

REGIONE PUGLIA  
PROVINCIA DI FOGGIA  
COMUNE DI CERIGNOLA

LOCALITÀ LAGNANO

Oggetto:

**PROGETTO DEFINITIVO PER LA COSTRUZIONE E L'ESERCIZIO DI UN IMPIANTO AGRO-FOTOVOLTAICO AVENTE POTENZA DI PICCO PARI A 17.57 MWp E POTENZA NOMINALE PARI A 17.31 MW E RELATIVE OPERE DI CONNESSIONE**

Sezione:

**SEZIONE I - CALCOLI PRELIMINARI STRUTTURE E IMPIANTI**

Elaborato:

**RELAZIONE DI CALCOLO PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

Nome file stampa:

**FV.CRG01.PD.I.01.pdf**

Codifica Regionale:

**IRS75R7\_RelazioneCalcoloStrutture**

Scala:

Formato di stampa:

**A4**

Nome elaborato:

**FV.CRG01.PD.I.01**

Tipologia:

**R**

Proponente:

**E-WAY 0 S.r.l.**

Piazza di San Lorenzo in Lucina, 4  
00186 ROMA (RM)  
P.IVA. 16774611004



**E-WAY 0 S.R.L.**  
P.zza di San Lorenzo in Lucina, 4  
00186 - Roma  
C.F./P.IVA 16774611004  
PEC: e-way0srl@legalmail.it

Progettista:

**E-WAY 0 S.r.l.**

Piazza di San Lorenzo in Lucina, 4  
00186 ROMA (RM)  
P.IVA. 16774611004



CODICE	REV. n.	DATA REV.	REDAZIONE	VERIFICA	VALIDAZIONE
FV.CRG01.PD.I.01	00	02/2023	A. Zambrano	A. Bottone	A. Bottone

E-WAY 0 S.r.l.

Sede legale  
Piazza di San Lorenzo in Lucina, 4  
00186 ROMA (RM)  
PEC: e-way0srl@legalmail.it tel. +39 0694414500



**RELAZIONE DI CALCOLO  
PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

CODICE FV.CRG01.PD.I.01

REVISIONE n. 00

DATA REVISIONE 02/2023

PAGINA 1 di 25

## INDICE

<b>PREMESSA</b> .....	<b>4</b>
<b>1 INTRODUZIONE</b> .....	<b>5</b>
<b>1.1 Normativa di riferimento</b> .....	<b>6</b>
<b>1.2 Materiali</b> .....	<b>7</b>
<b>2 AZIONI SULL'OPERA</b> .....	<b>8</b>
<b>2.1 Metodologie di calcolo</b> .....	<b>8</b>
<b>2.2 Analisi dei carichi</b> .....	<b>8</b>
2.2.1 Carichi permanenti strutturali e non strutturali .....	8
2.2.2 Carichi da neve.....	9
2.2.3 Carichi caratteristici da vento estremo.....	11
2.2.4 Azione sismica.....	17
<b>2.3 Combinazioni di carico</b> .....	<b>18</b>
<b>2.4 Azioni di progetto</b> .....	<b>19</b>
<b>3 VERIFICHE DI SICUREZZA</b> .....	<b>21</b>
<b>3.1 Verifiche effettuate</b> .....	<b>21</b>
<b>3.2 Verifiche di tipo geotecnico (GEO)</b> .....	<b>22</b>
3.2.1 Carico limite fondazione-terreno (Brinch-Hansen, 1970).....	22
3.2.2 Carico limite fondazione-terreno (Paolucci-Pecker, 1995) .....	23
<b>4 CONCLUSIONI</b> .....	<b>25</b>
<b>4.1 Soluzione progettuale</b> .....	<b>25</b>



**RELAZIONE DI CALCOLO  
PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

CODICE	FV.CRG01.PD.I.01
REVISIONE n.	00
DATA REVISIONE	02/2023
PAGINA	2 di 25

## INDICE DELLE FIGURE

<i>Figura 1: Pianta e prospetti quotati del tracker e dei moduli. ....</i>	<i>5</i>
<i>Figura 2: Legame costitutivo dell'acciaio di tipo bilineare finito con incrudimento (Rif. Paragrafo 4.1.2.1.2.2 delle NTC 2018, Figura 4.1.3).....</i>	<i>7</i>
<i>Figura 3: Schema di carico adottato per simulare la struttura in esame.....</i>	<i>8</i>
<i>Figura 4: (Rif. Figura G.27 NTC) – Tettoie a semplice falda: posizione del punto di applicazione della forza risultante in funzione della direzione di provenienza del vento e della direzione della forza. ....</i>	<i>15</i>
<i>Figura 5: Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV).....</i>	<i>18</i>



**RELAZIONE DI CALCOLO  
PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

CODICE FV.CRG01.PD.I.01

REVISIONE n. 00

DATA REVISIONE 02/2023

PAGINA 3 di 25

## INDICE DELLE TABELLE

<i>Tabella 1: Proprietà acciaio classe S235JR.....</i>	<i>7</i>
<i>Tabella 2: Carichi permanenti strutturali.....</i>	<i>9</i>
<i>Tabella 3: (Rif. Tab. 3.4.II NTC) – Valori del coefficiente di forma. ....</i>	<i>9</i>
<i>Tabella 4: (Rif. Tab. 3.4.I NTC) – Valori di <math>C_E</math> per diverse classi di esposizione.....</i>	<i>10</i>
<i>Tabella 5: Parametri utilizzati per il calcolo del carico da neve.....</i>	<i>10</i>
<i>Tabella 6: (Rif. Tab. 3.3.I NTC) – Valori dei parametri <math>v_{b,0}</math>, <math>a_0</math>, <math>k_s</math>.....</i>	<i>12</i>
<i>Tabella 7: (Rif. Tab. 3.3.II NTC) - Parametri per la definizione del coefficiente di esposizione.....</i>	<i>13</i>
<i>Tabella 8: (Rif. Tab. 3.3.III NTC) - Classi di rugosità del terreno.....</i>	<i>13</i>
<i>Tabella 9: Schema semplificato per la definizione della categoria di esposizione.....</i>	<i>14</i>
<i>Tabella 10: (Rif. Tabella G.XII NTC) – Coefficienti di forza per tettoie a semplice falda (<math>\alpha</math> in °).....</i>	<i>14</i>
<i>Tabella 11: Parametri dei carichi caratteristici da vento.....</i>	<i>16</i>
<i>Tabella 12: Parametri dell'azione sismica di sito per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV).....</i>	<i>17</i>
<i>Tabella 13: Pseudoaccelerazioni nei periodi di riferimento allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV).....</i>	<i>18</i>
<i>Tabella 14: Azioni di progetto amplificate secondo la combinazione di carico fondamentale allo SLU.....</i>	<i>20</i>
<i>Tabella 15: (Rif. Tab. 6.2.I NTC) – Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche stati limite ultimi.....</i>	<i>21</i>
<i>Tabella 16: (Rif. Tab. 6.2.II NTC)– Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno.....</i>	<i>21</i>
<i>Tabella 17: (Rif. Tab. 6.4.I NTC) – Coefficienti parziali per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali... </i>	<i>22</i>
<i>Tabella 18: (Rif. Tab. 7.11.II NTC) – Coefficienti parziali per le verifiche degli stati limite (SLV) delle fondazioni superficiali con azioni sismiche.....</i>	<i>22</i>



**RELAZIONE DI CALCOLO  
PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

CODICE FV.CRG01.PD.I.01

REVISIONE n. 00

DATA REVISIONE 02/2023

PAGINA 4 di 25

## PREMESSA

Il presente elaborato è riferito al progetto per la costruzione e l'esercizio di un impianto agro-fotovoltaico di produzione di energia elettrica da fonte solare, sito in agro di Cerignola (FG), località Lagnano.

