



PROGETTO DEFINITIVO

Impianto di produzione di energia elettrica da fonte eolica "Del Giudice" di potenza in immissione pari a 50.4 MW e relative opere connesse da realizzarsi nei comuni di Santa Margherita di Belice, Sambuca di Sicilia, Menfi (AG) e Contessa Entellina (PA)

Titolo elaborato

RS06REL0006A0 - Analisi degli effetti degli organi rotanti ed analisi grafica

Codice elaborato

F0577BR07A

Scala

-

Riproduzione o consegna a terzi solo dietro specifica autorizzazione.

Progettazione



F4 ingegneria srl

Via Di Giura - Centro direzionale, 85100 Potenza
Tel: +39 0971 1944797 - Fax: +39 0971 55452
www.f4ingegneria.it - f4ingegneria@pec.it

Il Direttore Tecnico
(ing. Giovanni Di Santo)



Gruppo di lavoro

Dott. For. Luigi ZUCCARO
Dott. For. Francesco NIGRO
Ing. Alessandro Carmine DE PAOLA
Ing. Federica COLANGELO
Ing. Mariagrazia LOVALLO
Ing. Gerardo Giuseppe SCAVONE
Ing. jr. Flavio Gerardo TRIANI
Dott. Ing. Daniele GERARDI
Ing. Manuela NARDOZZA



Società certificata secondo le norme UNI-EN ISO 9001:2015 e UNI-EN ISO 14001:2015 per l'erogazione di servizi di ingegneria nei settori: civile, idraulica, acustica, energia, ambiente (settore IAF: 34).

Consulenze specialistiche

Committente

RH Sambuca Wind S.r.l.

Via dei Condotti 11
00187 - Roma (RM)

Data	Descrizione	Redatto	Verificato	Approvato
Ottobre 2023	Prima emissione	ADP	GMA	GDS

Sommario

1	Premessa	2
2	Geometria del problema e teoria di calcolo	3
3	Calcolo della gittata massima	5
4	Conclusioni	7

1 Premessa

L'intervento proposto consiste nella realizzazione di un nuovo parco eolico, denominato "Del Giudice", localizzato nei territori comunali di: Santa Margherita di Belice, Sambuca di Sicilia, Menfi in provincia di Agrigento e Contessa Entellina in provincia di Palermo. L'impianto sarà composto da n. 9 aerogeneratori della potenza nominale di 5.6 MW ciascuno, con la potenza complessiva in immissione di 50.4 MW, in accordo con quanto previsto nella STMG Terna ID 202300176. Le relative opere di connessione saranno ubicate nei territori comunali di: Sambuca di Sicilia, Santa Margherita di Belice, Contessa Entellina e Menfi.

La tecnologia costruttiva degli aerogeneratori è alquanto sofisticata e di chiara derivazione aeronautica, per cui, la valutazione della gittata massima degli elementi di un aerogeneratore, in caso di rottura accidentale, comporta lo sviluppo di modelli di calcolo articolati e complessi.

I modelli teorici che meglio possono caratterizzare il moto nello spazio dei frammenti di pala o dell'intera pala possono essere ricondotti ai casi seguenti:

- **Primo caso:** traiettoria a giavellotto con minore resistenza aerodinamica. Calcolo della gittata massima del generico frammento di ala, in assenza di moto rotazionale intorno ad un asse qualsiasi, con traiettoria del frammento complanare al rotore.
- **Secondo caso:** traiettoria a giavellotto con maggiore resistenza aerodinamica. Calcolo della gittata massima del generico frammento di ala, sempre in assenza di moto rotazionale, intorno ad un asse qualsiasi, con traiettoria complanare al rotore e frammento ortogonale rispetto al piano del rotore.
- **Terzo caso:** calcolo della gittata massima in presenza di moti di rotazione intorno a ciascuno dei tre assi principali del frammento stesso. In caso di rottura, infatti, per il principio di conservazione del momento angolare, il generico spezzone di pala tende a ruotare intorno all'asse ortogonale al proprio piano; inoltre, a causa delle diverse pressioni cinetiche esercitate dal vento, lo spezzone di pala tende anche a ruotare intorno a ciascuno dei due assi principali appartenenti al proprio piano.

