

# COMUNE DI PALMANOVA, PRADAMANO E TRIVIGNANO UDINESE



PROVINCIA DI UDINE



## IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,68 MWp TRIVIGNANO SOLAR 1

Istanza di valutazione di impatto ambientale per la costruzione e l'esercizio di impianti di produzione di energia elettrica alimentati da fonti rinnovabili ai sensi dell'art. 23 D.lgs. n.152/2006

IMMOBILE	Comune di Trivignano Udinese	Foglio 05 Mappali 58 - 404 - 409 Foglio 06 Mappali 20 - 22 - 48 - 49 - 60 - 226 - 227 - 234 - 236 - 237 - 239 - 257 - 259 - 265 - 268 - 391 - 394 - 440 - 445 Foglio 16 Mappali 18 - 19 - 55
	Comune Palmanova	di Foglio 07 Mappale 12
	Comune Pradamano	di Foglio 03 Mappale 303 Foglio 05 Mappale 564
PROGETTO: <b>VALUTAZIONE DI IMPATTO AMBIENTALE</b>	OGGETTO <b>DOC23 – RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO</b>	SCALA --
REVISIONE - DATA	VERIFICATO	APPROVATO
REV.00 - 29/11/2021		
IL RICHIEDENTE	ELLOMAY SOLAR ITALY EIGHT S.R.L. 39100 Bolzano - Via Sebastian Altmann 9  FIRMA _____	
IL PROGETTISTA	Ing. Riccardo Valz Gris  FIRMA _____	
TEAM DI PROGETTO	Arch. Rosalba Teodoro - Ing. Francesca Imbrogno <b>Studio Ing. Valz Gris</b> 20124 Milano - Citycenter Regus - Via Lepetit 8/10 Tel. +39 02 0069 6321 13900 Biella - Via Repubblica 41 Tel. +39 015 32838 - Fax +39 015 30878	
	Dott. Agr. Giovanni Cattaruzzi Dott. Agr. Luigi dott. Pravisani  <b>Studio Cattaruzzi</b> 33100 UDINE – Via Gemona	



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 1 di  
37

## **Indice**

<b>1. RELAZIONE DI CALCOLO IMPIANTI MEDIA TENSIONE - METODOLOGIA .....</b>	<b>2</b>
<b>2. REPORT DI CALCOLO CAMPO FOTOVOLTAICO .....</b>	<b>15</b>
<b>PVSYST PRADAMANO .....</b>	<b>15</b>
<b>PVSYST TRIVIGNANO SUD.....</b>	<b>22</b>
<b>PVSYST TRIVIGNANO NORD.....</b>	<b>29</b>

Software utilizzati:

- Impianti elettrici: Electrographics Ampère 2021
- Impianti fotovoltaici: PVSYST V6.86



## 1. RELAZIONE DI CALCOLO IMPIANTI MEDIA TENSIONE - METODOLOGIA

### Calcolo delle correnti di impiego

Il calcolo delle correnti d'impiego viene eseguito in base alla classica espressione:

$$I_b = \frac{P_d}{k_{ca} \cdot V_n \cdot \cos \varphi}$$

nella quale:

- $k_{ca} = 1$  sistema monofase o bifase, due conduttori attivi;
- $k_{ca} = 1.73$  sistema trifase, tre conduttori attivi.

Se la rete è in corrente continua il fattore di potenza  $\cos \varphi$  è pari a 1.

Dal valore massimo (modulo) di  $I_b$  vengono calcolate le correnti di fase in notazione vettoriale (parte reale ed immaginaria) con le formule:

$$\begin{aligned} \dot{I}_1 &= I_b \cdot e^{-j\varphi} = I_b \cdot (\cos \varphi - j \sin \varphi) \\ \dot{I}_2 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - 2\pi/3)} = I_b \cdot \left( \cos \left( \varphi - \frac{2\pi}{3} \right) - j \sin \left( \varphi - \frac{2\pi}{3} \right) \right) \\ \dot{I}_3 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - 4\pi/3)} = I_b \cdot \left( \cos \left( \varphi - \frac{4\pi}{3} \right) - j \sin \left( \varphi - \frac{4\pi}{3} \right) \right) \end{aligned}$$

Il vettore della tensione  $V_n$  è supposto allineato con l'asse dei numeri reali:

$$\dot{V}_n = V_n + j0$$

La potenza di dimensionamento  $P_d$  è data dal prodotto:

$$P_d = P_n \cdot coeff$$

nella quale *coeff* è pari al fattore di utilizzo per utenze terminali oppure al fattore di contemporaneità per utenze di distribuzione.

Per le utenze terminali la potenza  $P_n$  è la potenza nominale del carico, mentre per le utenze di distribuzione  $P_n$  rappresenta la somma vettoriale delle  $P_d$  delle utenze a valle ( $SP_d$  a valle).

La potenza reattiva delle utenze viene calcolata invece secondo la:

$$Q_n = P_n \cdot \tan \varphi$$

per le utenze terminali, mentre per le utenze di distribuzione viene calcolata come somma vettoriale delle potenze reattive nominali a valle ( $SQ_d$  a valle).

Il fattore di potenza per le utenze di distribuzione viene valutato, di conseguenza, con la:

$$\cos \varphi = \cos \left( \arctan \left( \frac{Q_n}{P_n} \right) \right)$$

### Dimensionamento dei cavi

Il criterio seguito per il dimensionamento dei cavi è tale da poter garantire la protezione dei conduttori alle correnti di sovraccarico.

In base alla norma CEI 64-8/4 (par. 433.2), infatti, il dispositivo di protezione deve essere coordinato con la conduttura in modo da verificare le condizioni:

- $I_b \leq I_n \leq I_z$
- $I_f \leq 1.45 \cdot I_z$

Per la condizione a) è necessario dimensionare il cavo in base alla corrente nominale della protezione a monte. Dalla corrente  $I_b$ , pertanto, viene determinata la corrente nominale della protezione (seguendo i valori normalizzati) e con questa si procede alla determinazione della sezione.

Il dimensionamento dei cavi rispetta anche i seguenti casi:

- condutture senza protezione derivate da una conduttura principale protetta contro i sovraccarichi con dispositivo idoneo ed in grado di garantire la protezione anche delle condutture derivate;
- conduttura che alimenta diverse derivazioni singolarmente protette contro i sovraccarichi, quando la somma delle correnti nominali dei dispositivi di protezione delle derivazioni non supera la portata  $I_z$  della conduttura principale.

L'individuazione della sezione si effettua utilizzando le tabelle di posa assegnate ai cavi. Elenchiamo alcune tabelle, indicate per il mercato italiano:

- IEC 60364-5-52 (PVC/EPR);
- IEC 60364-5-52 (Mineral);
- CEI-UNEL 35024/1;
- CEI-UNEL 35024/2;
- CEI-UNEL 35026;
- CEI 20-91 (HEPR).

In media tensione, la gestione del calcolo si divide a seconda delle tabelle scelte:

- CEI 11-17;
- CEI UNEL 35027 (1-30kV).
- EC 60502-2 (6-30kV)
- IEC 61892-4 off-shore (fino a 30kV)

Il programma gestisce ulteriori tabelle, specifiche per alcuni paesi. L'elenco completo è disponibile nei Riferimenti normativi.

Esse oltre a riportare la corrente ammissibile  $I_z$  in funzione del tipo di isolamento del cavo, del tipo di posa e del numero di conduttori attivi, riportano anche la metodologia di valutazione dei coefficienti di declassamento.

La portata minima del cavo viene calcolata come:

$$I_{z \min} = \frac{I_n}{k}$$

dove il coefficiente  $k$  ha lo scopo di declassare il cavo e tiene conto dei seguenti fattori:

- tipo di materiale conduttore;
- tipo di isolamento del cavo;
- numero di conduttori in prossimità compresi eventuali paralleli;
- eventuale declassamento deciso dall'utente.

La sezione viene scelta in modo che la sua portata (moltiplicata per il coefficiente  $k$ ) sia superiore alla  $I_{z \min}$ . Gli eventuali paralleli vengono calcolati nell'ipotesi che abbiano tutti la stessa sezione, lunghezza e tipo di posa (vedi norma 64.8 par. 433.3), considerando la portata minima come risultante della somma delle singole portate (declassate per il numero di paralleli dal coefficiente di declassamento per prossimità).

La condizione b) non necessita di verifica in quanto gli interruttori che rispondono alla norma CEI 23.3 hanno un rapporto tra corrente convenzionale di funzionamento  $I_f$  e corrente nominale  $I_n$  minore di 1.45 ed è costante per tutte le tarature inferiori a 125 A. Per le apparecchiature industriali, invece, le norme CEI 17.5 e IEC 947 stabiliscono che tale rapporto può variare in base alla corrente nominale, ma deve comunque rimanere minore o uguale a 1.45.

Risulta pertanto che, in base a tali normative, la condizione b) sarà sempre verificata.



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 4 di  
37

Le condutture dimensionate con questo criterio sono, pertanto, protette contro le sovracorrenti.

### **Integrale di Joule**

Dalla sezione dei conduttori del cavo deriva il calcolo dell'integrale di Joule, ossia la massima energia specifica ammessa dagli stessi, tramite la:

$$I^2 \cdot t = K^2 \cdot S^2$$

La costante K viene data dalla norma CEI 64-8/4 (par. 434.3), per i conduttori di fase e neutro e, dal paragrafo 64-8/5 (par. 543.1), per i conduttori di protezione in funzione al materiale conduttore e al materiale isolante. Per i cavi ad isolamento minerale le norme attualmente sono allo studio, i paragrafi sopraccitati riportano però nella parte commento dei valori prudenziali.

I valori di K riportati dalla norma sono per i conduttori di fase (par. 434.3):

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
Cavo in rame e isolato in gomma etilenpropilenica G5-G7:	K = 143
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie L nudo:	K = 200
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie H nudo:	K = 200
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 74
Cavo in alluminio e isolato in G, G5-G7:	K = 92

I valori di K per i conduttori di protezione unipolari (par. 543.1) tab. 54B:

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 143
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 166
Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 176
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
Cavo in rame serie H nudo:	K = 228
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 95
Cavo in alluminio e isolato in gomma G:	K = 110
Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:	K = 116

I valori di K per i conduttori di protezione in cavi multipolari (par. 543.1) tab. 54C:

Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 143
Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
Cavo in rame serie H nudo:	K = 228
Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 76
Cavo in alluminio e isolato in gomma G:	K = 89
Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:	K = 94

### **Calcolo della temperatura dei cavi**



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 5 di  
37

La valutazione della temperatura dei cavi si esegue in base alla corrente di impiego e alla corrente nominale tramite le seguenti espressioni:

$$T_{cavo}(I_b) = T_{ambiente} + \left( \alpha_{cavo} \cdot \frac{I_b^2}{I_z^2} \right)$$
$$T_{cavo}(I_n) = T_{ambiente} + \left( \alpha_{cavo} \cdot \frac{I_n^2}{I_z^2} \right)$$

espresse in °C.

Esse derivano dalla considerazione che la sovratemperatura del cavo a regime è proporzionale alla potenza in esso dissipata.

Il coefficiente  $\alpha_{cavo}$  è vincolato dal tipo di isolamento del cavo e dal tipo di tabella di posa che si sta usando.

### **Cadute di tensione**

Le cadute di tensione sono calcolate vettorialmente. Per ogni utenza si calcola la caduta di tensione vettoriale lungo ogni fase e lungo il conduttore di neutro (se distribuito). Tra le fasi si considera la caduta di tensione maggiore che viene riportata in percentuale rispetto alla tensione nominale:

$$c.d.t(ib) = \max \left( \left( \sum_{i=1}^k \dot{Z}f_i \cdot \dot{I}f_i - \dot{Z}n_i \cdot \dot{I}n_i \right) \right)_{f=R,S,T}$$

con  $f$  che rappresenta le tre fasi R, S, T;

con  $n$  che rappresenta il conduttore di neutro;

con  $i$  che rappresenta le  $k$  utenze coinvolte nel calcolo;

Il calcolo fornisce, quindi, il valore esatto della formula approssimata:

$$cdt(I_b) = k_{cdt} \cdot I_b \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot (R_{cavo} \cdot \cos \varphi + X_{cavo} \cdot \sin \varphi) \cdot \frac{100}{V_n}$$

con:

- $k_{cdt}=2$  per sistemi monofase;
- $k_{cdt}=1.73$  per sistemi trifase.

I parametri  $R_{cavo}$  e  $X_{cavo}$  sono ricavati dalla tabella UNEL in funzione del tipo di cavo (unipolare/multipolare) ed alla sezione dei conduttori; di tali parametri il primo è riferito a 70° C per i cavi con isolamento PVC, a 90° C per i cavi con isolamento EPR; mentre il secondo è riferito a 50Hz, ferme restando le unità di misura in W/km.