In particolare, l'impianto in progetto ha una potenza di picco pari a 17.57 MWp e una potenza nominale di 17.31 MW ed è costituito dalle seguenti sezioni principali:

1. Un campo agro-fotovoltaico suddiviso in 4 sottocampi, costituiti da moduli fotovoltaici bifacciali aventi potenza nominale pari a 670 Wp cadauno ed installati su strutture ad inseguimento solare mono-assiali (tracker);
2. Una stazione integrata per la conversione e trasformazione dell'energia elettrica detta "Power Station", per ogni sottocampo dell'impianto;
3. Una Cabina di Raccolta e Misura a 36 kV;
4. Linee elettriche a 36 kV in cavo interrato per l'interconnessione delle Power Station di cui al punto 2, con la Cabina di Raccolta e Misura;
5. Una linea elettrica a 36 kV in cavo interrato per l'interconnessione della Cabina di Raccolta e Misura con la Futura SE satellite 150/36 kV alla SE RTN 380/150 Castelluccio dei Sauri.

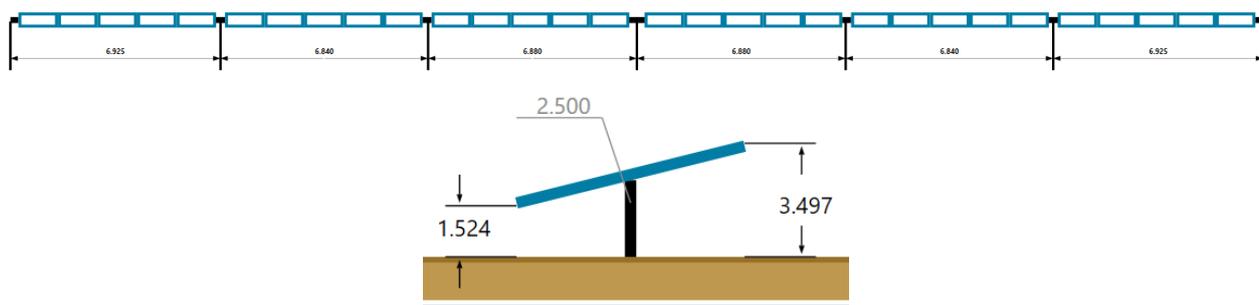
Titolare dell'iniziativa proposta è la società E-Way 0 S.R.L., avente sede legale in Piazza di San Lorenzo in Lucina, 4 - 00198 Roma (RM), P.IVA 16774611004.

## 1 INTRODUZIONE

Scopo del presente elaborato è di fornire una descrizione generale dell'opera e dei criteri generali di verifica e dimensionamento preliminare delle strutture di sostegno, pertanto, si riporta di seguito un sunto introduttivo alle caratteristiche geometriche e dimensionali delle stesse, nonché delle verifiche effettuate.

L'intera struttura di sostegno sarà in acciaio strutturale classe S235JR; la sovrastruttura ha dimensioni differenti, al variare della pendenza dei suoli sui quali disporre i tracker, in particolare, nel caso più gravoso la struttura ha dimensioni 41,29 m × 2,50 m, i moduli fotovoltaici sono disposti su sei pannelli il cui peso è di 31,4 kg ciascuno.

L'insieme dei pannelli e della struttura di sostegno prende il nome di "vela" e sarà vincolata al terreno tramite i tre profilati tubolari, direttamente infissi per una lunghezza pari almeno pari alla lunghezza fuori terra misurata fino all'asse di rotazione dei tracker.



**Figura 1: Pianta e prospetti quotati del tracker e dei moduli.**

In prima analisi, le verifiche di stabilità della vela sono state effettuate disaccoppiando il problema dell'interazione struttura-terreno studiando separatamente la sovrastruttura come un portale isostatico costituito da due campate e tre ritti incastrati attraverso i quali avviene il trasferimento delle sollecitazioni al terreno sottostante studiato come un letto di molle indipendenti (teoria di Winkler) per il quale è stato calcolato e il carico limite sia verticale che orizzontale allo stato limite ultimo.

Si rimanda in ogni caso al progetto esecutivo per maggiori dettagli e per la definizione precisa della forma e della tipologia di palo per ogni tracker o stringa, nonché dell'individuazione dettagliata della lunghezza di infissione.

## 1.1 Normativa di riferimento

Le fasi di progettazione e verifica dell'opera sono state eseguite in conformità alle normative tecniche vigenti:

- Legge n. 1086 del 05/11/1971, "Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica";
- Legge n. 64 del 02/02/1974, "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche";
- DM del 17/01/18, "Aggiornamento delle Normative tecniche per le Costruzioni";
- Circolare Esplicativa del 12/02/18, "Istruzioni per l'applicazione delle Normative tecniche per e le Costruzioni di cui al DM del 17/01/18";
- CNR-DT 207/2008, "Istruzioni per la valutazione delle azioni e degli effetti del vento sulle costruzioni".

Sono state considerate inoltre, in assenza di specifiche indicazioni delle norme sopra indicate, le prescrizioni delle corrispondenti norme internazionali ed in particolare:

- UNI EN 1993-1-1:2014, Eurocodice 3, "Progettazione delle strutture in acciaio, Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici";
- UNI EN 1993-5:2007, Eurocodice 3, "Progettazione delle strutture in acciaio, Parte 5: Pali e palancole";
- UNI EN 1994-1-1:2005, Eurocodice 4, "Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo, Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici";
- UNI EN 1997-1:2013, Eurocodice 7, "Progettazione geotecnica, Parte 1: Regole generali";
- UNI EN 1997-2:2007, Eurocodice 7, "Progettazione geotecnica, Parte 2: Indagini e prove nel sottosuolo";
- UNI EN 1998-1:2013, Eurocodice 8, "Progettazione delle strutture per la resistenza sismica, Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici";
- UNI EN 1998-6:2005, Eurocodice 8, "Progettazione delle strutture per la resistenza sismica, Parte 6: Torri, pali e camini".