Le condizioni prese in considerazione nel terzo caso, permettono senza dubbio un calcolo più preciso e maggiormente corrispondente al reale moto di una pala staccatasi dal rotore per cause accidentali e forniscono, sperimentalmente, un valore di gittata di circa il 20% in meno di quella fornita dal primo caso.

Come già accennato precedentemente, la risoluzione del terzo caso è però più complessa e richiede la conoscenza di alcune caratteristiche degli aerogeneratori, non sempre fornite dai produttori, poiché oggetto di brevetto.

Pertanto, si è deciso di utilizzare il primo caso, di facile soluzione e che fornisce un risultato maggiorato di circa il 20%, garantendo così un ulteriore margine di sicurezza.

L'aerogeneratore preso come riferimento per la presente verifica e previsto in progetto è del tipo Siemens Gamesa SG-170 6.0 MW-HH115 o similare.

La velocità del rotore è variabile in relazione all'intensità del vento, ad ogni modo il calcolo sarà effettuato con riferimento alla velocità massima di 10.60 giri/min.

2 Geometria del problema e teoria di calcolo

Le equazioni del moto di un punto materiale soggetto solo alla forza di gravità sono:

$$\ddot{x} = 0$$

$$\ddot{y} = -g$$

dove $g=9.81 \text{ m/s}^2$ è l'accelerazione di gravità. La legge del moto che costituisce soluzione di queste equazioni è:

$$x(t) = x_0 + v_x t$$

$$y(t) = y_0 + v_y t - \frac{1}{2}gt^2$$

dove (x_0, v_0) è la posizione iniziale del punto materiale, e (v_x, v_y) è la sua velocità. La traiettoria del punto materiale intercetta il suolo al tempo T tale che $y(T)=0$. Dalla legge del moto si ottiene:

$$T = \frac{v_y}{g} + \frac{1}{g}\sqrt{v_y^2 + 2y_0g}$$

in cui è stata scartata la soluzione corrispondente a tempi negativi.

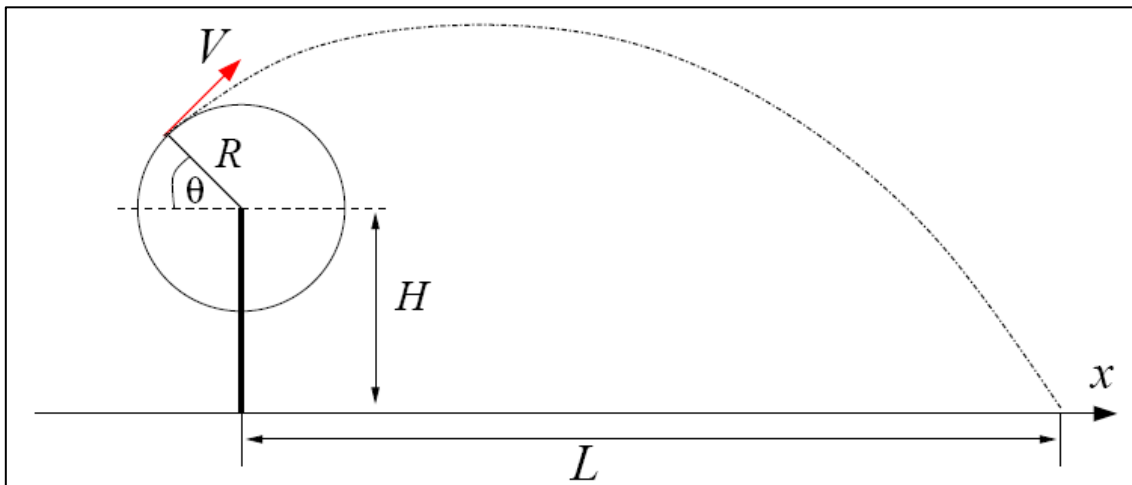


Figura 1: geometria del problema

La posizione e la velocità iniziale sono determinate dall'angolo θ e dalla velocità iniziale V del frammento di pala al momento del distacco. Esse sono legate alla posizione ed alla velocità iniziale dalle relazioni:

$$\begin{aligned}x_0 &= -R \cos(\theta) \\y_0 &= H + R \sin(\theta) \\v_x &= V \sin(\theta) \\v_y &= V \cos(\theta)\end{aligned}$$