Se la frequenza di esercizio è differente dai 50 Hz si imposta

$$X'_{cavo} = \frac{f}{50} \cdot X_{cavo}$$

La caduta di tensione da monte a valle (totale) di una utenza è determinata come somma delle cadute di tensione vettoriale, riferite ad un solo conduttore, dei rami a monte all'utenza in esame, da cui, viene successivamente determinata la caduta di tensione percentuale riferendola al sistema (trifase o monofase) e alla tensione nominale dell'utenza in esame.

Sono adeguatamente calcolate le cadute di tensione totali nel caso siano presenti trasformatori lungo la linea (per esempio trasformatori MT/BT o BT/BT). In tale circostanza, infatti, il calcolo della caduta di tensione totale tiene conto sia della caduta interna nei trasformatori, sia della presenza di spine di regolazione del rapporto spire dei trasformatori stessi.

Se al termine del calcolo delle cadute di tensione alcune utenze abbiano valori superiori a quelli definiti, si ricorre ad un procedimento di ottimizzazione per far rientrare la caduta di tensione entro limiti prestabiliti (limiti dati da CEI



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 6 di  
37

64-8 par. 525). Le sezioni dei cavi vengono forzate a valori superiori cercando di seguire una crescita uniforme fino a portare tutte le cadute di tensione sotto i limiti.

### **Fornitura della rete**

La conoscenza della fornitura della rete è necessaria per l'inizializzazione della stessa al fine di eseguire il calcolo dei guasti.

Le tipologie di fornitura possono essere:

- in bassa tensione
- in media tensione
- in alta tensione
- ad impedenza nota
- in corrente continua

I parametri trovati in questa fase servono per inizializzare il calcolo dei guasti, ossia andranno sommati ai corrispondenti parametri di guasto della utenza a valle. Noti i parametri alle sequenze nel punto di fornitura, è possibile inizializzare la rete e calcolare le correnti di cortocircuito secondo le norme CEI EN 60909-0.

Tali correnti saranno utilizzate in fase di scelta delle protezioni per la verifica dei poteri di interruzione delle apparecchiature.

### **Media e Alta tensione**

Nel caso in cui la fornitura sia in media o alta tensione si considerano i seguenti dati di partenza:

- Tensione di fornitura  $V_{mt}$  (in kV);
- Corrente di corto circuito trifase massima,  $I_{kmax}$  (in kA);
- Corrente di corto circuito monofase a terra massima,  $I_{k1ftmax}$  (in kA);

Se si conoscono si possono aggiungere anche le correnti:

- Corrente di corto circuito trifase minima,  $I_{kmin}$  (in kA);
- Corrente di corto circuito monofase a terra minima,  $I_{k1ftmin}$  (in kA);

Dai dati si ricavano le impedenze equivalenti della rete di fornitura per determinare il generatore equivalente di tensione.

$$Z_{ccmt} = \frac{1,1 \cdot V_{mt}}{\sqrt{3} \cdot I_{kmax}} \cdot 1000$$

da cui si ricavano le componenti dirette:

$$\cos \varphi_{ccmt} = \sqrt{1 - (0,995)^2}$$

$$X_{dl} = 0,995 \cdot Z_{ccmt}$$

$$R_{dl} = \cos \varphi_{ccmt} \cdot Z_{ccmt}$$

e le componenti omopolari:

$$R_0 = \frac{\sqrt{3} \cdot 1,1 \cdot V_{mt}}{I_{k1ftmax}} \cdot 1000 \cdot \cos \varphi_{ccmt} - (2 \cdot R_{dl})$$

$$X_0 = R_0 \cdot \sqrt{\frac{1}{(\cos \varphi_{ccmt})^2} - 1}$$



### **Calcolo dei guasti**

Con il calcolo dei guasti vengono determinate le correnti di cortocircuito minime e massime immediatamente a valle della protezione dell'utenza (inizio linea) e a valle dell'utenza (fondo linea).

Le condizioni in cui vengono determinate sono:

- guasto trifase (simmetrico);
- guasto bifase (disimmetrico);
- guasto bifase-neutro (disimmetrico);
- guasto bifase-terra (disimmetrico);
- guasto fase terra (disimmetrico);
- guasto fase neutro (disimmetrico).

I parametri alle sequenze di ogni utenza vengono inizializzati da quelli corrispondenti della utenza a monte che, a loro volta, inizializzano i parametri della linea a valle.

### **Calcolo delle correnti massime di cortocircuito**

Il calcolo delle correnti di cortocircuito massime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0. Sono previste le seguenti condizioni generali:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori in regime di guasto subtransitorio. Eventuale gestione della attenuazione della corrente per il guasto trifase 'vicino' alla sorgente.
- tensione di alimentazione nominale valutata con fattore di tensione  $C_{max}$ ;
- impedenza di guasto minima della rete, calcolata alla temperatura di 20°C.

La resistenza diretta, del conduttore di fase e di quello di protezione, viene riportata a 20 °C, partendo dalla resistenza data dalle tabelle UNEL 35023-2012 che può essere riferita a 70 o 90 °C a seconda dell'isolante, per cui esprimendola in mW risulta:

$$R_{dc} = \frac{R_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \left( \frac{1}{1 + (\alpha \cdot \Delta T)} \right)$$

dove  $\Delta T$  è 50 o 70 °C e  $\alpha = 0.004$  a 20 °C.

Nota poi dalle stesse tabelle la reattanza a 50 Hz, se  $f$  è la frequenza d'esercizio, risulta:

$$X_{dc} = \frac{X_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

possiamo sommare queste ai parametri diretti della utenza a monte ottenendo così la impedenza di guasto minima a fine utenza.

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza diretta sono:

$$R_{db} = \frac{R_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000}$$

La reattanza è invece:

$$X_{db} = \frac{X_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

Per le utenze con impedenza nota, le componenti della sequenza diretta sono i valori stessi di resistenza e reattanza dell'impedenza.

Per quanto riguarda i parametri alla sequenza omopolare, occorre distinguere tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ottengono da quelli diretti tramite le:



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

$$R_{0cN} = R_{dc} + 3 \cdot R_{dcN}$$

$$X_{0cN} = 3 \cdot X_{dc}$$

Per il conduttore di protezione, invece, si ottiene:

$$R_{0cPE} = R_{dc} + 3 \cdot R_{dcPE}$$

$$X_{0cPE} = 3 \cdot X_{dc}$$

dove le resistenze  $R_{dcN}$  e  $R_{dcPE}$  vengono calcolate come la  $R_{dc}$ .

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza omopolare sono distinte tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ha:

$$R_{0bN} = R_{db} + 3 \cdot R_{dbN}$$

$$X_{0bN} = 3 \cdot X_{db}$$

Per il conduttore di protezione viene utilizzato il parametro di reattanza dell'anello di guasto fornito dai costruttori:

$$R_{0bPE} = R_{db} + 3 \cdot R_{dbPE}$$

$$X_{0bPE} = X_{db} + 3 \cdot (X_{b-ring} - X_{db})$$

I parametri di ogni utenza vengono sommati con i parametri, alla stessa sequenza, della utenza a monte, espressi in mW:

$$R_d = R_{dc} + R_{d-up}$$

$$X_d = X_{dc} + X_{d-up}$$

$$R_{0N} = R_{0cN} + R_{0N-up}$$

$$X_{0N} = X_{0cN} + X_{0N-up}$$

$$R_{0PE} = R_{0cPE} + R_{0PE-up}$$

$$X_{0PE} = X_{0cPE} + X_{0PE-up}$$

Per le utenze in condotto in sbarre basta sostituire *sbarra a cavo*.

Ai valori totali vengono sommate anche le impedenze della fornitura.

Noti questi parametri vengono calcolate le impedenze (in mW) di guasto trifase:

$$Z_{k \min} = \sqrt{R_d^2 + X_d^2}$$

Fase neutro (se il neutro è distribuito):

$$Z_{k1N \min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{(2 \cdot R_d + R_{0N})^2 + (2 \cdot X_d + X_{0N})^2}$$

Fase terra:

$$Z_{k1PE \min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{(2 \cdot R_d + R_{0PE})^2 + (2 \cdot X_d + X_{0PE})^2}$$

Da queste si ricavano le correnti di cortocircuito trifase  $I_{kmax}$ , fase neutro  $I_{k1Nmax}$ , fase terra  $I_{k1PEmax}$  e bifase  $I_{k2max}$  espresse in kA:

$$I_{k \max} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k \min}}$$

$$I_{k1N \max} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1N \min}}$$

$$I_{k1PE \max} = \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PE \min}}$$



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 9 di  
37

$$I_{k2 \max} = \frac{V_n}{2 \cdot Z_{k \min}}$$

Infine dai valori delle correnti massime di guasto si ricavano i valori di cresta delle correnti:

$$I_p = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k \max}$$

$$I_{p1N} = k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1N \max}$$

$$I_{p1PE} = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1PE \max}$$

$$I_{p2} = \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2 \max}$$

dove:

$$\kappa \approx 1.02 + 0.98 \cdot e^{-3 \frac{R_d}{X_d}}$$

Calcolo della corrente di cresta per guasto trifase secondo la norma IEC 61363-1: Electrical installations of ships. Se richiesto,  $I_p$  può essere calcolato applicando il metodo semplificato della norma riportato al paragrafo 6.2.5 Neglecting short-circuit current decay. Esso prevede l'utilizzo di un coefficiente  $k = 1.8$  che tiene conto della massima asimmetria della corrente dopo il primo semiperiodo di guasto.

**Calcolo delle correnti minime di cortocircuito**

Il calcolo delle correnti di cortocircuito minime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0 par 7.1.2 per quanto riguarda:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori. Il contributo dei generatori è in regime permanente per i guasti trifasi 'vicini', mentre per i guasti 'lontani' o asimmetrici si considera il contributo subtransitorio;
- la tensione nominale viene moltiplicata per il fattore di tensione  $C_{min}$ , che può essere 0.95 se  $C_{max} = 1.05$ , oppure 0.90 se  $C_{max} = 1.10$  (Tab. 1 della norma CEI EN 60909-0); in media e alta tensione il fattore  $C_{min}$  è pari a 1;

Per la temperatura dei conduttori si può scegliere tra:

- il rapporto Cenelec R064-003, per cui vengono determinate le resistenze alla temperatura limite dell'isolante in servizio ordinario del cavo;
- la norma CEI EN 60909-0, che indica le temperature alla fine del guasto.

Le temperature sono riportate in relazione al tipo di isolamento del cavo, precisamente:

Isolante	Cenelec R064-003 [°C]	CEI EN 60909-0 [°C]
PVC	70	160
G	85	200
G5/G7/G10/EPR	90	250
HEPR	120	250
serie L rivestito	70	160
serie L nudo	105	160
serie H rivestito	70	160
serie H nudo	105	160

Da queste è possibile calcolare le resistenze alla sequenza diretta e omopolare alla temperatura relativa all'isolamento del cavo:

$$R_{d \max} = R_d \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$
$$R_{0N \max} = R_{0N} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$
$$R_{0PE \max} = R_{0PE} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

Queste, sommate alle resistenze a monte, danno le resistenze massime.



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 10 di  
37

Valutate le impedenze mediante le stesse espressioni delle impedenze di guasto massime, si possono calcolare le correnti di cortocircuito trifase  $I_{k1min}$  e fase terra, espresse in kA:

$$I_{kmin} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{kmax}}$$
$$I_{k1Nmin} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1Nmax}}$$
$$I_{k1PEmin} = \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PEmax}}$$
$$I_{k2min} = \frac{0.95 \cdot V_n}{2 \cdot Z_{kmax}}$$

### Calcolo guasti bifase-neutro e bifase-terra

Riportiamo le formule utilizzate per il calcolo dei guasti. Chiamiamo con  $Z_d$  la impedenza diretta della rete, con  $Z_i$  l'impedenza inversa, e con  $Z_0$  l'impedenza omopolare.

Nelle formule riportate in seguito,  $Z_0$  corrisponde all'impedenza omopolare fase-neutro o fase-terra.

$$I_{k2} = \left| -j \cdot V_n \cdot \frac{\dot{Z}_0 - \alpha \cdot \dot{Z}_i}{\dot{Z}_d \cdot \dot{Z}_i + \dot{Z}_d \cdot \dot{Z}_0 + \dot{Z}_i \cdot \dot{Z}_0} \right|$$

e la corrente di picco:

$$I_{p2} = k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2max}$$

### Guasti monofasi a terra linee MT

Calcolo correnti omopolari a seguito di guasto fase-terra in circuiti di media-alta tensione.