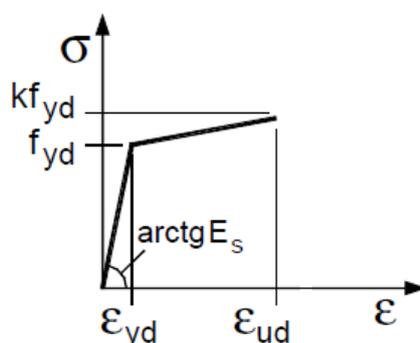
## 1.2 Materiali

Per la realizzazione dell'opera in oggetto sarà impiegato acciaio strutturale classe S235JR, un acciaio strutturale al carbonio, non legato, adatto alla formatura a freddo. Questa tipologia di acciaio risulta particolarmente preferito per le sue caratteristiche di *duttilità e dissipazione, nonché da un elevato rendimento meccanico*. La sigla "S235JR", introdotta con la normativa UNI EN 10027-1, è l'attuale sigla dell'acciaio precedentemente conosciuto con la sigla "Fe360", in cui la lettera "S" indica acciaio da carpenteria metallica, il numero "235" indica il valore di tensione di snervamento minima espressa in MPa (ovvero in N/mm<sup>2</sup>) e le lettere "JR" indicano il valore di resilienza (in questo caso non più basso di 27 J alla temperatura di 20° C).

Il legame costitutivo dell'acciaio è stato adottato in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2 del DM del 17/01/2018 "Norme tecniche per le costruzioni". In particolare, si è deciso di proseguire con il modello bilineare finito con incrudimento, costituito principalmente da due parti, una prima parte che descrive il comportamento elastico-lineare dell'acciaio; una seconda parte, che comincia una volta raggiunta la tensione di snervamento, questo tratto è definito incrudente poiché la pendenza è sensibilmente minore rispetto a quella elastica, e ciò si traduce in un comportamento dell'acciaio che continua a subire il carico (deformandosi) fino ad arrivare alla condizione di "deformazione a rottura  $\epsilon_{ud}$ ".

**Tabella 1: Proprietà acciaio classe S235JR.**

Classe	S235JR		
$f_{yk} =$	235	N/mm <sup>2</sup>	Tensione nominale di snervamento
$f_u =$	360	N/mm <sup>2</sup>	Tensione nominale di rottura
$f_{yd} = f_{yk}/\gamma_s$	204,35	N/mm <sup>2</sup>	Tensione di snervamento di progetto
$E_s =$	210000	N/mm <sup>2</sup>	Modulo di elasticità (Young)
$\epsilon_{yd} =$	0,00097		Deformazione limite di snervamento

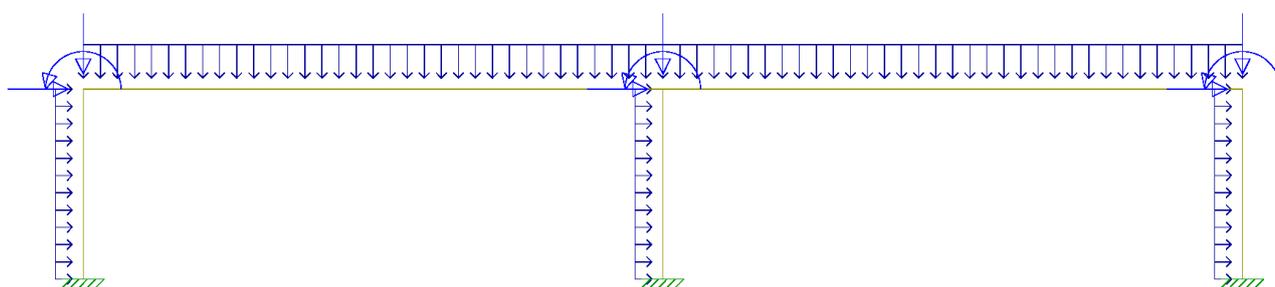


**Figura 2: Legame costitutivo dell'acciaio di tipo bilineare finito con incrudimento (Rif. Paragrafo 4.1.2.1.2 delle NTC 2018, Figura 4.1.3).**

## 2 AZIONI SULL'OPERA

### 2.1 Metodologie di calcolo

L'analisi delle sollecitazioni è stata effettuata in campo elastico considerando lo schema isostatico di portale a due aste e tre ritti incastrati nel terreno, le cui condizioni di carico sono riportate nel paragrafo successivo, mentre la fase di verifica è stata effettuata in conformità alle normative tecniche vigenti e sviluppata con metodi tradizionali e fogli di calcolo Excel.



*Figura 3: Schema di carico adottato per simulare la struttura in esame*

Tale metodologia ha consentito la modellazione analitica del comportamento fisico dell'opera attraverso schemi semplificati e soluzioni in forma chiusa e l'immediato controllo sulla coerenza dei risultati.

### 2.2 Analisi dei carichi

Sempre in conformità alle normative tecniche vigenti, le azioni significative previste sull'opera sono le seguenti:

- carichi permanenti strutturali (peso proprio) e non strutturali;
- carichi da neve;
- carichi caratteristici da vento estremo
- azione sismica.

#### 2.2.1 Carichi permanenti strutturali e non strutturali

Per quanto riguarda i carichi permanenti, si riporta di seguito in Tabella 2 il valore dei carichi permanenti strutturali derivanti dall'azione esercitata dal peso proprio degli elementi costituenti la vela:

**Tabella 2: Carichi permanenti strutturali**

Elemento	G <sub>1,i</sub> [kg]	G <sub>1,i</sub> [Kn]
Peso proprio	2	0,02
Pannelli in n. 2	31,4	0,314
G <sub>1,tot</sub>	33,4	0,33

### 2.2.2 Carichi da neve

Per quanto riguarda invece i carichi da neve, il carico provocato sulle coperture è valutato mediante la seguente espressione:

$$q_s = \mu_i q_{sk} C_E C_t$$

dove:

- q<sub>s</sub> è il carico neve sulla copertura;
- μ<sub>i</sub> è il coefficiente di forma della copertura, di cui al §3.4.3;
- q<sub>sk</sub> è il valore di riferimento del carico della neve al suolo (in kN/m<sup>2</sup>), di cui al §3.4.2, per un periodo di ritorno di 50 anni;
- C<sub>E</sub> è il coefficiente di esposizione di cui al §3.4.4;
- C<sub>t</sub> è il coefficiente termico di cui al §3.4.5.

Il carico della neve al suolo dipende dalle condizioni locali di clima e di esposizione, considerata la variabilità delle precipitazioni nevose da zona a zona, che in questo caso è la II, pertanto il valore del carico da neve al suolo (q<sub>sk</sub>) può essere calcolato come segue:

$$q_{sk} = 0,85 \left[ 1 + \left( \frac{a_s}{481} \right)^2 \right] \frac{kN}{m^2}$$

considerato che a<sub>s</sub>, l'altitudine di riferimento, cioè la quota del suolo sul livello del mare nel sito di realizzazione dell'impianto è pari a 393 m s.l.m. (>200 m s.l.m.).

