

Impianto di produzione di energia elettrica da fonte solare e relative opere connesse della potenza di 24,586 MWp

**Provincia di Piacenza
Comune di Cortemaggiore, Località Morlenzo**

**VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO
(FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)**



11/10/2024	00	Emissione finale	G. Savigni	L. Marabeti G. D'Amico	F. Boni Castagnetti
Data	Rev.	Descrizione Emissione	Preparato	Verificato	Approvato
Logo Committente e Denominazione Commerciale 			ID Documento Committente Cod055_FV_00021_BGR VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)		
Logo Appaltatore e Denominazione Commerciale Futuro Solare 1 S.r.L.			ID Documento Appaltatore 1914_Valutazione previsionale impatto acustico		

	ID Documento Committente	Pagina 2 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Sommario

1 Premessa.....	3
2 Descrizione dell'area.....	8
3 Misure fonometriche	10
3.1 Strumentazione utilizzata.....	11
4 Esito dei rilievi fonometrici	12
5 Nuove installazioni (fase di esercizio)	13
6 Metodologia di calcolo.....	21
6.1 Distanza tra sorgenti e ricettori	22
6.2 Calcolo dei contributi ai ricettori	24
7 Esito delle valutazioni previsionali per la fase di esercizio	26
8 Attività di cantiere.....	29
9 Conclusioni	44
Allegati.....	50

	ID Documento Committente	Pagina 3 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

1 Premessa

Il presente studio previsionale di impatto acustico, con riferimento alla realizzazione di un nuovo impianto fotovoltaico ubicato presso la località di Morlenzo, frazione del Comune di Cortemaggiore (PC), ha la duplice finalità di:

- garantire il rispetto dei limiti acustici assoluti e differenziali in conformità alla Legge Quadro sull'inquinamento acustico n. 447/95 e successivi decreti applicativi in ambiente esterno, nonché alla D.G.R. n° 673 del 14.04.04 "Criteri tecnici per la redazione della documentazione di previsione di impatto acustico" **per la fase di esercizio**;
- garantire il rispetto dei limiti acustici assoluti in ottemperanza alla DGR n.1197 del 21 Settembre 2020 "Criteri per la disciplina delle attività rumorose temporanee, in deroga ai limiti acustici normativi, ai sensi dell'art. 11, comma 1, della L.R. 9 maggio 2001, n. 15" della Regione Emilia Romagna **per la fase di cantiere**, la quale prevede:
 - o **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nel caso in cui il cantiere sia in funzione dalle ore 8.00 alle ore 13.00 e dalle ore 15.00 alle ore 19.00 ed i cui livelli sonori in facciata ai ricettori abitativi risultino inferiori a 70 dBA;
 - o **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE NON RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nei casi in cui non siano rispettati gli orari ed i limiti di cui sopra.

L'intervento oggetto di studio prevede l'installazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale di 24.586,32 kWp costituito da 36.696 moduli. La principale fonte di rumore assimilabile all'impianto in fase di esercizio è rappresentata da 92 inverter che saranno collocati all'interno del campo fotovoltaico, su appositi elementi di supporto; inoltre, saranno presenti 9 trasformatori ad olio (7 da 3300 kVA, 1 da 4000kVA, 1 da 1600 kVA). Tutti i trasformatori sono dotati di un trasformatore ausiliario da 30 kVA; infine sono presenti n.2 control room e n.2 cabine di raccolta, quest'ultime sono dotate ciascuna di un trasformatore ausiliario da 100 kVA. La nuova SSE avrà al suo interno un trasformatore MT/AT, ci sarà inoltre un nuovo stallo di arrivo dell'AT.

	ID Documento Committente	Pagina 4 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Tenuto conto che l'impianto fotovoltaico è in funzione in concomitanza alla presenza di luce solare, le principali sorgenti sonore, ovvero gli inverter legati al funzionamento dell'impianto stesso, rimangono attive principalmente nel periodo diurno (fascia oraria 06.00 – 22.00); nel periodo notturno possono essere operativi, seppur a regime ridotto, al fine di regolare i flussi di potenza reattiva quando l'impianto non produce.