Il calcolo dei guasti a terra in reti di media e alta tensione coinvolge lo studio dell'effetto capacitivo della rete durante il regime di guasto.

Inoltre, le tecniche di determinazione delle linee guaste tramite relè varmetrici richiedono la conoscenza dei valori di corrente omopolare in funzione dei punti di guasto.

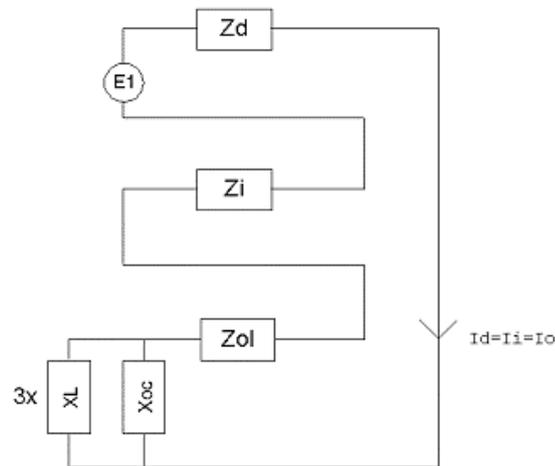
La nuova CEI 0-16 (e precedentemente la Enel DK5600), con l'introduzione del collegamento a terra del centro stella in media, richiede uno strumento per il dimensionamento della bobina di Petersen e il coordinamento delle protezioni degli utenti.

Per rispondere a tutte queste problematiche, Ampère Professional esegue il calcolo del regime di corrente omopolare a seguito di un guasto fase-terra.

Il modello di calcolo delle correnti omopolari, seguendo la teoria delle sequenze dirette, inverse e omopolari, per un guasto fase-terra è il seguente:



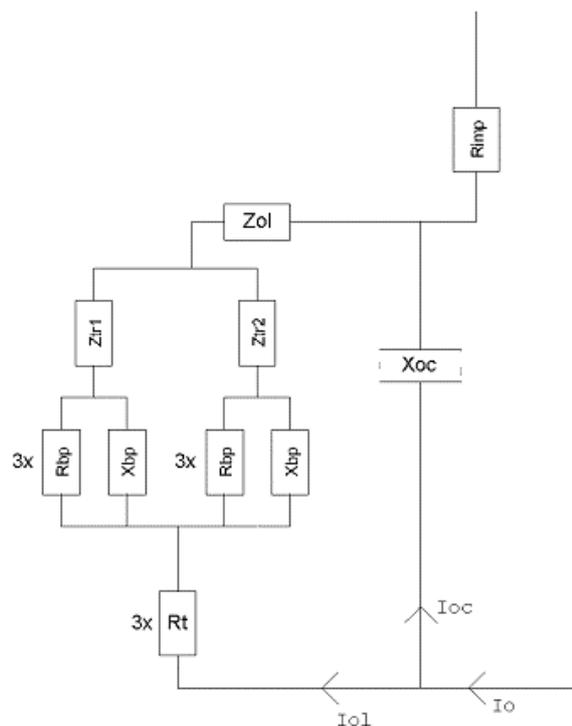
**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



Con  $Z_d$  e  $Z_i$  si intendono le impedenze alle sequenze diretta ed inversa.

Per il calcolo dell'impedenza omopolare occorre considerare più elementi (vedi figura in basso, esempio con due trasformatori in parallelo):

- $Z_{ol}$ : impedenza omopolare del tratto di linea dal punto di guasto fino al trasformatore a monte;
- $Z_{tr}$ : impedenza omopolare del trasformatore (vista a secondario);
- $Z_{bpet}$ : ( $R_{bp}+jX_{bp}$ ) impedenza bobina di Petersen, costituita da un resistore ed una induttanza in parallelo;
- $R_t$ : resistenza di terra punto di collegamento a terra del centro stella del trasformatore;
- $R_{imp}$ : resistenza per guasto a terra non franco;
- $X_{oc}$ : reattanza capacitiva di tutta la rete appartenente alla stessa zona dell'utenza guasta e a valle dello stesso trasformatore.



Nota: il valore di  $X_{oc}$  è praticamente lo stesso per qualsiasi punto di guasto. Riferimenti: Lezioni di Impianti elettrici di Antonio Paolucci (Dipartimento Energia Elettrica Università di Padova) e CEI 11-37.

Per calcolare con buona approssimazione la  $X_{oc}$ , si utilizzano le due formule:



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 12 di  
37

$$I_g = \frac{3 \cdot E}{X_{oc}}$$

$$I_g = (0.003 \cdot L1 + 0.2 \cdot L2) \cdot V_{kv}$$

dove  $I_g$  è la corrente di guasto a terra calcolata considerando la sola reattanza capacitiva nella prima formula, mentre nella seconda è riportato il suo valore se si è a conoscenza delle lunghezze (in km) di rete aerea L1 ed in cavo L2 della rete in media.  $V_{kv}$  è il valore di tensione nominale concatenata espressa in kV.

Uguagliando le due formule, ed esplicitando per  $X_{oc}$  si ottiene:

$$X_{oc} = \frac{\sqrt{3} \cdot 10^9}{(0.003 \cdot l1 + 0.2 \cdot l2)} \cdot \frac{f_0}{f}$$

con  $l1$  e  $l2$  espresse in metri,  $X_{oc}$  espressa in mohm,  $f_0 = 50$  Hz e  $f$  la frequenza di lavoro.

Calcolata la corrente di guasto omopolare  $I_o$ , secondo lo schema riportato nella figura precedente, rispetto a tutti i punti di guasto (valle delle utenze), si deve calcolare come essa si ripartisce nella rete e quanta viene vista da ogni protezione omopolare 67N distribuita nella rete.

Per prima cosa la  $I_o$  va ripartita in due correnti:  $I_{oc}$  per la  $X_{oc}$ , l'altra ( $I_{ol}$ ) per il centro stella del trasformatore attraverso la bobina di Petersen.

Poi, la  $I_{ol}$  viene suddivisa tra gli eventuali trasformatori in parallelo, proporzionalmente alla potenza.

La  $I_{oc}$ , essendo la corrente capacitiva che si richiude attraverso le capacità della rete, va suddivisa tra le utenze in cavo o aeree in media proporzionalmente alla capacità di ognuna (condensatori in parallelo).

Per ora non si tiene conto dei fattori di riduzione relativi a funi di guardia delle linee elettriche aeree e degli schermi metallici dei cavi sotterranei.

Tali fattori determinerebbero una riduzione della corrente  $I_{oc}$  e  $I_{ol}$  in quanto esisterebbe una terza componente nella  $I_o$  che si richiude attraverso questi elementi.

### **Scelta delle protezioni**

La scelta delle protezioni viene effettuata verificando le caratteristiche elettriche nominali delle condutture ed i valori di guasto; in particolare le grandezze che vengono verificate sono:

- corrente nominale, secondo cui si è dimensionata la conduttura;
- numero poli;
- tipo di protezione;
- tensione di impiego, pari alla tensione nominale della utenza;
- potere di interruzione, il cui valore dovrà essere superiore alla massima corrente di guasto a monte dell'utenza  $I_{km max}$ ;
- taratura della corrente di intervento magnetico, il cui valore massimo per garantire la protezione contro i contatti indiretti (in assenza di differenziale) deve essere minore della minima corrente di guasto alla fine della linea ( $I_{mag max}$ ).

### **Verifica della protezione a cortocircuito delle condutture**

Secondo la norma 64-8 par.434.3 "Caratteristiche dei dispositivi di protezione contro i cortocircuiti.", le caratteristiche delle apparecchiature di protezione contro i cortocircuiti devono soddisfare a due condizioni:

- il potere di interruzione non deve essere inferiore alla corrente di cortocircuito presunta nel punto di installazione (a meno di protezioni adeguate a monte);
- la caratteristica di intervento deve essere tale da impedire che la temperatura del cavo non oltrepassi, in condizioni di guasto in un punto qualsiasi, la massima consentita.

La prima condizione viene considerata in fase di scelta delle protezioni. La seconda invece può essere tradotta nella relazione:

	<b>IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp</b> <b>TRIVIGNANO SOLAR 1</b> Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese <b>RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E</b> <b>VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO</b>	Pag 13 di 37
--	---	-----------------

$$I^2 \cdot t \leq K^2 S^2$$

ossia in caso di guasto l'energia specifica sopportabile dal cavo deve essere maggiore o uguale a quella lasciata passare dalla protezione.

La norma CEI al par. 533.3 "Scelta dei dispositivi di protezioni contro i cortocircuiti" prevede pertanto un confronto tra le correnti di guasto minima (a fondo linea) e massima (inizio linea) con i punti di intersezione tra le curve. Le condizioni sono pertanto:

- a) Le intersezioni sono due:
  - $I_{ccmin} \leq I_{inters min}$  (quest'ultima riportata nella norma come  $I_a$ );
  - $I_{ccmax} \leq I_{inters max}$  (quest'ultima riportata nella norma come  $I_b$ ).
- b) L'intersezione è unica o la protezione è costituita da un fusibile:
  - $I_{ccmin} \leq I_{inters min}$ .
- c) L'intersezione è unica e la protezione comprende un magnetotermico:
  - $I_{cc max} \leq I_{inters max}$ .

Sono pertanto verificate le relazioni in corrispondenza del guasto, calcolato, minimo e massimo. Nel caso in cui le correnti di guasto escano dai limiti di esistenza della curva della protezione il controllo non viene eseguito.

#### Note:

- La rappresentazione della curva del cavo è una iperbole con asintoti  $K^2 S^2$  e la  $I_z$  dello stesso.
- La verifica della protezione a cortocircuito eseguita dal programma consiste in una verifica qualitativa, in quanto le curve vengono inserite riprendendo i dati dai grafici di catalogo e non direttamente da dati di prova; la precisione con cui vengono rappresentate è relativa.

#### Riferimenti normativi

##### Norme di riferimento per la Bassa tensione:

- CEI 0-21: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti BT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 11-20 IVa Ed. 2000-08: Impianti di produzione di energia elettrica e gruppi di continuità collegati a reti I e II categoria.
- CEI EN 60909-0 IIIa Ed. (IEC 60909-0:2016-12): Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 0: Calcolo delle correnti.
- IEC 60090-4 First ed. 2000-7: Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 4: Esempi per il calcolo delle correnti di cortocircuito.
- CEI 11-28 1993 Ia Ed. (IEC 781): Guida d'applicazione per il calcolo delle correnti di cortocircuito nelle reti radiali e bassa tensione.
- CEI EN 60947-2 (CEI 17-5) Ed. 2018-04: Apparecchiature a bassa tensione. Parte 2: Interruttori automatici.
- CEI 20-91 2010: Cavi elettrici con isolamento e guaina elastomerici senza alogeni non propaganti la fiamma con tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua per applicazioni in impianti fotovoltaici.
- CEI EN 60898-1 (CEI 23-3/1 Ia Ed.) 2004: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari.
- CEI EN 60898-2 (CEI 23-3/2) 2007: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari Parte 2: Interruttori per funzionamento in corrente alternata e in corrente continua.
- CEI 64-8 VIIa Ed. 2012: Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000V in corrente alternata e a 1500V in corrente continua.
- IEC 364-5-523: Wiring system. Current-carrying capacities.



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 14 di  
37

- IEC 60364-5-52 IIIa Ed. 2009: Electrical Installations of Buildings - Part 5-52: Selection and Erection of Electrical Equipment - Wiring Systems.
- CEI UNEL 35016 2016: Classe di Reazione al fuoco dei cavi in relazione al Regolamento EU “Prodotti da Costruzione” (305/2011).
- CEI UNEL 35023 2012: Cavi di energia per tensione nominale U uguale ad 1 kV - Cadute di tensione.
- CEI UNEL 35024/1 1997: Cavi elettrici isolati con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35024/2 1997: Cavi elettrici ad isolamento minerale per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35026 2000: Cavi elettrici con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali di 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa interrata.
- CEI EN 61439 2012: Apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT).
- CEI 17-43 IIa Ed. 2000: Metodo per la determinazione delle sovratemperature, mediante estrapolazione, per apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT) non di serie (ANS).
- CEI 23-51 2016: Prescrizioni per la realizzazione, le verifiche e le prove dei quadri di distribuzione per installazioni fisse per uso domestico e similare.
- NF C 15-100 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento dei cavi secondo norme francesi.
- UNE 20460 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento (UNE 20460-5-523) dei cavi secondo regolamento spagnolo.
- British Standard BS 7671:2008: Requirements for Electrical Installations;
- ABNT NBR 5410, Segunda edição 2004: Instalações elétricas de baixa tensão;

**Norme di riferimento per la Media tensione**

- CEI 0-16: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti AT ed MT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 99-2 (CEI EN 61936-1) 2011: Impianti con tensione superiore a 1 kV in c.a.
- CEI 11-17 IIIa Ed. 2006: Impianti di produzione, trasmissione e distribuzione di energia elettrica. Linee in cavo.
- CEI-UNEL 35027 IIa Ed. 2009: Cavi di energia per tensione nominale U da 1 kV a 30 kV.
- CEI 99-4 2014: Guida per l'esecuzione di cabine elettriche MT/BT del cliente/utente finale.
- CEI 17-1 VIIa Ed. (CEI EN 62271-100) 2013: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 100: Interruttori a corrente alternata.
- CEI 17-130 (CEI EN 62271-103) 2012: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 103: Interruttori di manovra e interruttori di manovra sezionatori per tensioni nominali superiori a 1 kV fino a 52 kV compreso.
- IEC 60502-2 2014: Power cables with extruded insulation and their accessories for rated voltages from 1 kV up to 30 kV – Part 2.
- IEC 61892-4 I Ed. 2007-06: Mobile and fixed offshore units – Electrical installations. Part 4: Cables.