La gittata L è la distanza dal palo del punto di impatto al suolo del frammento di pala. Dalla legge del moto si ottiene:

$$L = x(T)$$

Sostituendo l'espressione per T ricavato sopra, si ricava la gittata L in funzione di V e di θ :

$$L = \frac{V \sin(\theta)}{g} \left[V \cos(\theta) + \sqrt{V^2 \cos^2(\theta) + 2(H + R \sin(\theta))g} \right] - R \cos(\theta)$$

Si noti che, fissato un generico angolo θ , la gittata aumenta quadraticamente con V, salvo i casi particolari $\theta = \pm 90^\circ, 0^\circ, 180^\circ$, nei quali quest'ultima aumenta linearmente con V oppure è pari ad R.

3 Calcolo della gittata massima

Come precedentemente indicato, il calcolo della gittata massima richiede la conoscenza dei valori H (altezza del mozzo), R (distanza massima del baricentro del frammento staccatosi dal rotore) e V (velocità di distacco del frammento di pala).

Nel caso in esame, i valori di H ed R sono rispettivamente H=115 m ed R=83.30 m, e per il calcolo della velocità di distacco del frammento di pala si ricorre alla seguente formula:

$$V = \frac{2 \times \pi \times R \times rpm}{60}$$

Il massimo numero di giri per minuto che l'aerogeneratore compie è pari 10.60 rpm; quindi, supponendo che la rottura della pala avvenga vicino al mozzo, ma per ragioni di sicurezza utilizzando R uguale a 83.30 m per il calcolo della velocità tangenziale, si ottiene un valore della stessa pari a 30.81 m/s.

Di seguito si riporta il grafico della gittata in funzione dell'angolo e della velocità di distacco.

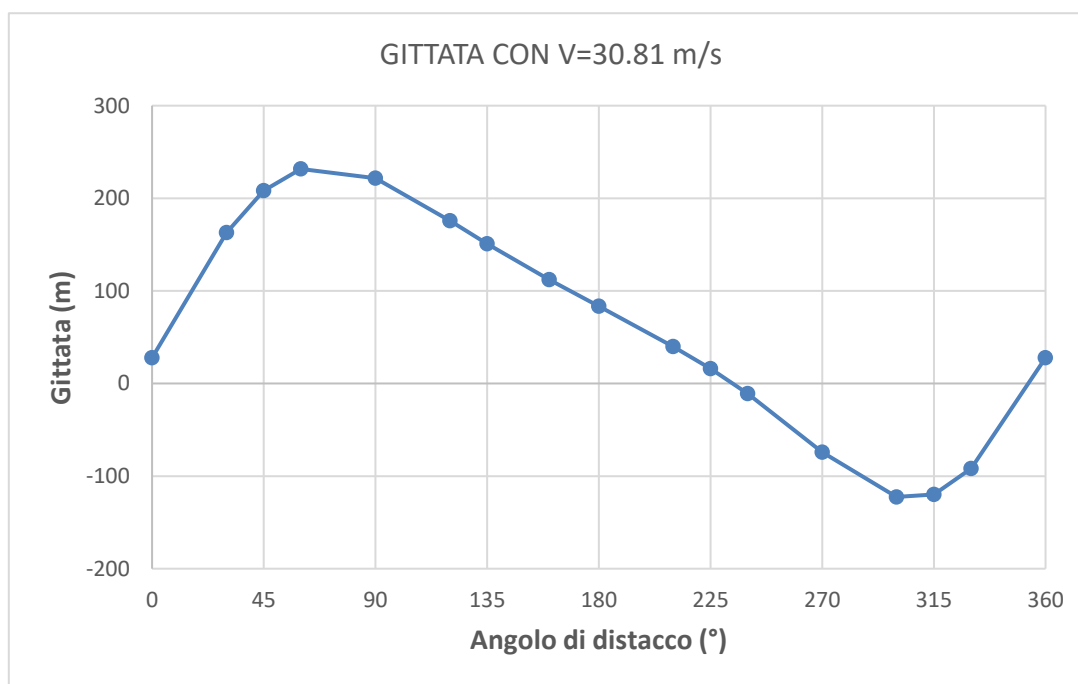


Figura 2: andamento della gittata in funzione dell'angolo e della velocità di distacco

Nel grafico si propone la gittata massima nel caso in cui si distacchi la pala dal suo baricentro con una velocità di 30.81 m/s.