Analoga considerazione per i trasformatori, i quali in periodo notturno risultano in tensione e quindi possono presentare un funzionamento a rumorosità ridotta; i contributi di queste sorgenti, tuttavia, risultano irrilevanti (maggiori dettagli nei successivi paragrafi). Pertanto, il presente studio valuterà la situazione acustica con particolare attenzione al periodo di riferimento diurno, pur fornendo considerazioni specifiche anche sul funzionamento notturno **considerando funzionanti in via altamente cautelativa anche gli inverter a regime ridotto, oltre che i trasformatori a pieno regime.**

La valutazione delle fasi di cantiere sarà incentrata sul periodo diurno, posto che in questo caso le lavorazioni saranno attive solo in questo arco temporale.

Le posizioni di rilievo sono state individuate considerando le sorgenti sonore e i ricettori limitrofi alla zona di interesse.

Nelle seguenti figure verrà illustrato quanto segue:

- Figure 1.1 e 1.2: Ricettori abitativi più vicini all'area oggetto di analisi e ritenuti maggiormente rappresentativi ai fini acustici (**si precisa che il ricettore R4, illustrato nel seguito, risulta essere edificio disabitato, in stato di abbandono e diroccato, tuttavia vista la vicinanza dagli impianti si è ritenuto opportuno considerarlo ai fini della presente valutazione. Lo stesso, analogamente ai restanti ricettori, sarà oggetto di specifico collaudo acustico ad opera ultimata e, nel caso di mancato rispetto dei limiti normativi e a seguito di eventuale ristrutturazione della struttura e successiva agibilità, la committenza valuterà adeguate opere di bonifica, con particolare riferimento al trasformatore TRAFO4, limitrofo all'edificio, il quale risulta la sorgente maggiormente impattante per il suddetto ricettore).**
- Figura 2: Layout di progetto del nuovo impianto fotovoltaico.



Figura 1.1 – Vista aerea dell'area oggetto di studio e ubicazione dei ricettori



Figura 1.2 – Vista del ricettore R4, attualmente disabitato ed in precarie condizioni statiche



Figura 2 – Layout di progetto

	ID Documento Committente	Pagina 8 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

2 Descrizione dell'area

Il nuovo impianto fotovoltaico sarà situato all'interno di un comparto rurale nella località di Morlenzo, frazione del Comune di Cortemaggiore (PC), situato a nord-ovest rispetto il centro abitato del Comune stesso, in aree limitrofe via Morlenzetto e l'Autostrada A21, diramazione Fiorenzuola d'Arda. In particolare, le aree interessate dall'intervento di realizzazione dell'impianto sono ubicate in spazi agricoli vicino ai quali trovano sede i ricettori abitativi R1, R2, R3, R4, R5 illustrati nella precedente figura (Figura 1).

Le attuali sorgenti sonore riscontrate nell'area esaminata sono rappresentate sia dalle attività agricole presenti nel territorio in cui sono inseriti i ricettori R1, R2, R3, R4 e R5 sia, in misura prevalente, dal traffico veicolare transitante sull'autostrada A21.

La compatibilità acustica dell'impianto è vincolata al rispetto dei limiti assoluti e differenziali di immissione fissati dalla Legge Quadro sull'inquinamento acustico n°447/95 e successivo D.P.C.M. 14/11/1997 ("Determinazione dei valori limite delle sorgenti sonore").

L'area in esame ed i ricettori R1, R2, R3, R4 e R5 si trovano nella località di Morlenzo, frazione del Comune di Cortemaggiore (PC), il quale dispone di un piano di classificazione acustica del proprio territorio, di cui si riporta un estratto nelle successive figure.