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 15 di  
37

## 2. REPORT DI CALCOLO CAMPO FOTOVOLTAICO

### PVSYST PRADAMANO

Software utilizzato PVSYST V6.86

Nelle pagine seguenti è riportata la verifica PVSyst per il Campo di Pradamano



#### PVsyst V7.2.3

VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:30  
with v7.2.3

#### Project: PRADAMANO

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



#### Project summary

<b>Geographical Site</b> Pradamano Italy	<b>Situation</b> Latitude 46.04 °N Longitude 13.28 °E Altitude 85 m Time zone UTC+1	<b>Project settings</b> Albedo 0.20
<b>Meteo data</b> Pradamano PVGIS-SARAH - 2015		

#### System summary

<b>Grid-Connected System</b> Simulation for year no 1	<b>No 3D scene defined, no shadings</b>		
<b>PV Field Orientation</b> Tracking plane, horizontal N-S axis Axis azimuth 0 °	<b>Near Shadings</b> No Shadings	<b>User's needs</b> Unlimited load (grid)	
<b>System information</b>			
<b>PV Array</b>		<b>Inverters</b>	
Nb. of modules	61225 units	Nb. of units	12 units
Pnom total	33.67 MWp	Pnom total	26.16 MWac
		Pnom ratio	1.287

#### Results summary

Produced Energy	60378 MWh/year	Specific production	1793 kWh/kWp/year	Perf. Ratio PR	87.89 %
-----------------	----------------	---------------------	-------------------	----------------	---------

#### Table of contents

Project and results summary	2
General parameters, PV Array Characteristics, System losses	3
Main results	4
Loss diagram	5
Special graphs	6
Aging Tool	7



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**

VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:30  
with v7.2.3

**Project: PRADAMANO**

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**General parameters**

<b>Grid-Connected System</b>	<b>No 3D scene defined, no shadings</b>	
<b>PV Field Orientation</b>	<b>Trackers configuration</b>	<b>Models used</b>
<b>Orientation</b>	No 3D scene defined	Transposition Perez
Tracking plane, horizontal N-S axis		Diffuse Imported DHI
Axis azimuth 0 °		Circumsolar separate
<b>Horizon</b>	<b>Near Shadings</b>	<b>User's needs</b>
Free Horizon	No Shadings	Unlimited load (grid)

**PV Array Characteristics**

<b>PV module</b>	<b>Inverter</b>
Manufacturer Longi Solar	Manufacturer Siemens
Model LR5-72 HPH 550 M	Model Sinacon PV2180
(Original PVsyst database)	(Original PVsyst database)
Unit Nom. Power 550 Wp	Unit Nom. Power 2180 kWac
Number of PV modules 61225 units	Number of inverters 12 unit
Nominal (STC) 33.67 MWp	Total power 26160 kWac
Modules 2449 Strings x 25 In series	Operating voltage 875-1500 V
<b>At operating cond. (50°C)</b>	Pnom ratio (DC:AC) 1.29
Pmpp 30.78 MWp	
U mpp 940 V	
I mpp 32725 A	
<b>Total PV power</b>	<b>Total inverter power</b>
Nominal (STC) 33674 kWp	Total power 26160 kWac
Total 61225 modules	Nb. of inverters 12 units
Module area 156494 m <sup>2</sup>	Pnom ratio 1.29
Cell area 141944 m <sup>2</sup>	

**Array losses**

<b>Thermal Loss factor</b>	<b>DC wiring losses</b>	<b>Module Quality Loss</b>						
Module temperature according to irradiance	Global array res. 0.48 mΩ	Loss Fraction -0.3 %						
Uc (const) 20.0 W/m <sup>2</sup> K	Loss Fraction 1.5 % at STC							
Uv (wind) 0.0 W/m <sup>2</sup> K/m/s								
<b>Module mismatch losses</b>	<b>Strings Mismatch loss</b>	<b>Module average degradation</b>						
Loss Fraction 2.0 % at MPP	Loss Fraction 0.1 %	Year no 1						
		Loss factor 0.4 %/year						
		<b>Mismatch due to degradation</b>						
		Imp RMS dispersion 0.4 %/year						
		Vmp RMS dispersion 0.4 %/year						
<b>IAM loss factor</b>								
Incidence effect (IAM): User defined profile								
0°	25°	45°	60°	65°	70°	75°	80°	90°
1.000	1.000	0.995	0.962	0.936	0.903	0.851	0.754	0.000



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:30  
 with v7.2.3

Project: **PRADAMANO**

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Main results**

**System Production**

Produced Energy

60378 MWh/year

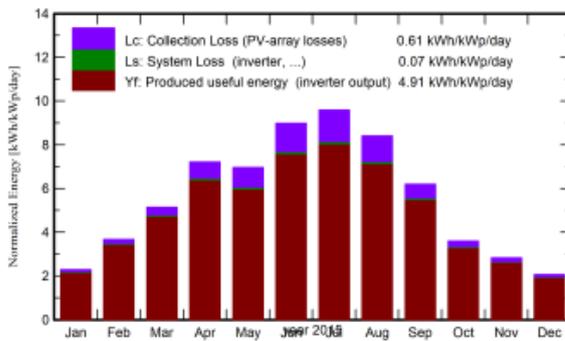
Specific production

1793 kWh/kWp/year

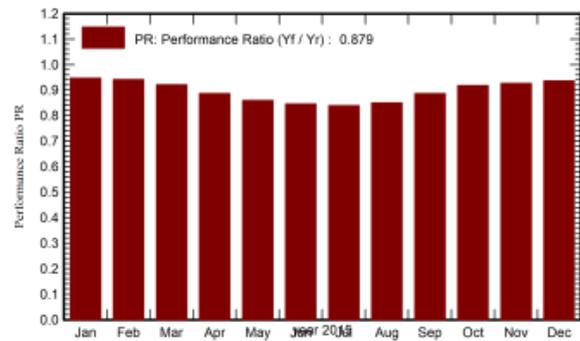
Performance Ratio PR

87.89 %

**Normalized productions (per installed kWp)**



**Performance Ratio PR**



**Balances and main results**

	GlobHor kWh/m <sup>2</sup>	DiffHor kWh/m <sup>2</sup>	T_Amb °C	GlobInc kWh/m <sup>2</sup>	GlobEff kWh/m <sup>2</sup>	EArray MWh	E_Grid MWh	PR ratio
Jan. 15	45.6	19.01	4.02	71.1	68.9	2295	2265	0.946
Feb. 15	68.1	26.68	4.20	102.7	101.0	3300	3256	0.941
Mar. 15	112.4	46.53	8.59	159.5	157.9	5012	4945	0.921
Apr. 15	154.0	56.07	12.43	216.6	215.1	6552	6463	0.886
May 15	167.9	69.90	17.50	215.9	214.3	6334	6250	0.860
June 15	203.9	73.88	21.37	269.5	267.9	7771	7668	0.845
July 15	221.7	71.20	25.36	297.3	295.8	8509	8397	0.839
Aug. 15	186.6	59.17	23.58	260.8	259.4	7558	7459	0.849
Sep. 15	129.6	50.46	17.97	186.0	184.5	5624	5550	0.886
Oct. 15	78.5	36.21	13.03	111.5	109.9	3493	3448	0.918
Nov. 15	55.0	22.12	9.18	85.1	83.0	2689	2654	0.926
Dec. 15	41.4	17.77	5.10	64.1	61.7	2049	2022	0.936
<b>Year</b>	<b>1464.7</b>	<b>549.00</b>	<b>13.58</b>	<b>2040.1</b>	<b>2019.4</b>	<b>61185</b>	<b>60378</b>	<b>0.879</b>

**Legends**

- |         |  |        |   |
|---------|--|--------|---|
| GlobHor | Global horizontal irradiation                | EArray | Effective energy at the output of the array |
| DiffHor | Horizontal diffuse irradiation               | E_Grid | Energy injected into grid                   |
| T_Amb   | Ambient Temperature                          | PR     | Performance Ratio                           |
| GlobInc | Global incident in coll. plane               |        |   |
| GlobEff | Effective Global, corr. for IAM and shadings |        |   |



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:30  
 with v7.2.3

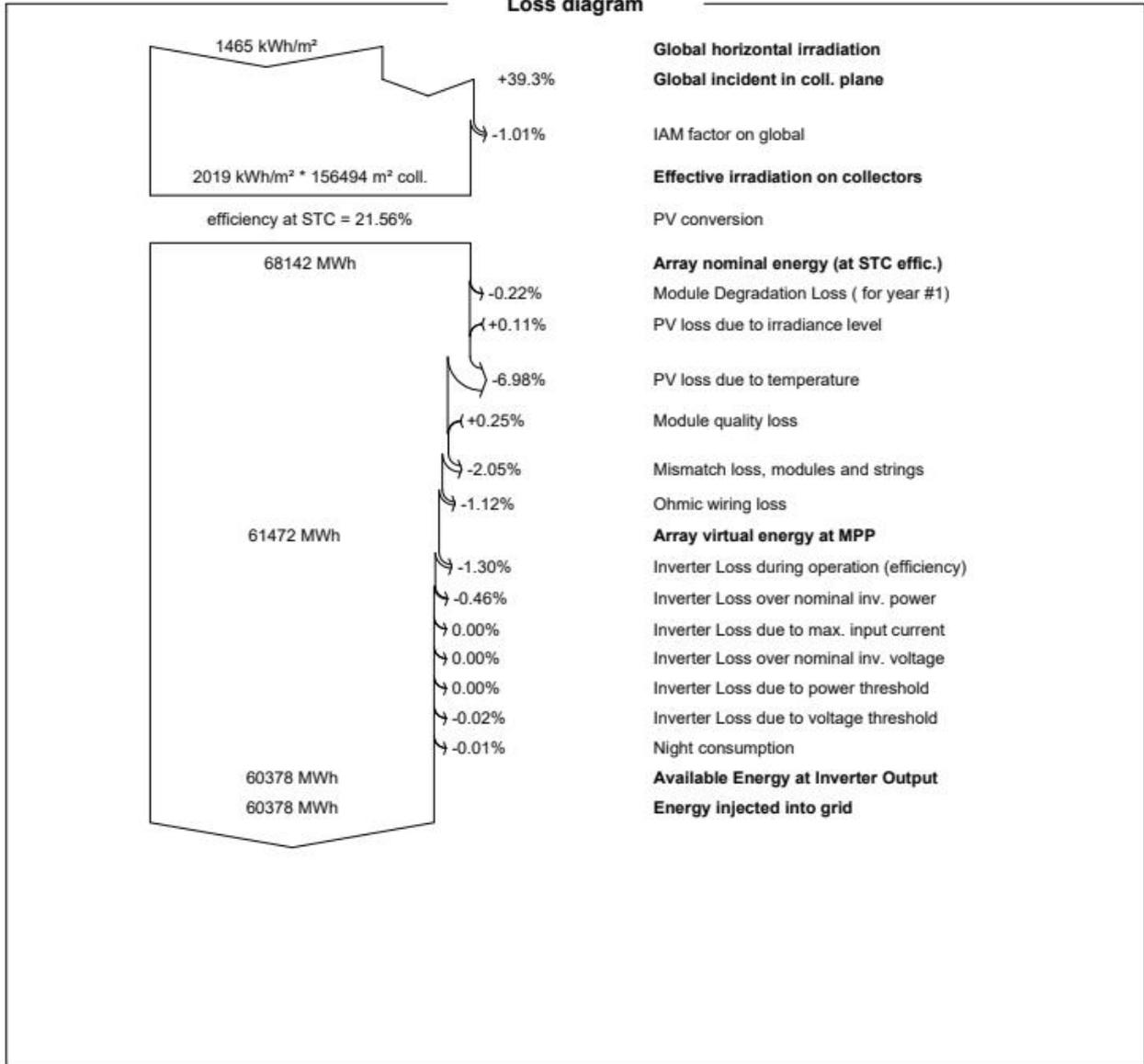
Project: **PRADAMANO**

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Loss diagram**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:30  
with v7.2.3

