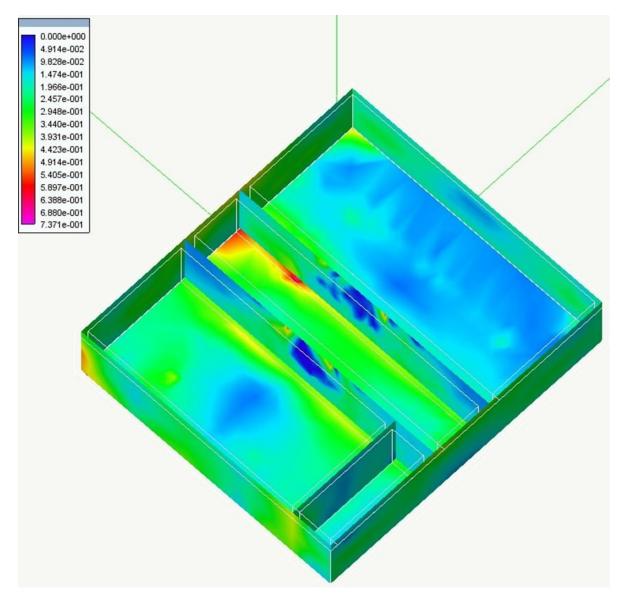


Figura 12 – Rappresentazione tensioni – superfici interne

Massima tensione cls: 98.7 < 180 daN/cm<sup>2</sup>

Massima tensione acciaio: 2788.5 < 3600 daN/cm<sup>2</sup>



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

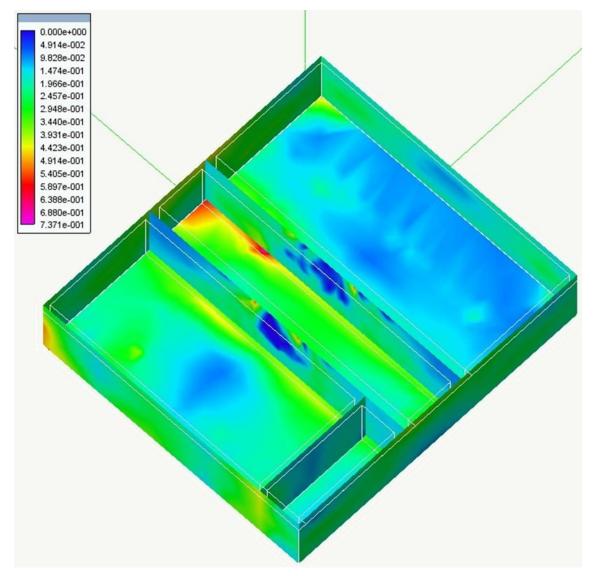


Figura 13 – Rappresentazione tensioni – superfici esterne

Massima tensione cls: 98.7 < 180 daN/cm<sup>2</sup>

Massima tensione acciaio: 2788.5 < 3600 daN/cm<sup>2</sup>



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

Rev.