La gittata massima di un frammento pari a 2/3 della lunghezza della pala, con distacco avvenuto in corrispondenza del baricentro della stessa è di circa 231.63 m.

Il valore ricavato è sicuramente compatibile con quello degli studi forniti dalle ditte produttrici.

Si sottolinea che il valore precedentemente calcolato sovrastima quello reale della gittata massima; infatti, la presenza dell'aria genera delle forze di resistenza viscoso che agendo sulla superficie del frammento ne riducono tempo di volo e distanza.

A questa azione vanno aggiunte le forze aerodinamiche di portanza che possono innescarsi sul frammento di pala in virtù del profilo aerodinamico secondo il quale vengono modellate le sezioni trasversali della pala stessa; tale portanza potrebbe addirittura prolungare il volo e allungare la distanza percorsa.

Questa possibilità è correlata, tra l'altro, al rollio, all'imbardata ed all'impennarsi della pala durante il volo. L'azione della portanza può essere ricondotta e schematizzata nei calcoli con una riduzione percentuale della forza peso.

Nella tabella seguente si riportano le gittate in funzione dell'angolo di distacco.




teta (°)	teta (rad)	SEN teta	COS teta	V (m/s)	R/3 (m)	H (m)	g (m/s ²)	L (m)
0	0.00	0.00	1.00	30.81	27.77	115.00	9.81	27.77
30	0.52	0.50	0.87	30.81	27.77	115.00	9.81	162.76
45	0.79	0.71	0.71	30.81	27.77	115.00	9.81	208.22
60	1.05	0.87	0.50	30.81	27.77	115.00	9.81	231.63
90	1.57	1.00	0.00	30.81	27.77	115.00	9.81	221.73
120	2.09	0.87	-0.50	30.81	27.77	115.00	9.81	175.62
135	2.36	0.71	-0.71	30.81	27.77	115.00	9.81	150.75
160	2.79	0.34	-0.94	30.81	27.77	115.00	9.81	112.05
180	3.14	0.00	-1.00	30.81	27.77	115.00	9.81	83.30
210	3.67	-0.50	-0.87	30.81	27.77	115.00	9.81	39.95
225	3.93	-0.71	-0.71	30.81	27.77	115.00	9.81	15.99
240	4.19	-0.87	-0.50	30.81	27.77	115.00	9.81	-10.98
270	4.71	-1.00	0.00	30.81	27.77	115.00	9.81	-74.38
300	5.24	-0.87	0.50	30.81	27.77	115.00	9.81	-122.52
315	5.50	-0.71	0.71	30.81	27.77	115.00	9.81	-120.01
330	5.76	-0.50	0.87	30.81	27.77	115.00	9.81	-91.92
360	6.28	0.00	1.00	30.81	27.77	115.00	9.81	27.77