Project: **PRADAMANO**

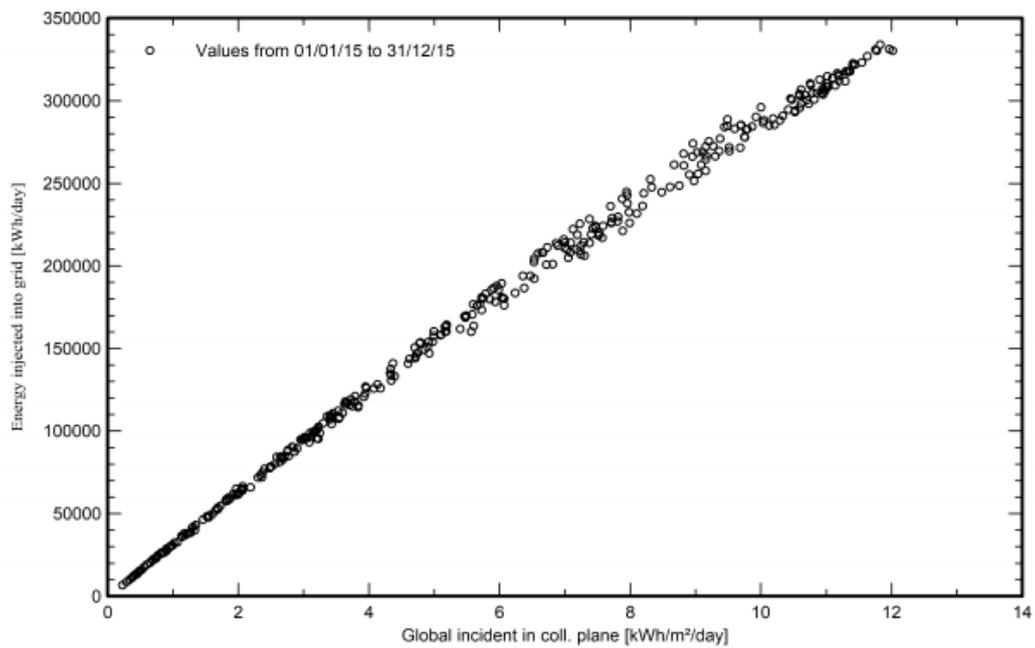
Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)

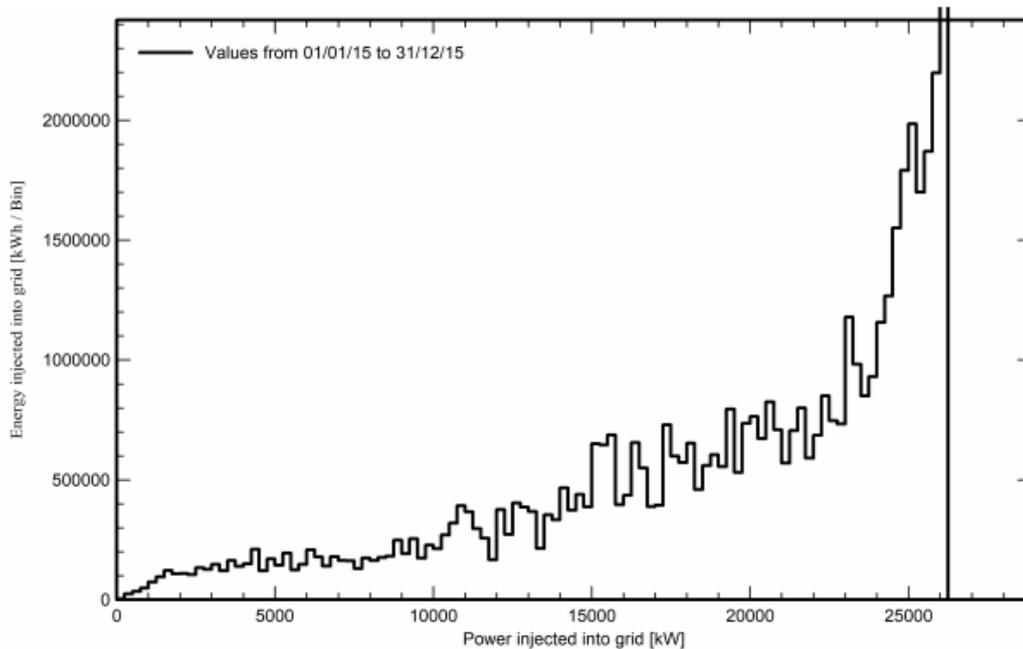


**Special graphs**

**Diagramma giornaliero entrata/uscita**



**Distribuzione potenza in uscita sistema**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:30  
 with v7.2.3

Project: **PRADAMANO**

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

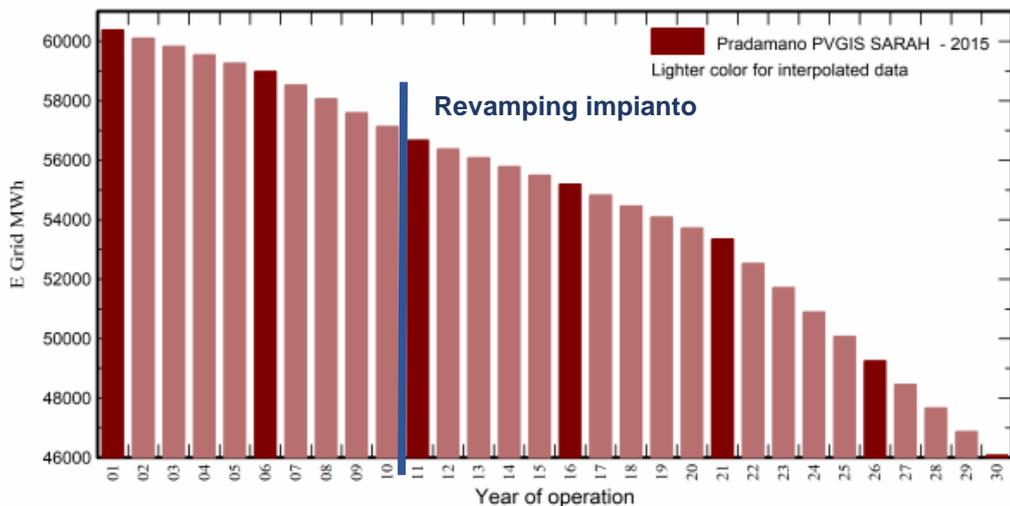
**Meteo used in the simulation**

**#1 Pradamano PVGIS SARAH**

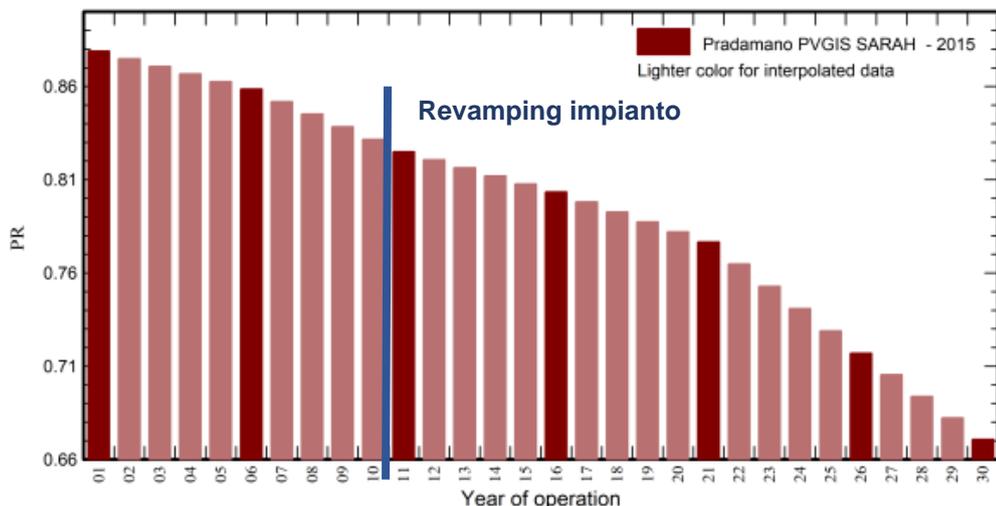
Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Energy injected into grid**



**Performance Ratio**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:30  
 with v7.2.3

Project: **PRADAMANO**

Variant: versione zero

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

**Meteo used in the simulation**

**#1 Pradamano PVGIS SARAH**

Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Pradamano PVGIS SARAH**

Year	E Grid MWh	PR	PR loss %
1	60378	0.879	0%
2	60098	0.875	-0.5%
3	59819	0.871	-0.9%
4	59540	0.867	-1.4%
5	59260	0.863	-1.9%
6	58981	0.859	-2.3%
7	58519	0.852	-3.1%
8	58056	0.845	-3.8%
9	57594	0.838	-4.6%
10	57132	0.832	-5.4%
11	56669	0.825	-6.1%
12	56374	0.821	-6.6%
13	56079	0.816	-7.1%
14	55784	0.812	-7.6%
15	55489	0.808	-8.1%
16	55194	0.803	-8.6%
17	54826	0.798	-9.2%
18	54457	0.793	-9.8%
19	54089	0.787	-10.4%
20	53720	0.782	-11%
21	53351	0.777	-11.6%
22	52531	0.765	-13%
23	51711	0.753	-14.4%
24	50891	0.741	-15.7%
25	50071	0.729	-17.1%
26	49251	0.717	-18.4%
27	48458	0.705	-19.7%
28	47664	0.694	-21.1%
29	46871	0.682	-22.4%
30	46077	0.671	-23.7%

Revamping impianto



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 22 di  
37

## PVSYST TRIVIGNANO SUD

Nelle pagine seguenti è riportata la verifica PVSyst per il Campo di Trivignano sud



### PVsyst V7.2.3

VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:21  
with v7.2.3

### Project: TRIVIGNANO SUD

Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



#### Project summary

<b>Geographical Site</b> Sottoselva Italy	<b>Situation</b> Latitude 45.92 °N Longitude 13.32 °E Altitude 32 m Time zone UTC+1	<b>Project settings</b> Albedo 0.20
<b>Meteo data</b> Trivignano Udinese PVGIS-SARAH - 2015		

#### System summary

<b>Grid-Connected System</b> Simulation for year no 1	<b>No 3D scene defined, no shadings</b>		
<b>PV Field Orientation</b> Tracking plane, horizontal N-S axis Axis azimuth 0 °	<b>Near Shadings</b> No Shadings	<b>User's needs</b> Unlimited load (grid)	
<b>System information</b> <b>PV Array</b>		<b>Inverters</b>	
Nb. of modules 25776 units		Nb. of units 6 units	
Pnom total 14.18 MWp		Pnom total 13.08 MWac	
		Pnom ratio 1.084	

#### Results summary

Produced Energy 25417 MWh/year	Specific production 1793 kWh/kWp/year	Perf. Ratio PR 87.81 %
--------------------------------	---------------------------------------	------------------------

#### Table of contents

Project and results summary	2
General parameters, PV Array Characteristics, System losses	3
Main results	4
Loss diagram	5
Special graphs	6
Aging Tool	7



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**

VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:21  
with v7.2.3

**Project: TRIVIGNANO SUD**

Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**General parameters**

<b>Grid-Connected System</b>	<b>No 3D scene defined, no shadings</b>	
<b>PV Field Orientation</b>	<b>Trackers configuration</b>	<b>Models used</b>
<b>Orientation</b>	No 3D scene defined	Transposition Perez
Tracking plane, horizontal N-S axis		Diffuse Imported DHI
Axis azimuth 0 °		Circumsolar separate
<b>Horizon</b>	<b>Near Shadings</b>	<b>User's needs</b>
Free Horizon	No Shadings	Unlimited load (grid)

**PV Array Characteristics**

<b>PV module</b>		<b>Inverter</b>	
Manufacturer	Longi Solar	Manufacturer	Siemens
Model	LR5-72 HPH 550 M	Model	Sinacon PV2180
(Original PVsyst database)		(Original PVsyst database)	
Unit Nom. Power	550 Wp	Unit Nom. Power	2180 kWac
Number of PV modules	25776 units	Number of inverters	6 unit
Nominal (STC)	14.18 MWp	Total power	13080 kWac
Modules	1074 Strings x 24 In series	Operating voltage	875-1500 V
<b>At operating cond. (50°C)</b>		Pnom ratio (DC:AC)	1.08
Pmpp	12.96 MWp		
U mpp	903 V		
I mpp	14351 A		
<b>Total PV power</b>		<b>Total inverter power</b>	
Nominal (STC)	14177 kWp	Total power	13080 kWac
Total	25776 modules	Nb. of inverters	6 units
Module area	65885 m <sup>2</sup>	Pnom ratio	1.08
Cell area	59759 m <sup>2</sup>		