: CALCOLI PRELIMINARI
: DELLE STRUTTURE

: **00** 

7.4.2 Apparecchiature F8

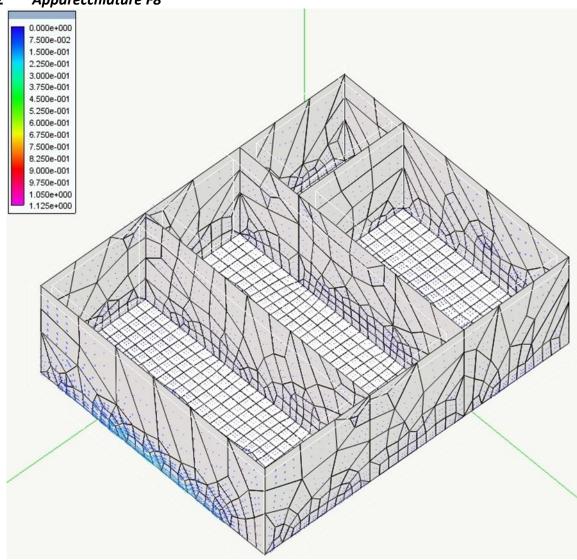


Figura 14 – Rappresentazione fessurazione – superfici interne

Massima ampiezza: 0.058 < 0.3



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

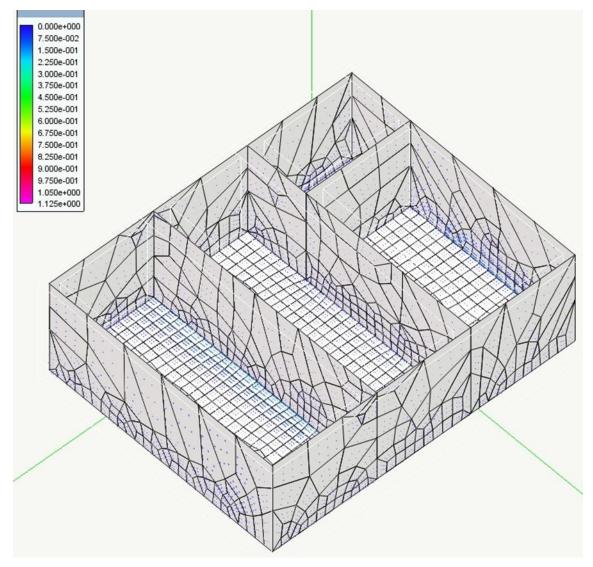


Figura 15 – Rappresentazione fessurazione – superfici esterne

Massima ampiezza: 0.41 < 0.3



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

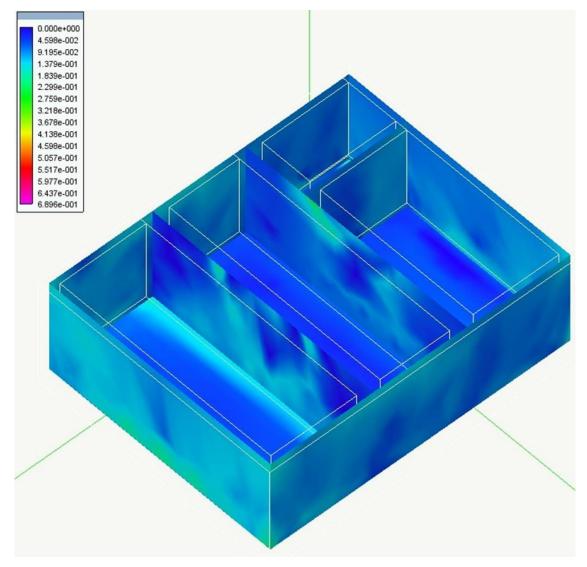


Figura 16 – Rappresentazione tensioni – superfici interne

Massima tensione cls: 37.98 < 180 daN/cm<sup>2</sup>

Massima tensione acciaio: 2427.51 < 3600 daN/cm<sup>2</sup>



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : 00

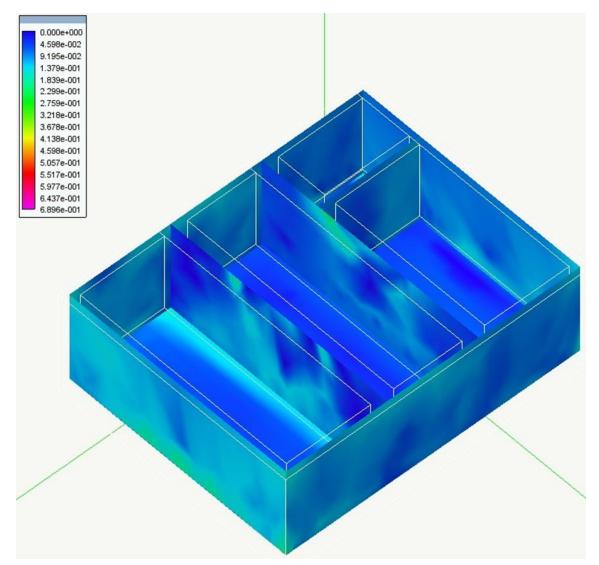


Figura 17 – Rappresentazione tensioni superfici esterne

Massima tensione cls: 37.98 < 180 daN/cm<sup>2</sup>

Massima tensione acciaio: 2427.51 < 3600 daN/cm<sup>2</sup>

# 7.4.3 Apparecchiature F7

Vale quanto detto al paragrafo 7.3.3.



Del 10/07/2021

Account Code

: C-005-RTD

Doc.

CALCOLI PRELIMINARI
DELLE STRUTTURE

Rev. : **00** 

# 8. PREDIMENSIONAMENTO FONDAZIONI F10÷F11

Le fondazioni in oggetto sono del tipo diretto in calcestruzzo armato gettato in opera sulle quali poggiano le strutture in elevazione prefabbricate realizzate con pannelli verticali in cav dallo spessore minimo di cm 18 e solai di copertura, anch'essi prefabbricati, costituiti da lastre di cls armato alleggerito dallo spessore minimo di cm 20.

Entrambi i fabbricati sono a pianta rettangolare con altezza fuori terra di circa 2,60 m e dimensioni in pianta rispettivamente di circa 16,0×5,1 metri (F10) e 23,2×5,1 metri (F11).

Tutto ciò premesso, considerato che:

- 1. ciascun fabbricato presenta in elevazione un unico solaio di semplice copertura che si può considerare infinitamente rigido nel suo piano;
- 2. la struttura a pannelli prefabbricati gode di notevole rigidezza e distribuisce i carichi verticali e orizzontali in maniera continua sulla fondazione;
- 3. I carichi presenti sono essenzialmente i pesi propri delle strutture, i sovraccarichi permanenti relativi al pacchetto di copertura e alla coibentazione delle pareti verticali, la neve agente in copertura, il vento agente sulle pareti verticali e l'azione sismica;
- 4. I carichi relativi alle attrezzature interne presenti nelle cabine gravano direttamente sulle platee di fondazione;
- 5. le platee di fondazione di 25 cm di spessore con nervature perimetrali costituite da travi estradossate di sezione 60x90 cm rappresentano, nel loro insieme, degli elementi estremamente rigidi che si sposano con strutture in elevazione altrettanto rigide sulle quali agiscono carichi tutto sommato modesti;
- 6. il terreno di fondazione presenta delle discrete caratteristiche meccaniche e, in caso di presenza dello strato di alterazione superficiale, è prevista una preparazione del piano di posa come descritto al paragrafo 3 della Relazione Geotecnica;

si rileva che la distribuzione delle pressioni agenti sul terreno di sedime e gli abbassamenti prodotti si avvicinano molto a quello di una fondazione infinitamente rigida e pertanto si può affermare che, stante i modesti carichi agenti, la rigidezza delle strutture, le buone caratteristiche meccaniche del terreno di fondazione e la preparazione del piano di posa prevista, il sistema fondazione-terreno è idoneo e compatibile con le prestazioni attese e il predimensionamento delle fondazioni, così come illustrato ai paragrafi 1.3.9 e 1.3.10, è idoneo.

Si omettono, pertanto, ulteriori calcoli di predimensionamento.