I valori che può assumere il coefficiente di forma (μ<sub>i</sub>) sono invece riportati in tabella "Tab. 3.4.II – Valori del coefficiente di forma" e riproposta di seguito in Tabella 3:

**Tabella 3: (Rif. Tab. 3.4.II NTC) – Valori del coefficiente di forma.**

Coefficiente di forma	0° ≤ α ≤ 30°	30° < α < 60°	α ≥ 60°
μ <sub>i</sub>	0,8	0,8(60-α)/30	0
μ <sub>i</sub>	0,8	0,8(60-α)/30	0

ciononostante, considerato che il tracker fotovoltaico è mobile e non assume posizione fissa se non in situazioni di protezione, si assume il valore di α (angolo di inclinazione della copertura) pari a 0°, condizione di carico più sfavorevole e a vantaggio di sicurezza.

Il coefficiente di esposizione  $C_E$  tiene conto delle caratteristiche specifiche dell'area in cui sorge l'opera. Valori consigliati di questo coefficiente sono forniti in "Tab. 3.4.I – Valori di  $C_E$  per diverse classi di esposizione" riproposta di seguito in Tabella 4, per diverse classi di esposizione. Se non diversamente indicato, si assume pari ad 1.

**Tabella 4: (Rif. Tab. 3.4.I NTC) – Valori di  $C_E$  per diverse classi di esposizione**

Topografia	Descrizione	$C_E$
Battuta dai venti	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti.	0,9
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi.	1
Riparata	Aree in cui la costruzione considerata è sensibilmente più bassa del circostante terreno o circondata da costruzioni o alberi più alti.	1,1

Il coefficiente termico tiene conto della riduzione del carico della neve, a causa dello scioglimento della stessa, causata dalla perdita di calore della costruzione. Tale coefficiente dipende dalle proprietà di isolamento termico del materiale utilizzato in copertura. In assenza di uno specifico e documentato studio, deve essere posto pari ad 1.

Si assume che il carico della neve agisca in direzione verticale e lo si riferisce alla proiezione orizzontale della superficie della copertura, pertanto, si riportano infine, in Tabella 5 i parametri utilizzati per il calcolo del carico da neve:

**Tabella 5: Parametri utilizzati per il calcolo del carico da neve**

$a_s =$	120	m s.l.m.
<b>Topografia</b>	Normale	
$q_{sk} =$	0,60	kN/m <sup>2</sup>
$C_E =$	1	
$C_t =$	1	
$\alpha =$	0	°
$\mu_i =$	0,8	
$q_s =$	0,48	kN/m <sup>2</sup>

### 2.2.3 Carichi caratteristici da vento estremo

Per quanto riguarda infine i carichi caratteristici da vento estremo, le azioni dinamiche prodotte dall'azione del vento sono state ricondotte ad azioni statiche equivalenti di seguito descritte. La determinazione dell'azione del vento sull'opera parte dall'individuazione della velocità di riferimento ( $v_r$ ), definita come il valore medio su 10 minuti, a 10 m di altezza dal suolo su un terreno pianeggiante e omogeneo di categoria di esposizione II (si guardi Tab. 3.3.II):

$$v_r = v_b c_r$$

dove:

- $v_b$  è la velocità base di riferimento, di cui al §3.3.1, definita come il valore medio su 10 minuti, a 10 m di altezza dal suolo su un terreno pianeggiante e omogeneo di categoria di esposizione II (Tab. 3.3.II riproposta di seguito in Tabella 7) riferita ad un periodo di ritorno di 50 anni;
- $c_r$  è il coefficiente di ritorno, funzione del periodo di ritorno di progetto, che, in mancanza di specifiche e adeguate indagini statistiche, è fornito dalla relazione:

$$c_r = 0,75 \sqrt{1 - 0,2 \ln \left[ -\ln \left( 1 - \frac{1}{T_R} \right) \right]}$$

La velocità base di riferimento ( $v_b$ ) è data dall'espressione:

$$v_b = v_{b,0} c_a$$

dove:

- $v_{b,0}$  è la velocità base di riferimento al livello del mare, assegnata nella Tab. 3.3.I, di seguito riproposta in Tabella 6, in funzione della zona in cui sorge la costruzione;
- $c_a$  è il coefficiente di altitudine, assegnato pari ad 1 per  $a_s \leq a_0$ , oppure calcolato come segue per  $a_0 < a_s \leq 1500$  m:

$$c_a = 1 + k_s \left( \frac{a_s}{a_0} - 1 \right)$$

dove  $a_0$  e  $k_s$  sono parametri forniti in Tab. 3.3.I di seguito riproposta in Tabella 6, in funzione della zona in cui sorge la costruzione.

*Tabella 6: (Rif. Tab. 3.3.1 NTC) – Valori dei parametri  $v_{b,0}$ ,  $a_0$ ,  $k_s$*

Zona	Descrizione	$v_{b,0}$ [m/s]	$a_0$ [m]	$k_s$
1	Valle d'Aosta, Piemonte, Lombardia, Trentino Alto Adige, Veneto, Friuli Venezia Giulia (con l'eccezione della provincia di Trieste)	25	1000	0,40
2	Emilia Romagna	25	750	0,45
3	Toscana, Marche, Umbria, Lazio, Abruzzo, Molise, Puglia, Campania, Basilicata, Calabria (esclusa la provincia di Reggio Calabria)	27	500	0,37
4	Sicilia e provincia di Reggio Calabria	28	500	0,36
5	Sardegna (zona a oriente della retta congiungente Capo Teulada con l'Isola di Maddalena)	28	750	0,40
6	Sardegna (zona a occidente della retta congiungente Capo Teulada con l'Isola di Maddalena)	28	500	0,36
7	Liguria	28	1000	0,54
8	Provincia di Trieste	30	1500	0,50
9	Isole (con l'eccezione di Sicilia e Sardegna) e mare aperto	31	500	0,32

La pressione cinetica di riferimento  $q_r$  è data dall'espressione:

$$q_r = \frac{1}{2} \rho v_r^2$$

dove:

- $v_r$  è la velocità di riferimento del vento di cui al §3.3.2;
- $\rho$  è la densità dell'aria assunta convenzionalmente costante e pari a 1,25 kg/m<sup>3</sup>.

Esprimendo  $\rho$  in kg/m<sup>3</sup> e  $v_r$  in m/s,  $q_r$  risulta espresso in N/m<sup>2</sup>. Quindi, la pressione del vento è data dall'espressione:

$$p = q_r c_e c_p c_d$$

dove:

- $q_r$  è la pressione cinetica di riferimento di cui al §3.3.6;
- $c_e$  è il coefficiente di esposizione di cui al §3.3.7; dipende dall'altezza  $z$  sul suolo del punto considerato, dalla topografia del terreno e dalla categoria di esposizione del sito ove sorge la costruzione. In assenza di analisi specifiche che tengano in conto la direzione di provenienza del vento e l'effettiva scabrezza e topografia del terreno che circonda la costruzione, per altezze sul suolo non maggiori di  $z = 200$  m ( $z \geq z_{\min}$ ), esso è dato dalla formula:

$$c(e) = k_r^2 c_t \ln\left(\frac{z}{z_0}\right) \left[ t + c_t \ln\left(\frac{z}{z_0}\right) \right]$$

altrimenti  $c_e(z)=c_e(z_{min})$  ( $z < z_{min}$ ), dove  $k_r$ ,  $z_0$ , e  $z_{min}$  sono assegnati in Tab. 3.3. Il riproposta di seguito in Tabella 7 in funzione della categoria di esposizione del sito ove sorge la costruzione e  $c_t$  è il coefficiente di topografia.