**Array losses**

<b>Thermal Loss factor</b>	<b>DC wiring losses</b>	<b>Module Quality Loss</b>						
Module temperature according to irradiance	Global array res. 1.0 mΩ	Loss Fraction -0.3 %						
Uc (const) 20.0 W/m <sup>2</sup> K	Loss Fraction 1.5 % at STC							
Uv (wind) 0.0 W/m <sup>2</sup> K/m/s								
<b>Module mismatch losses</b>	<b>Strings Mismatch loss</b>	<b>Module average degradation</b>						
Loss Fraction 2.0 % at MPP	Loss Fraction 0.1 %	Year no 1						
		Loss factor 0.4 %/year						
		<b>Mismatch due to degradation</b>						
		Imp RMS dispersion 0.4 %/year						
		Vmp RMS dispersion 0.4 %/year						
<b>IAM loss factor</b>								
Incidence effect (IAM): User defined profile								
0°	25°	45°	60°	65°	70°	75°	80°	90°
1.000	1.000	0.995	0.962	0.936	0.903	0.851	0.754	0.000



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:21  
 with v7.2.3

**Project: TRIVIGNANO SUD**  
 Variant: Nuova variante di simulazione



Studio Ing. Valz Gris (Italy)

**Main results**

**System Production**

Produced Energy

25417 MWh/year

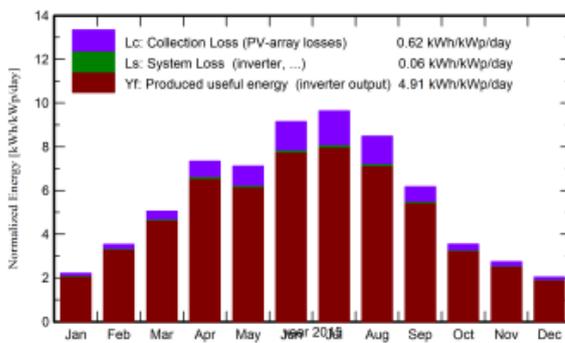
Specific production

1793 kWh/kWp/year

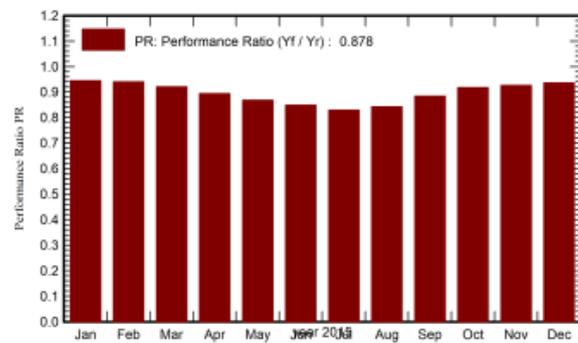
Performance Ratio PR

87.81 %

**Normalized productions (per installed kWp)**



**Performance Ratio PR**



**Balances and main results**

	GlobHor kWh/m <sup>2</sup>	DiffHor kWh/m <sup>2</sup>	T_Amb °C	GlobInc kWh/m <sup>2</sup>	GlobEff kWh/m <sup>2</sup>	EArray MWh	E_Grid MWh	PR ratio
Jan. 15	45.1	19.34	4.71	68.8	66.7	933	921	0.945
Feb. 15	66.2	26.89	4.79	98.9	97.3	1336	1319	0.941
Mar. 15	111.2	46.19	9.04	156.5	154.9	2069	2043	0.921
Apr. 15	157.0	56.52	12.78	220.2	218.7	2827	2790	0.894
May 15	172.9	68.44	17.90	220.4	218.8	2747	2711	0.868
June 15	207.3	73.64	21.83	274.5	273.0	3349	3306	0.849
July 15	222.0	70.43	25.87	298.8	297.3	3561	3515	0.830
Aug. 15	187.6	59.18	24.09	263.1	261.7	3181	3140	0.842
Sep. 15	130.6	50.37	18.55	185.1	183.6	2350	2321	0.884
Oct. 15	77.6	37.17	13.69	109.9	108.2	1449	1431	0.918
Nov. 15	53.1	22.23	9.95	82.3	80.3	1094	1080	0.926
Dec. 15	41.4	18.08	5.86	63.3	60.9	850	839	0.936
<b>Year</b>	<b>1472.1</b>	<b>548.47</b>	<b>14.15</b>	<b>2041.8</b>	<b>2021.5</b>	<b>25745</b>	<b>25417</b>	<b>0.878</b>

**Legends**

GlobHor	Global horizontal irradiation	EArray	Effective energy at the output of the array
DiffHor	Horizontal diffuse irradiation	E_Grid	Energy injected into grid
T_Amb	Ambient Temperature	PR	Performance Ratio
GlobInc	Global incident in coll. plane		
GlobEff	Effective Global, corr. for IAM and shadings		



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



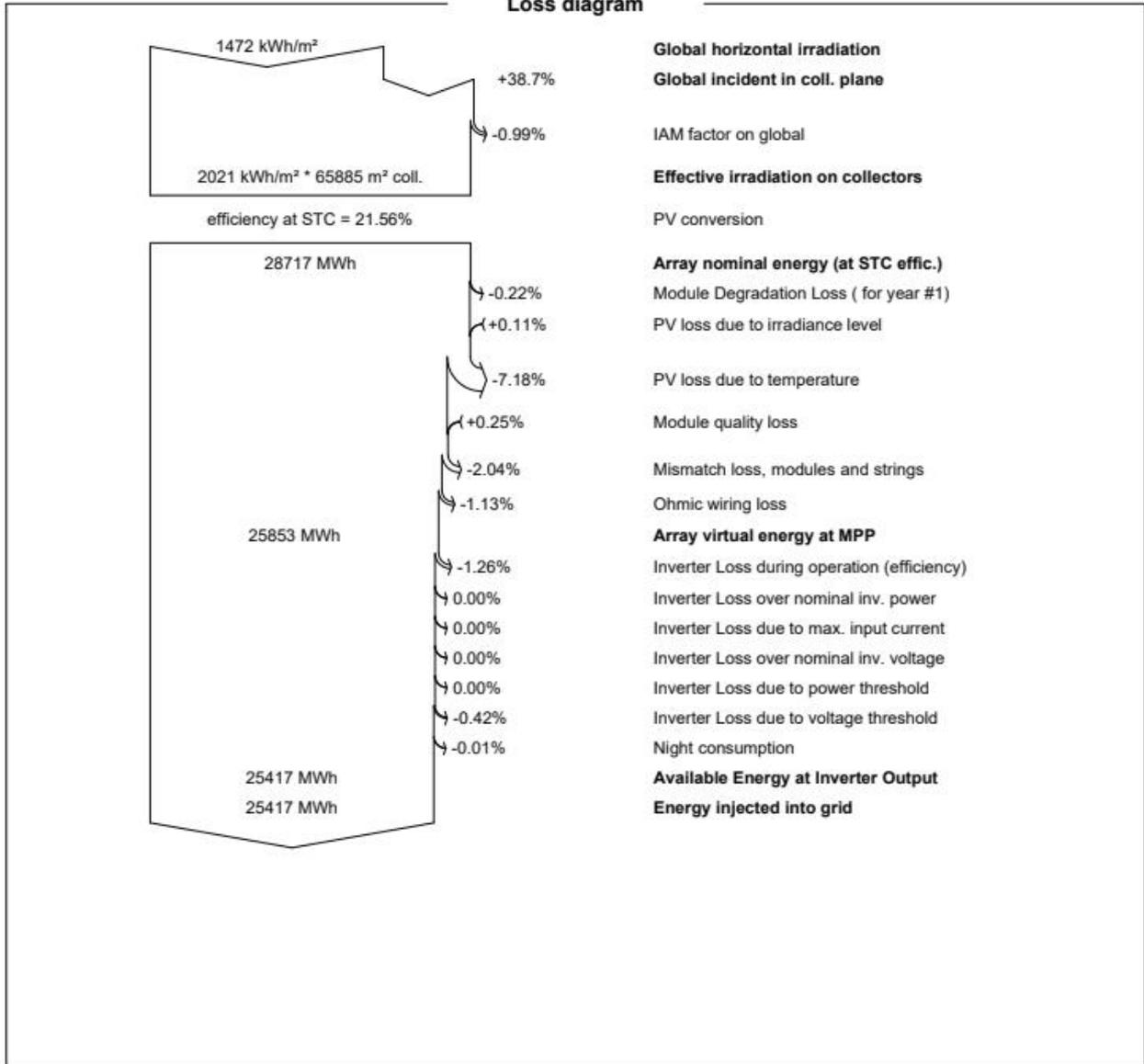
**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:21  
 with v7.2.3

Project: TRIVIGNANO SUD  
 Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Loss diagram**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
VC0, Simulation date:  
25/06/21 08:21  
with v7.2.3

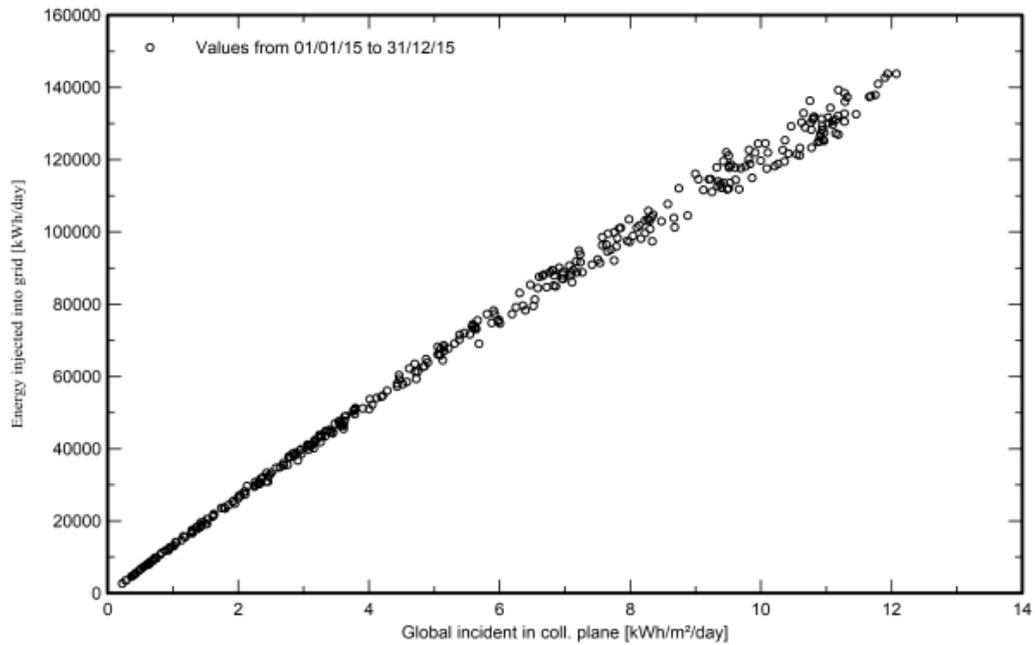
Project: **TRIVIGNANO SUD**  
Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)

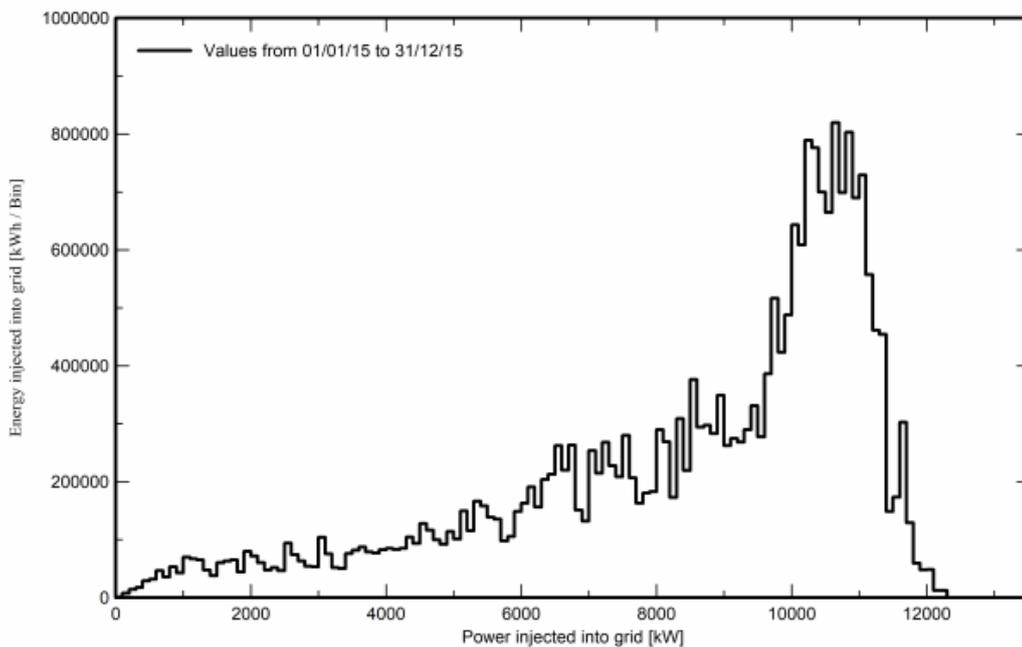


**Special graphs**

**Diagramma giornaliero entrata/uscita**



**Distribuzione potenza in uscita sistema**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:21  
 with v7.2.3

Project: **TRIVIGNANO SUD**  
 Variant: Nuova variante di simulazione



Studio Ing. Valz Gris (Italy)