4 Conclusioni

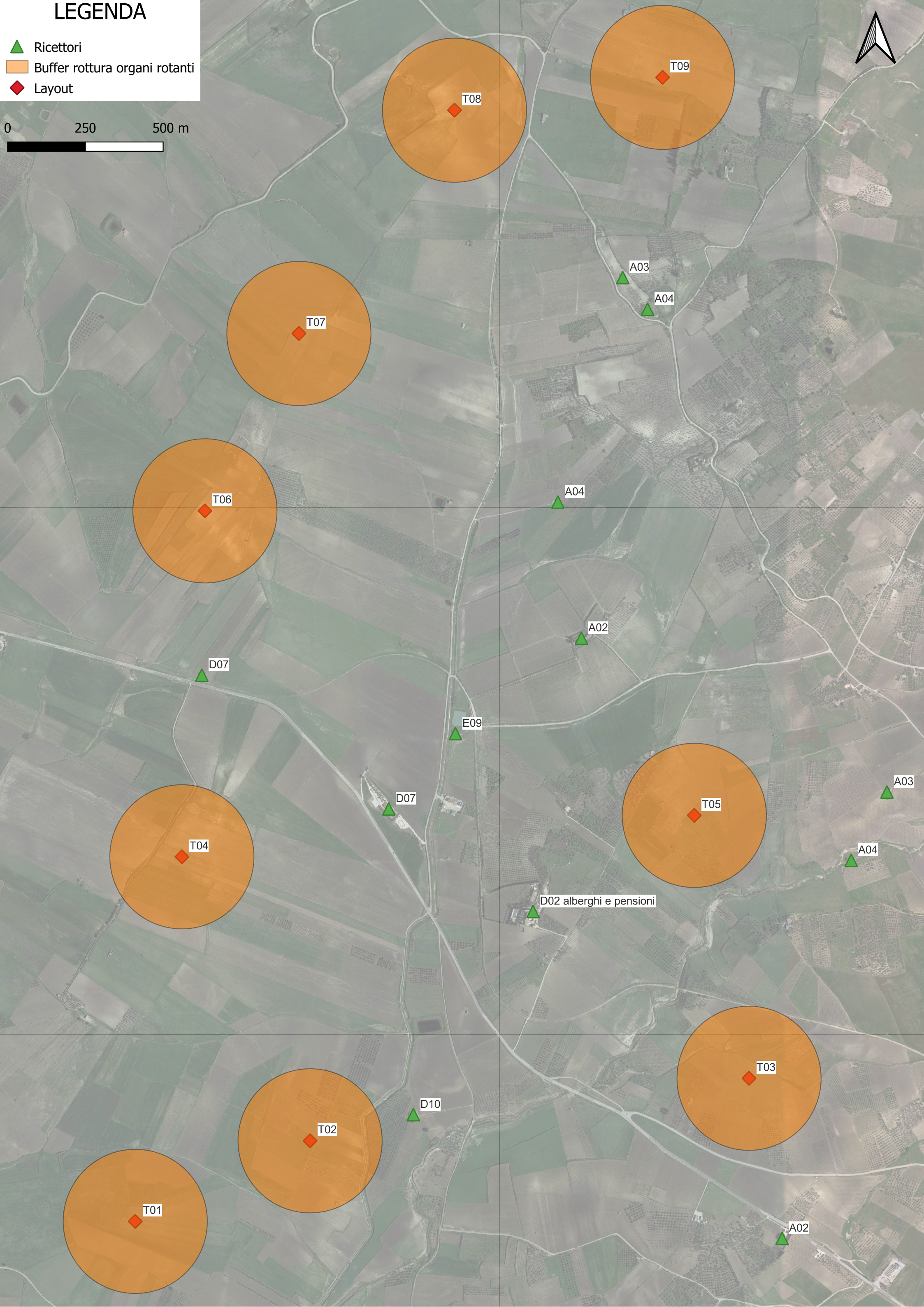
Avendo ottenuto la lunghezza di 231.60 m e considerando tutte le condizioni più gravose al momento dell'ipotetica rottura (massimo numero di giri del rotore, inclinazione della pala corrispondente alla massima velocità, esclusione degli effetti dovuti alla resistenza dell'aria che la pala incontra durante la sua traiettoria), si conclude che l'ubicazione prescelta per gli aerogeneratori del Parco Eolico in oggetto, garantisce, in caso di rottura accidentale, che non si possano determinare condizioni di pericolo per cose o persone.

Si allega una planimetria in scala 1:10.000 con l'individuazione: dei ricettori prossimi all'impianto e del buffer di sicurezza da rispettare.

LEGENDA

-  Ricettori
-  Buffer rottura organi rotanti
-  Layout

0 250 500 m



T08

T09

T07

A03
A04

T06

A04

D07

A02

E09

T04

D07

T05

A03

A04

D02 alberghi e pensioni

T03

D10

T02

A02

T01