**Tabella 7: (Rif. Tab. 3.3.II NTC) - Parametri per la definizione del coefficiente di esposizione**

Categoria di esposizione del sito	$K_r$	$z_0$ [m]	$z_{min}$ [m]
I	0,17	0,01	2
II	0,19	0,05	4
III	0,2	0,1	5
IV	0,22	0,3	8
V	0,23	0,7	12

La categoria di esposizione è assegnata nella in funzione della posizione geografica del sito ove sorge la costruzione e della classe di rugosità del terreno definita in Tab. 3.3.III e riproposta di seguito in Tabella 8. Nelle fasce entro 40 km dalla costa, la categoria di esposizione è indipendente dall'altitudine del sito. Il coefficiente di topografia  $c_t$  è posto generalmente pari a 1, sia per le zone pianeggianti sia per quelle ondulate, collinose e montane.

**Tabella 8: (Rif. Tab. 3.3.III NTC) - Classi di rugosità del terreno**

Classe di rugosità del terreno	Descrizione
A	Aree urbane in cui almeno il 15% della superficie sia coperto da edifici la cui altezza media superi i 15 m
B	Aree urbane (non di classe A), suburbane, industriali e boschive
C	Aree con ostacoli diffusi (alberi, case, muri, recinzioni,..); aree con rugosità non riconducibile alle classi A, B, D
D	a) Mare e relativa fascia costiera (entro 2 km dalla costa) b) Lago (con larghezza massima pari ad almeno 1 km) e relativa fascia costiera (entro 1 km dalla costa) c) Aree prive di ostacoli o con al più rari ostacoli isolati (aperta campagna, aeroporti, aree agricole, pascoli, zone paludose o sabbiose, superfici innevate o ghiacciate, ecc.)
<p>L'assegnazione della classe di rugosità non dipende dalla conformazione orografica e topografica del terreno. Si può assumere che il sito appartenga alla Classe A o B, purché la costruzione si trovi nell'area relativa per non meno di 1 km e comunque per non meno di 20 volte l'altezza della costruzione, per tutti i settori di provenienza del vento ampi almeno 30°. Si deve assumere che il sito appartenga alla Classe D, qualora la costruzione sorga nelle aree indicate con le lettere a) o b), oppure entro un raggio di 1 km da essa vi sia un settore ampio 30°, dove il 90% del terreno sia del tipo indicato con la lettera c). Laddove sussistano dubbi sulla scelta della classe di rugosità, si deve assegnare la classe più sfavorevole (l'azione del vento è in genere minima in Classe A e massima in Classe D).</p>	

Quindi, in funzione della zona di appartenenza del sito, della classe di rugosità, dell'altimetria e della distanza dalla costa, è possibile ricavare la categoria di esposizione.

**Tabella 9: Schema semplificato per la definizione della categoria di esposizione**

	lato mare fino a 2 km dalla costa	entro 10 km dalla costa	tra 11 e 40 km dalla costa	oltre 40 km dalla costa e altitudine fino a 500 m	oltre 40 km dalla costa e altitudine fino a 750 m	oltre 40 km dalla costa e altitudine oltre 750 m
A	-	IV	IV	V	V	V
B	-	III	III	IV	IV	IV
C	-	*	III	III	IV	IV
D	I	II	II	II	III	-

- $c_p$  è il coefficiente di pressione di cui al §3.3.8; dipende dalla tipologia e dalla geometria della costruzione e dal suo orientamento rispetto alla direzione del vento. Generalmente si sostituisce con il coefficiente di attrito  $c_f$  (di cui allo stesso §3.3.8) il quale dipende dalla scabrezza della superficie sulla quale il vento esercita l'azione tangente.

Per la valutazione del coefficiente di attrito il DM del 17/01/2018 rimanda a dati suffragati da opportuna documentazione che nel caso in esame si individua nelle "Istruzioni per la valutazione delle azioni e degli effetti del vento sulle costruzioni" CNR-DT 207/2008.

Tale coefficiente è stato determinato considerando che la vela possa essere assimilata a una tettoia o pensilina ad un solo spiovente piano con angolo di inclinazione massimo pari a 55°.

Nella realtà i tracker sono dotati di un sistema di messa in sicurezza automatica che riporta l'angolo di inseguimento a 0° (moduli paralleli al terreno) nel caso vengano rilevate velocità del vento superiori ad una certa soglia, come precedentemente accennato.

L'appendice G della CNR-DT 207/2008 fornisce i seguenti valori per una tettoia a semplice falda (Tabella G.XII e riproposta di seguito in Tabella 10), validi per la valutazione delle azioni globali in fondazione:

**Tabella 10: (Rif. Tabella G.XII NTC) – Coefficienti di forza per tettoie a semplice falda ( $\alpha$  in °)**

Valori positivi	Tutti i valori di $\phi$	$c_F = +0,2 + \alpha/30$
Valori negativi	$\phi = 0$	$c_F = -0,5 - 1,3\alpha/30$
	$\phi = 1$	$c_F = -1,4$

In Figura 4 si riporta la figura G.27 della CNR-DT 207/2008 che indica le quattro condizioni di verifica più sfavorevoli per la tettoia:

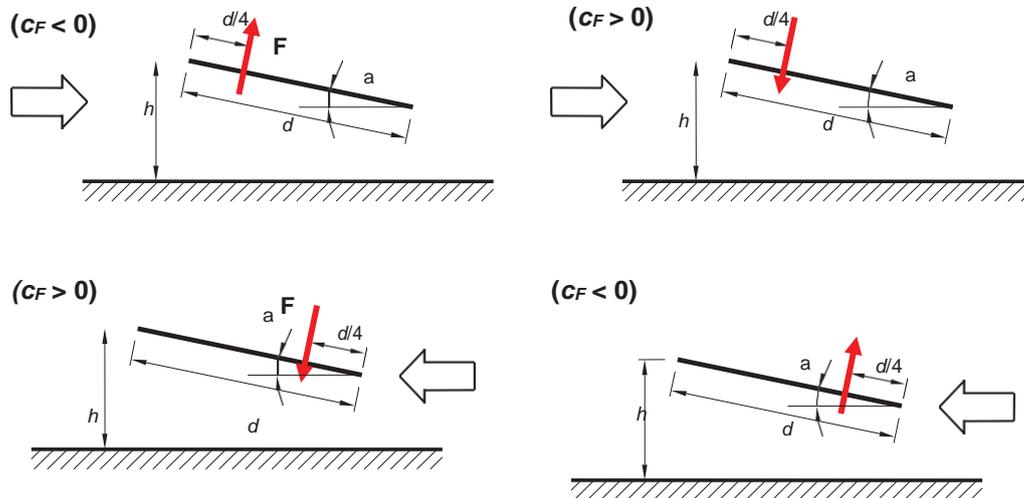


Figura 4: (Rif. Figura G.27 NTC) – Tettoie a semplice falda: posizione del punto di applicazione della forza risultante in funzione della direzione di provenienza del vento e della direzione della forza.