**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

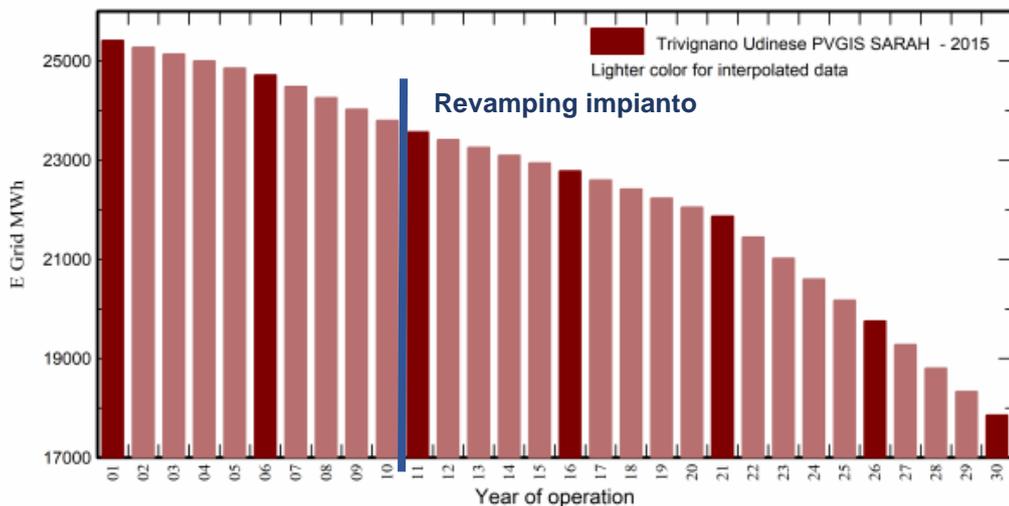
**Meteo used in the simulation**

#1 Trivignano Udinese PVGIS SARAH

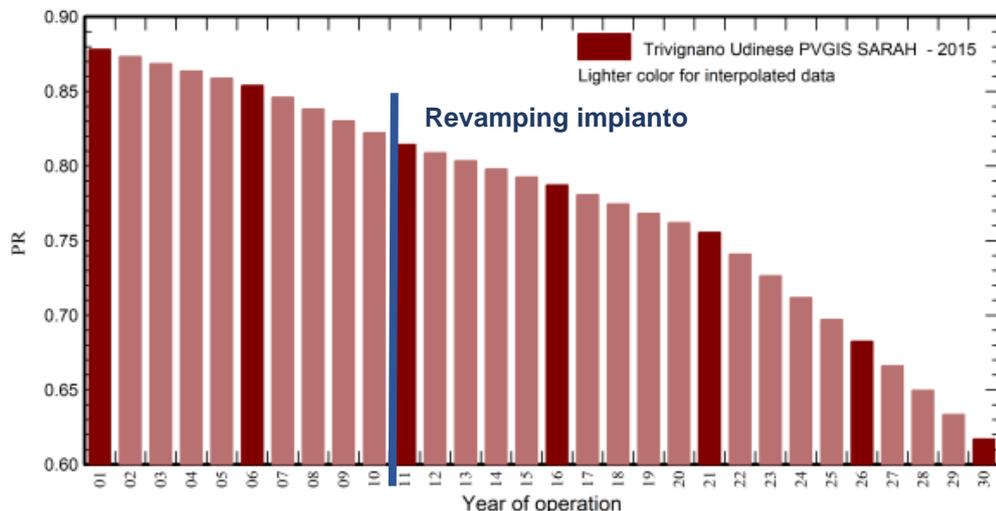
Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Energy injected into grid**



**Performance Ratio**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.3**  
 VC0, Simulation date:  
 25/06/21 08:21  
 with v7.2.3

Project: **TRIVIGNANO SUD**  
 Variant: Nuova variante di simulazione  
 Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

**Meteo used in the simulation**

**#1 Trivignano Udinese PVGIS SARAH**

Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Trivignano Udinese PVGIS SARAH**

Year	E Grid MWh	PR	PR loss %
1	25417	0.878	0%
2	25277	0.873	-0.6%
3	25137	0.868	-1.1%
4	24998	0.864	-1.7%
5	24858	0.859	-2.2%
6	24718	0.854	-2.8%
7	24488	0.846	-3.7%
8	24258	0.838	-4.6%
9	24028	0.83	-5.5%
10	23798	0.822	-6.4%
11	23568	0.814	-7.3%
12	23411	0.809	-7.9%
13	23254	0.803	-8.5%
14	23097	0.798	-9.1%
15	22940	0.793	-9.7%
16	22783	0.787	-10.4%
17	22600	0.781	-11.1%
18	22417	0.774	-11.8%
19	22234	0.768	-12.5%
20	22051	0.762	-13.2%
21	21868	0.755	-14%
22	21445	0.741	-15.6%
23	21022	0.726	-17.3%
24	20599	0.712	-19%
25	20176	0.697	-20.6%
26	19753	0.682	-22.3%
27	19279	0.666	-24.1%
28	18805	0.65	-26%
29	18331	0.633	-27.9%
30	17857	0.617	-29.7%

Revamping impianto



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 29 di  
37

**PVSYST TRIVIGNANO NORD**

Nelle pagine seguenti è riportata la verifica PVsyst per il Campo di Trivignano nord



**PVsyst V7.2.8**

VC0, Simulation date:  
29/11/21 09:15  
with v7.2.8

**Project: TRIVIGNANO NORD**

Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Project summary**

<b>Geographical Site</b> Trivignano Udinese Italy	<b>Situation</b> Latitude 45.95 °N Longitude 13.33 °E Altitude 38 m Time zone UTC+1	<b>Project settings</b> Albedo 0.20
<b>Meteo data</b> Trivignano Udinese PVGIS-SARAH - 2015		

**System summary**

<b>Grid-Connected System</b> Simulation for year no 1	<b>No 3D scene defined, no shadings</b>		
<b>PV Field Orientation</b> Tracking plane, horizontal N-S axis Axis azimuth 0 °	<b>Near Shadings</b> No Shadings	<b>User's needs</b> Unlimited load (grid)	
<b>System information</b> <b>PV Array</b>		<b>Inverters</b>	
Nb. of modules 63072 units		Nb. of units 12 units	
Pnom total 34.69 MWp		Pnom total 26.16 MWac	
		Pnom ratio 1.326	

**Results summary**

Produced Energy 61678 MWh/year	Specific production 1778 kWh/kWp/year	Perf. Ratio PR 87.07 %
--------------------------------	---------------------------------------	------------------------

**Table of contents**

Project and results summary	2
General parameters, PV Array Characteristics, System losses	3
Main results	4
Loss diagram	5
Special graphs	6
Aging Tool	7





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.8**  
 VCO, Simulation date:  
 29/11/21 09:15  
 with v7.2.8

Project: TRIVIGNANO NORD

Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



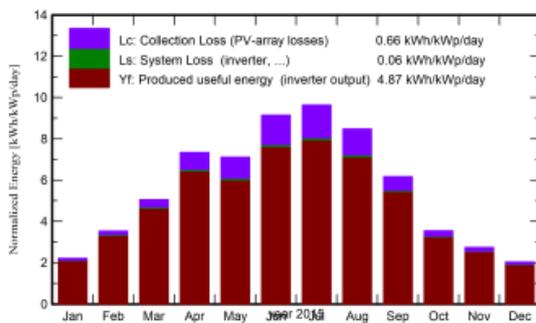
**Main results**

**System Production**

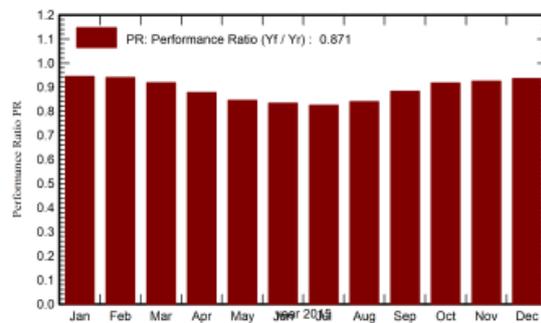
Produced Energy **61678 MWh/year**

Specific production **1778 kWh/kWp/year**  
 Performance Ratio PR **87.07 %**

**Normalized productions (per installed kWp)**



**Performance Ratio PR**



**Balances and main results**

	<b>GlobHor</b> kWh/m <sup>2</sup>	<b>DiffHor</b> kWh/m <sup>2</sup>	<b>T_Amb</b> °C	<b>GlobInc</b> kWh/m <sup>2</sup>	<b>GlobEff</b> kWh/m <sup>2</sup>	<b>EArray</b> MWh	<b>E_Grid</b> MWh	<b>PR</b> ratio
<b>Jan. 15</b>	45.1	19.34	4.67	68.8	66.7	2286	2256	0.945
<b>Feb. 15</b>	66.2	26.89	4.75	98.9	97.3	3270	3228	0.940
<b>Mar. 15</b>	111.2	46.19	9.02	156.5	155.0	5053	4987	0.918
<b>Apr. 15</b>	157.0	56.52	12.76	220.2	218.7	6796	6705	0.878
<b>May 15</b>	172.9	68.44	17.87	220.4	218.8	6552	6465	0.846
<b>June 15</b>	207.3	73.64	21.80	274.5	273.0	8048	7942	0.834
<b>July 15</b>	222.0	70.43	25.84	298.8	297.3	8669	8554	0.825
<b>Aug. 15</b>	187.6	59.18	24.06	263.1	261.7	7770	7668	0.840
<b>Sep. 15</b>	130.6	50.37	18.51	185.1	183.6	5749	5674	0.884
<b>Oct. 15</b>	77.6	37.17	13.65	109.9	108.3	3546	3501	0.918
<b>Nov. 15</b>	53.1	22.23	9.91	82.3	80.4	2678	2644	0.926
<b>Dec. 15</b>	41.4	18.08	5.82	63.3	60.9	2081	2055	0.936
<b>Year</b>	<b>1472.1</b>	<b>548.47</b>	<b>14.11</b>	<b>2042.0</b>	<b>2021.7</b>	<b>62498</b>	<b>61678</b>	<b>0.871</b>

**Legends**

GlobHor	Global horizontal irradiation	EArray	Effective energy at the output of the array
DiffHor	Horizontal diffuse irradiation	E_Grid	Energy injected into grid
T_Amb	Ambient Temperature	PR	Performance Ratio
GlobInc	Global incident in coll. plane		
GlobEff	Effective Global, corr. for IAM and shadings		