- $c_d$  è il coefficiente dinamico di cui al §3.3.9; tiene conto degli effetti riduttivi associati alla non contemporaneità delle massime pressioni locali e degli effetti amplificativi dovuti alla risposta dinamica della struttura e può essere assunto cautelativamente pari ad 1.

Si riportano di seguito in Tabella 11 i parametri e i carichi caratteristici da vento:

**Tabella 11: Parametri dei carichi caratteristici da vento**

$a_s =$	120	m s.l.m.
$T_r =$	50	anni
<b>Classe di rugosità</b>	B	
<b>Categoria di esposizione del sito</b>	III	
<b>Zona</b>	3	
$v_{b,0} =$	27	m/s
$a_0 =$	500	m
$k_s =$	0,37	
$c_a =$	1,00	
$c_r =$	1,29	
$v_b =$	27,00	m/s
$v_r =$	34,79	m/s
$v_{ref} =$	35,00	m/s
$q_r =$	0,77	kN/m <sup>2</sup>
$c_t =$	1	
$k_r =$	0,2	m
$z_0 =$	0,1	
$z_{min} =$	5	m
$\phi =$	0	°
$\alpha =$	55	°
$c_d =$	1	
$c_f =$	2,88	
$c_e =$	1,71	
$c_d =$	1,00	
$p_k =$	3,77	kN/m <sup>2</sup>
$L =$	6,88	m
$P_k =$	25,9	kN
$F_k =$	21,2	kN
$b =$	1,72	m
$M_k =$	36,5	kNm

#### 2.2.4 Azione sismica

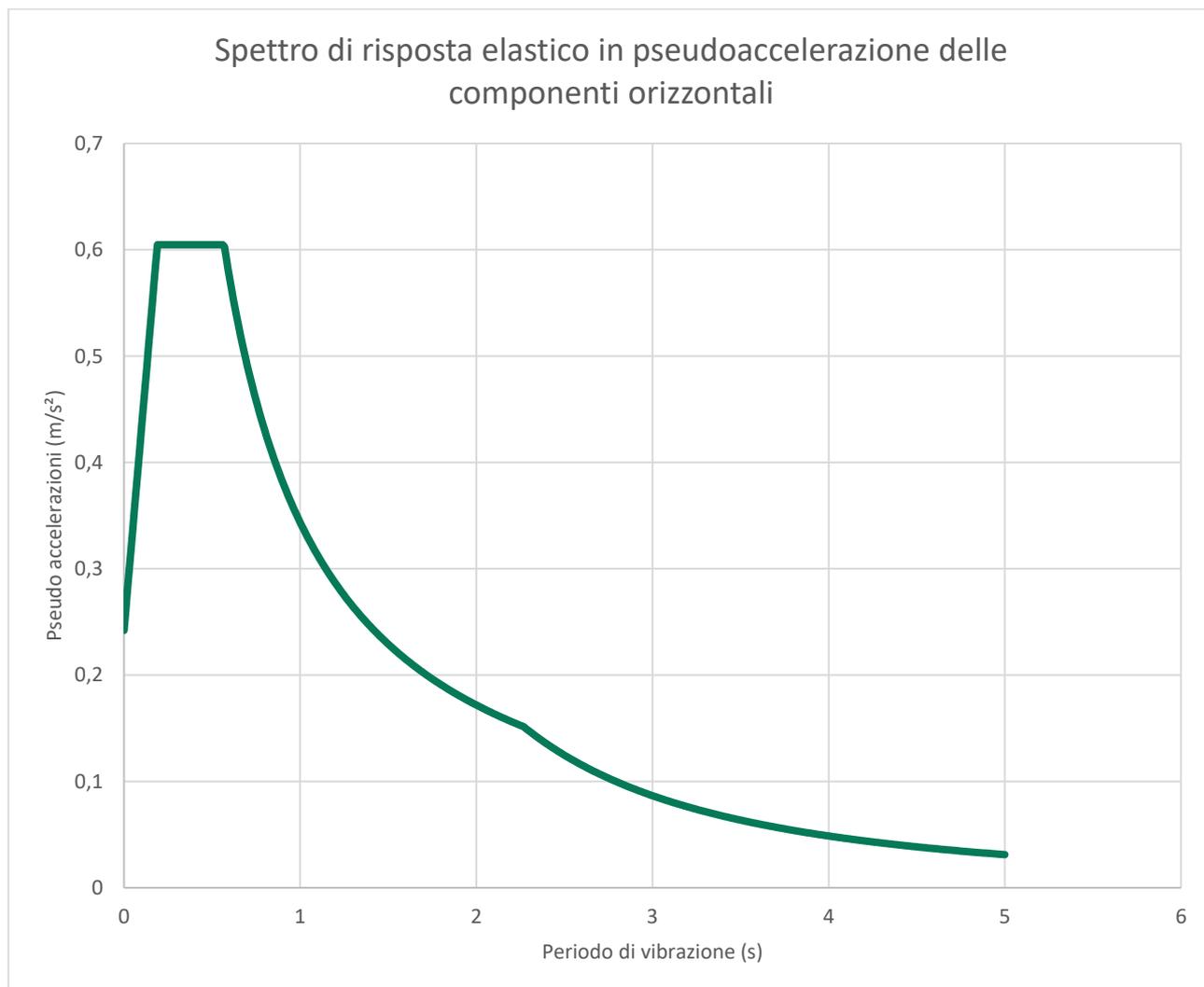
Gli stati limite che si possono verificare durante la vita nominale dell'opera sono individuati in riferimento alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo elementi strutturali, non strutturali e impianti. Per il progetto in esame si considera vita nominale dell'opera ( $V_N$ ) maggiore di 50 anni e classe d'uso II (classe d'uso di costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti ecc.) per la quale il valore del coefficiente d'uso ( $C_U$ ) è pari a 1 e quindi il periodo di riferimento ( $V_R$ ) per la valutazione delle azioni sismiche è pari a 50 anni.

Per la definizione della forma spettrale e quindi per l'azione sismica di sito per lo stato limite considerato si parte dalla definizione dei parametri di "pericolosità sismica di base" del sito, assegnati da normativa, ad ogni nodo di una griglia di lato 10 km in cui è stato suddiviso il territorio italiano ( $a_g$ ,  $F_0$  e  $T_c^*$ ) per poi passare alle condizioni sito specifiche attraverso coefficienti di correzione topografica e stratigrafica.

Si riportano in Tabella 12 i parametri dell'azione sismica di sito per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV):

**Tabella 12: Parametri dell'azione sismica di sito per lo stato limite di salvaguardia della vita (SLV)**

$a_g =$		1,638 $m/s^2$
$F_0 =$		2,498
$T_c^* =$		0,40 s
<b>Categoria di suolo</b>		C
<b>Categoria topografica</b>		T1
$g =$		9,806 $m/s^2$
$a_g/g =$		0,167
$S_T =$		1,00
$S_S =$		1,45
$S =$		1,45
$a_{max}/g =$		0,24
$C_c =$		1,42
$T_B =$		0,19 s
$T_C =$		0,57 s
$T_D =$		2,268 s
$\xi =$		5 %
$h =$		1
$\beta_m =$		0,38
$k_h =$		0,092
$k_v =$		0,046



**Figura 5: Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV)**

**Tabella 13: Pseudoaccelerazioni nei periodi di riferimento allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV)**

$$\begin{aligned}
 s_e(0) &= 0,24 \text{ m/s}^2 \\
 s_e(T_B) &= 0,60 \text{ m/s}^2 \\
 s_e(T_C) &= 0,60 \text{ m/s}^2 \\
 s_e(T_D) &= 0,15 \text{ m/s}^2
 \end{aligned}$$

### 2.3 Combinazioni di carico

Tali azioni sono opportunamente combinate tra loro in base alle combinazioni di carico di seguito indicate:

- combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G_1} G_1 + \gamma_{G_2} G_2 + \gamma_P P + \gamma_{Q_1} Q_{k,1} + \gamma_{Q_2} \psi_{02} Q_{k,2} + \dots$$

- combinazione caratteristica, cosiddetta rara, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili:

$$G_{k,1} + G_{k,2} + P + Q_{k,1} + \psi_{02}Q_{k,2} + \dots$$

- combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_{k,1} + G_{k,2} + P + \psi_{11}Q_{k,1} + \psi_{22}Q_{k,2} + \dots$$

- combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_{k,1} + G_{k,2} + P + \psi_{21}Q_{k,1} + \psi_{22}Q_{k,2} + \dots$$

- combinazione dei carichi utilizzata con l'azione sismica è la quasi permanente (SLE):

$$E + G_{k,1} + G_{k,2} + P + \psi_{21}Q_{k,1} + \psi_{22}Q_{k,2} + \dots$$

Le verifiche di sicurezza agli stati limite ultimi (SLU) è stata effettuato applicando la combinazione A1+M1+R3 di coefficienti parziali previsti dall'approccio tenendo conto dei valori dei coefficienti parziali riportati in Tab. 6.2.I, 6.2.II e 6.4.I. come espressamente indicato al §6.4.2.1. del DM del 17/01/2018.

## 2.4 Azioni di progetto

Quindi, in definitiva, le azioni di progetto alle quali è soggetta la struttura sono le seguenti:

- le aste sono soggette a carichi permanenti strutturali e non strutturali, carichi accidentali da neve e a vantaggio di sicurezza si considera anche il carico orizzontale da vento applicato uniformemente verticalmente (al pannello inclinato sul quale in realtà è applicato parzialmente distribuito con componente a 55°);
- i ritti sono soggetti al carico orizzontale da vento uniformemente distribuito;
- i nodi sono soggetti al momento flettente generato dalla componente ortogonale al pannello della risultante del carico orizzontale da vento applicata (per suzione) a ¼ della larghezza totale dei due pannelli, e dalla componente ortogonale al pannello della risultante del carico orizzontale da vento applicata al nodo stesso (inclinata a 55°).

Si riporta di seguito in Tabella 14 le azioni amplificate secondo la combinazione di carico fondamentale allo stato limite ultimo (SLU):

**Tabella 14: Azioni di progetto amplificate secondo la combinazione di carico fondamentale allo SLU**

		<b>kNm</b>			
Carichi permanenti strutturali	aste	1,3	0,43	-	-
Carichi da neve	aste	1,5	0,72	-	-
Carichi da vento estremo	aste/ritti	1,5	5,65	-	-
Azioni da vento estremo	nodi	1,5	-	38,90	54,79

### 3 VERIFICHE DI SICUREZZA

#### 3.1 Verifiche effettuate

Per le verifiche di sicurezza sono stati presi in considerazione i meccanismi di stato limite ultimo, sia a breve che a lungo termine, che si riferiscono sia allo sviluppo di meccanismi di collasso determinati dalla mobilitazione della resistenza del terreno sia al raggiungimento della resistenza degli elementi strutturali che compongono la fondazione stessa.

Come precedentemente accennato, le verifiche di sicurezza agli stati limite ultimi (SLU) è stata effettuato applicando la combinazione A1+M1+R3 di coefficienti parziali previsti dall'approccio tenendo conto dei valori dei coefficienti parziali riportati in Tab. 6.2.I, 6.2.II e 6.4.I. come espressamente indicato al §6.4.2.1. del DM del 17/01/2018.

Le azioni sono state amplificate applicando i coefficienti parziali per le azioni riportati in Tab. 6.2.I al §6.2.4.1.1. del DM del 17/01/18, e riproposta di seguito in Tabella 15:

**Tabella 15: (Rif. Tab. 6.2.I NTC) – Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche stati limite ultimi**

		Coefficiente $\gamma_F$	EQU	A1	A2
Carichi permanenti $G_1$	Favorevoli	$\gamma_{G1}$	0,9	1	1
	Sfavorevoli		1,1	1	1
Carichi permanenti non strutturali $G_2^{(1)}$	Favorevoli	$\gamma_{G2}$	0,8	1	1
	Sfavorevoli		1,5	2	1
Azioni variabili Q	Favorevoli	$\gamma_{Qi}$	0	0	0
	Sfavorevoli		1,5	2	1
(1) Per i carichi permanenti $G_2$ si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti $G_1$					

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti applicando i coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno riportati in Tab. 6.2.II al §6.2.4.1.2. del DM del 17/01/18, e riproposta di seguito Tabella 16:

**Tabella 16: (Rif. Tab. 6.2.II NTC)– Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno**

Parametro	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale $\gamma_M$	M1	M2
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan(\varphi'_k)$	$\gamma_{\varphi'}$	1	1,3
Coesione efficace	$c'_k$	$\gamma_c$	1	1,3
Resistenza non drenata	$c_{uk}$	$\gamma_{cu}$	1	1,4
Peso dell'unità di volume	$\gamma_v$	$\gamma_v$	1,0	1,0

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati ridotti tramite i coefficienti parziali per le verifiche agli stati limite ultimi per le fondazioni superficiali riportati in Tab. 6.4.I al §6.4.2.1. del DM del 17/01/18, e riproposta di seguito in Tabella 17:

**Tabella 17: (Rif. Tab. 6.4.I NTC) – Coefficienti parziali per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali**

Verifica	Coefficiente parziale R3
Carico limite	$\gamma_R=2,3$
Scorrimento	$\gamma_R=1,1$

In condizioni sismiche la capacità del complesso fondazione-terreno deve essere verificata con riferimento allo stato limite ultimo (SLV) nei confronti del raggiungimento della resistenza per carico limite e per scorrimento. Il gruppo dei coefficienti delle azioni (A1) e dei parametri geotecnici (M1) vengono modificati come espressamente indicato al §7.11.1 del DM del 17/01/2018: *“le verifiche degli stati limite ultimi in presenza di azioni sismiche devono essere eseguite ponendo pari a 1 i coefficienti parziali sulle azioni e sui parametri geotecnici e impiegando le resistenze di progetto, con i coefficienti parziali  $\gamma_R$  indicati nel presente capitolo 7, oppure con i  $\gamma_R$  indicati nel capitolo 6 laddove non espressamente specificato”*.