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

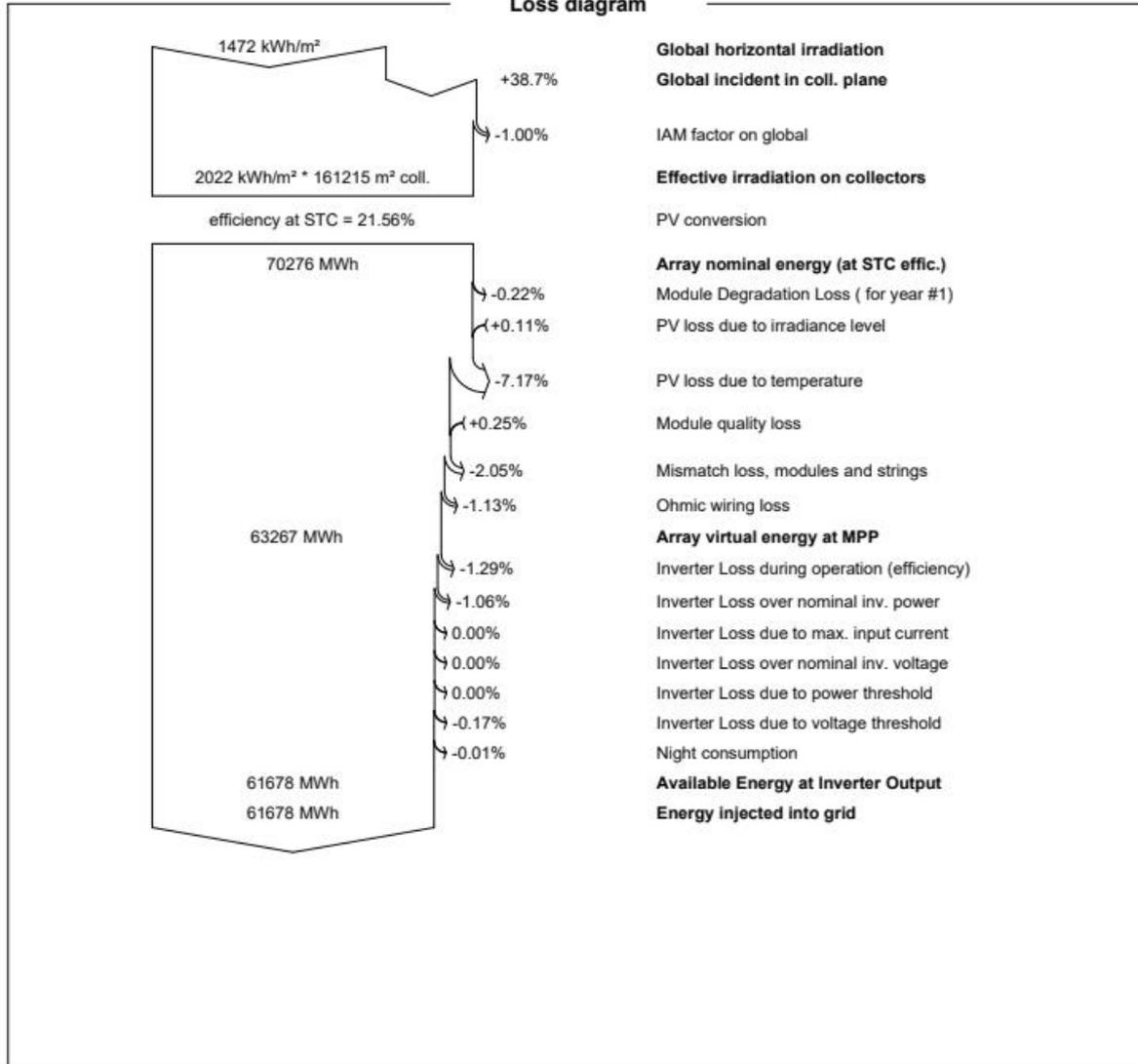


**PVsyst V7.2.8**  
 VCO, Simulation date:  
 29/11/21 09:15  
 with v7.2.8

Project: TRIVIGNANO NORD  
 Variant: Nuova variante di simulazione  
 Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Loss diagram**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**

Pag 33 di  
37



**PVsyst V7.2.8**  
VC0, Simulation date:  
29/11/21 09:15  
with v7.2.8

Project: TRIVIGNANO NORD

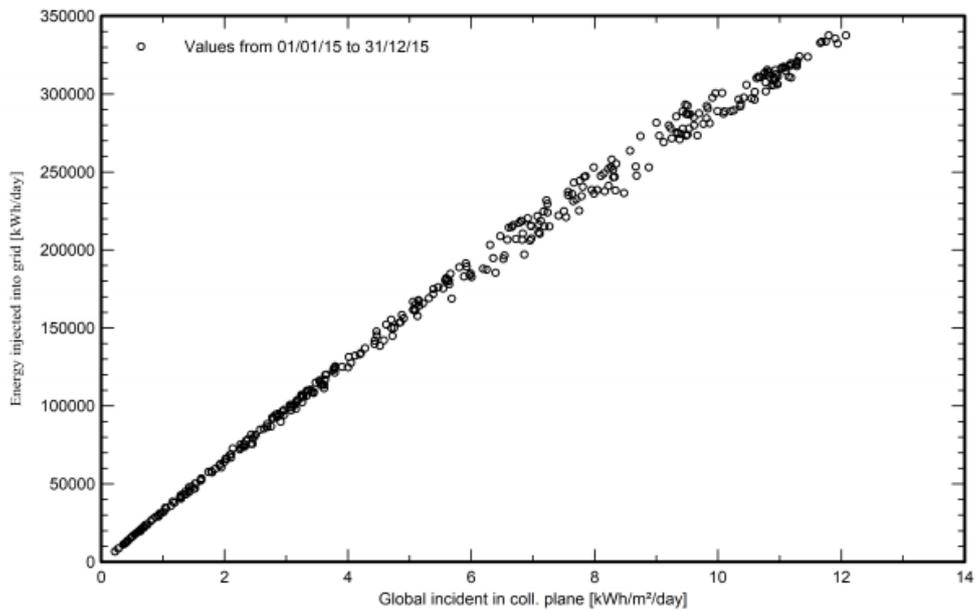
Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)

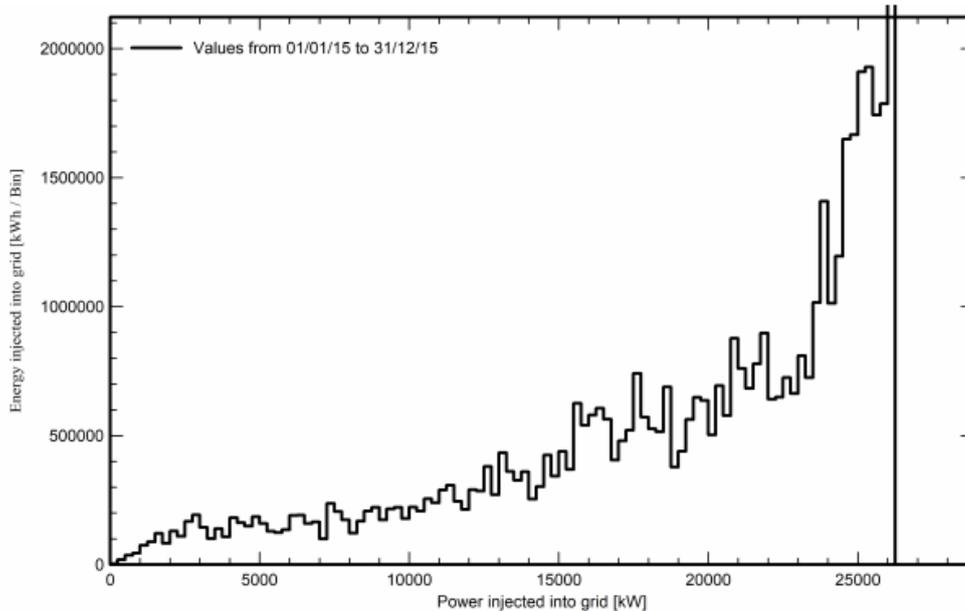


**Special graphs**

**Diagramma giornaliero entrata/uscita**



**Distribuzione potenza in uscita sistema**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.8**  
 VCO, Simulation date:  
 29/11/21 09:15  
 with v7.2.8

Project: TRIVIGNANO NORD

Variant: Nuova variante di simulazione

Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

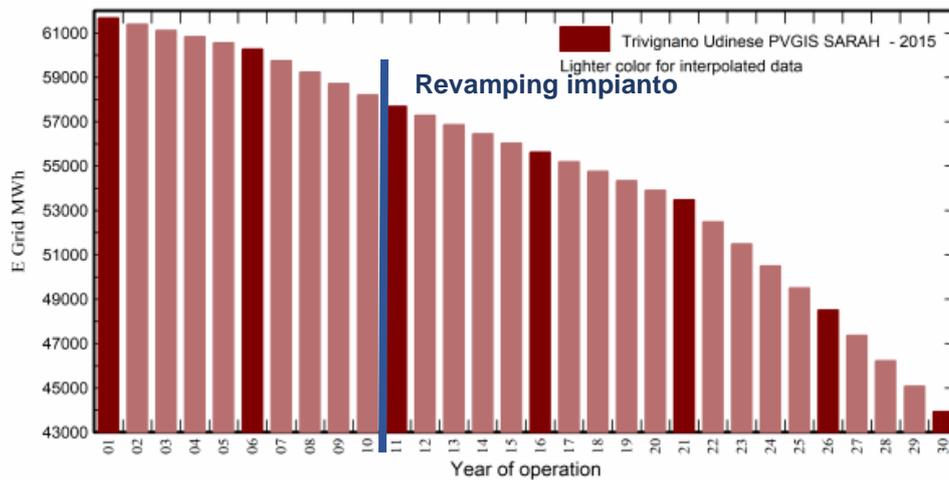
**Meteo used in the simulation**

#1 Trivignano Udinese PVGIS SARAH

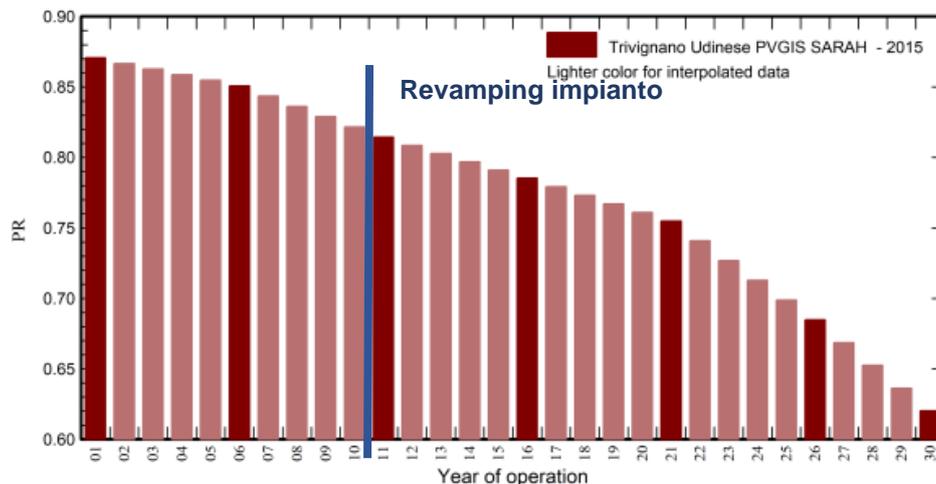
Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Energy injected into grid**



**Performance Ratio**





**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
 Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**



**PVsyst V7.2.8**  
 VCO, Simulation date:  
 29/11/21 09:15  
 with v7.2.8

Project: **TRIVIGNANO NORD**  
 Variant: Nuova variante di simulazione  
 Studio Ing. Valz Gris (Italy)



**Aging Tool**

**Aging Parameters**

Time span of simulation 30 years

**Module average degradation**

Loss factor 0.4 %/year

**Mismatch due to degradation**

Imp RMS dispersion 0.4 %/year

Vmp RMS dispersion 0.4 %/year

**Meteo used in the simulation**

#1 Trivignano Udinese PVGIS SARAH

Years 2015

Years simulated 1,6,11,16,21,26,30

**Trivignano Udinese PVGIS SARAH**

Year	E Grid MWh	PR	PR loss %
1	61678	0.871	0%
2	61396	0.867	-0.5%
3	61115	0.863	-0.9%
4	60833	0.859	-1.4%
5	60551	0.855	-1.8%
6	60269	0.851	-2.3%
7	59754	0.844	-3.1%
8	59239	0.836	-4%
9	58723	0.829	-4.8%
10	58208	0.822	-5.6%
11	57693	0.814	-6.5%
12	57279	0.809	-7.1%
13	56865	0.803	-7.8%
14	56451	0.797	-8.5%
15	56038	0.791	-9.1%
16	55624	0.785	-9.8%
17	55194	0.779	-10.5%
18	54764	0.773	-11.2%
19	54335	0.767	-11.9%
20	53905	0.761	-12.6%
21	53476	0.755	-13.3%
22	52483	0.741	-14.9%
23	51490	0.727	-16.5%
24	50497	0.713	-18.1%
25	49504	0.699	-19.7%
26	48511	0.685	-21.3%
27	47366	0.669	-23.2%
28	46221	0.652	-25.1%
29	45076	0.636	-26.9%
30	43930	0.62	-28.8%

Revamping impianto



**IMPIANTO SOLARE AGRIVOLTAICO DA 33,67+14,18+34,58 MWp**  
**TRIVIGNANO SOLAR 1**  
Comuni di Palmanova, Pradamano e Trivignano Udinese  
**RELAZIONE CALCOLO IMPIANTI ELETTRICI E**  
**VALUTAZIONE PRODUZIONE IMPIANTO**