Per quanto riguarda il gruppo di coefficienti delle resistenze (R3), la capacità del complesso fondazione-terreno deve essere verificata con riferimento allo stato limite di salvaguardia della vita (SLV) nei confronti del raggiungimento della resistenza per carico limite e per scorrimento adottando i coefficienti parziali della Tab. 7.11.II. riproposta di seguito in riproposta di seguito in Tabella 18:

**Tabella 18: (Rif. Tab. 7.11.II NTC) – Coefficienti parziali per le verifiche degli stati limite (SLV) delle fondazioni superficiali con azioni sismiche**

Verifica	Coefficiente parziale $\gamma_R$
Carico limite	2,3
Scorrimento	1,1
Resistenza sulle superfici laterali	1,3

## 3.2 Verifiche di tipo geotecnico (GEO)

### 3.2.1 Carico limite fondazione-terreno (Brinch-Hansen, 1970)

Il calcolo del carico limite dell'insieme fondazione-terreno è stato effettuato con la formulazione consolidata di Brinch-Hansen (1970), sia in condizioni drenate:

$$q_{lim} = c' N_c i_c s_c d_c b_c g_c \psi_c + q N_q i_q s_q d_q b_q g_q \psi_q + \frac{1}{2} \gamma B' N_\gamma i_\gamma s_\gamma d_\gamma b_\gamma g_\gamma \psi_\gamma$$

$$FS = \frac{R_d}{E_d} \equiv \frac{Q_{lim}}{V_d} > 1 \rightarrow \text{verifica soddisfatta}$$

in cui:

- B' è la lunghezza effettiva (ridotta) della base della fondazione decurtata del doppio dell'eccentricità del carico rispetto al lato corto d'impronta (come L' per la larghezza, che nel caso di plinto circolare B' ed L' coincidono tra loro con il diametro);
- q è la pressione esercitata dalla colonna di terreno posta a fianco della fondazione;
- N<sub>c</sub>, N<sub>q</sub> e N<sub>γ</sub> sono fattori di capacità portante dipendenti dall'angolo di attrito del terreno;
- i<sub>c</sub>, i<sub>q</sub> e i<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto dell'inclinazione dei carichi;
- s<sub>c</sub>, s<sub>q</sub> e s<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto della forma dell'impronta della fondazione;
- d<sub>c</sub>, d<sub>q</sub> e d<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto della profondità del piano di posa;
- b<sub>c</sub>, b<sub>q</sub> e b<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto dell'inclinazione della base di fondazione (α);
- g<sub>c</sub>, g<sub>q</sub> e g<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto dell'inclinazione del piano di campagna (ω);
- ψ<sub>c</sub>, ψ<sub>q</sub> e ψ<sub>γ</sub> sono coefficienti correttivi che tengono conto del meccanismo di rottura per punzonamento.

che in condizioni non drenate (breve termine):

$$q_{lim} = c_u N_c i_c s_c d_c b_c g_c + q$$

$$FS = \frac{R_d}{E_d} \equiv \frac{Q_{lim}}{V_d} > 1 \rightarrow \text{verifica soddisfatta}$$

### 3.2.2 Carico limite fondazione-terreno (Paolucci-Pecker, 1995)

Il calcolo del carico limite in condizioni sismiche è stato effettuato con la formulazione pseudostatica di Paolucci-Pecker (1995), introducendo alla classica formulazione di Brinch-Hansen (1970), per i terreni non coesivi (altrimenti pari all'unità in caso di terreni coesivi), opportuni fattori di correzione del carico limite per portare in conto gli effetti inerziali indotti dal sisma:

$$z_q = z_\gamma = \left( \frac{1 - k_{h,k}}{\tan(\varphi)} \right)^{0,35}$$

$$z_c = 1 - 0,32k_{h,k}$$

in cui  $k_h$  è il coefficiente sismico orizzontale che può essere desunto dai valori di normativa specificati per le fondazioni ed i pendii:

$$k_h = \beta_s \frac{a_{max}}{g}$$

La formulazione del carico limite così modificata in condizioni sismiche assume la seguente forma, in condizioni drenate:

$$q_{lim} = c'N_c i_c s_c d_c b_c g_c \psi_c z_c + q N_q i_q s_q d_q b_q g_q \psi_q z_q + \frac{1}{2} \gamma B' N_\gamma i_\gamma s_\gamma d_\gamma b_\gamma g_\gamma \psi_\gamma z_\gamma$$

$$FS = \frac{R_d}{E_d} \equiv \frac{\frac{Q_{lim}}{\gamma_R}}{V_d} > 1 \rightarrow \text{verifica soddisfatta}$$

e in condizioni non drenate:

$$q_{lim} = c_u N_c i_c s_c d_c b_c g_c z_c + q$$

$$FS = \frac{R_d}{E_d} \equiv \frac{\frac{Q_{lim}}{\gamma_R}}{V_d} > 1 \rightarrow \text{verifica soddisfatta}$$



**RELAZIONE DI CALCOLO  
PRELIMINARE SULLE STRUTTURE**

CODICE	FV.CRG01.PD.I.01
REVISIONE n.	00
DATA REVISIONE	02/2023
PAGINA	25 di 25

## 4 CONCLUSIONI

---

### 4.1 Soluzione progettuale

La soluzione progettuale prevede tre pali di fondazione di acciaio ad infissione diretta, così come prescritto dalle schede tecniche per i tracker in oggetto, infissi per una profondità almeno pari alla lunghezza fuori terra misurata fino all'asse di rotazione dei tracker. Tutti gli aspetti puramente strutturali legati al dimensionamento delle strutture in elevazione e di fondazione, le modalità di posa, le verifiche di stabilità strutturale allo SLD e SLV, saranno affrontate in una fase esecutiva della progettazione.

Si rimanda quindi al progetto esecutivo per maggiori dettagli e per la definizione precisa della forma e della tipologia di palo per ogni tracker o stringa, nonché dell'individuazione dettagliata della lunghezza di infissione.