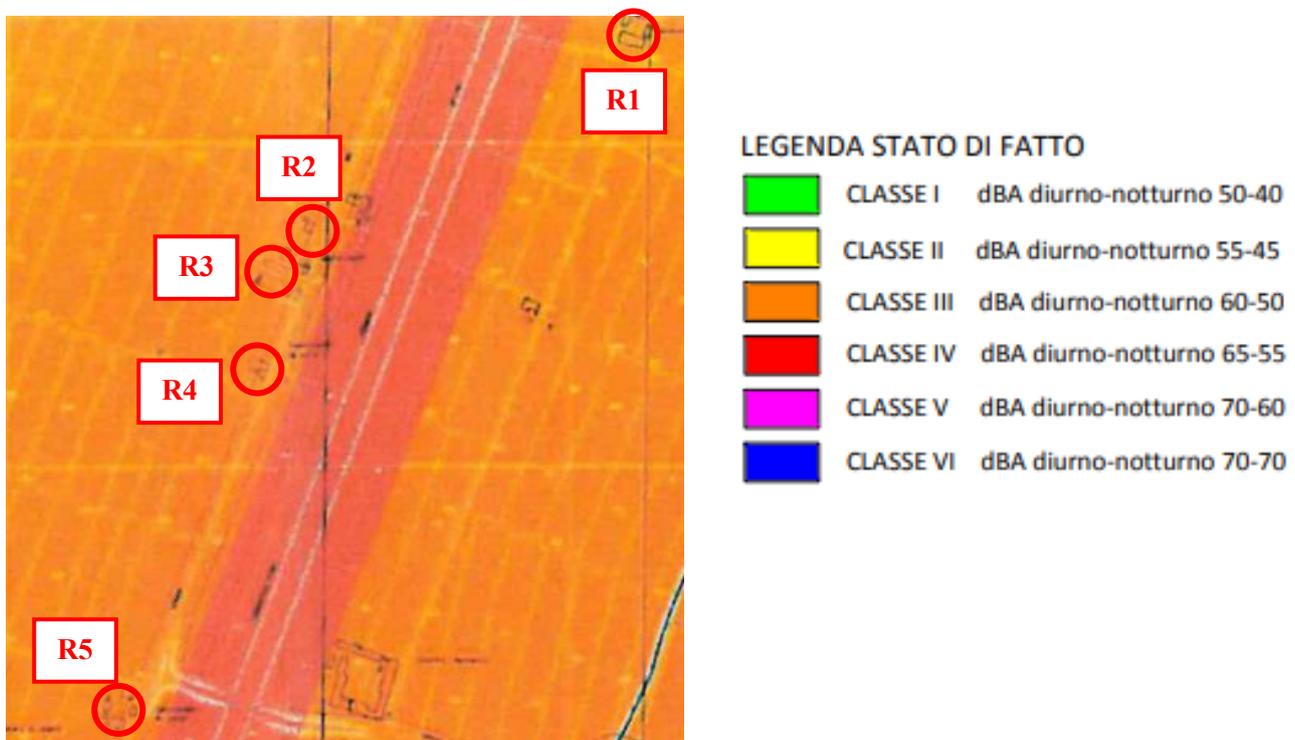


Figura 3 – Estratto del piano di classificazione acustica del Comune di Cortemaggiore (PC)

	ID Documento Committente	Pagina 9 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

2.1 Riferimenti normativi

Limiti di immissione assoluti

Dall'analisi della zonizzazione acustica di cui alla precedente figura 3 si evince che i ricettori abitativi R1, R2, R3, R4 e R5 sono stati inseriti in classe III (Area di tipo misto) cui competono limiti assoluti diurno di 60 dBA e notturno di 50 dBA;

Tabella 1 - Limiti di rumore presso i ricettori sensibili

Posizione	Descrizione	Classe acustica	Limiti di immissione diurno dBA	Limiti di immissione notturno in dBA
R1, R2, R3, R4, R5	Ricettore abitativo	III	60	50

Limiti assoluti di emissione

Per ciascun ricettore analizzato si è provveduto a verificare il corrispettivo limite di emissione di 5 dBA inferiore rispetto ai limiti di immissione.

Limiti differenziali di immissione

I livelli sonori misurati all'interno degli ambienti abitativi devono rispettare valori limite differenziali di immissione (definiti all'art. 2, comma 3, lettera b) della Legge 447/95) di 5 dB per il periodo diurno e 3 dB per il periodo notturno.

L'applicazione del criterio differenziale è vincolata al superamento dei seguenti valori di soglia al di sotto dei quali ogni effetto del rumore è da ritenersi trascurabile:

- Rumore misurato a finestre aperte: 50 dBA nel periodo diurno e 40 dBA in quello notturno
- Rumore misurato a finestre chiuse: 35 dBA nel periodo diurno e 25 dBA in quello notturno.

Tali disposizioni non si applicano alla rumorosità prodotta:

- dalle infrastrutture stradali, ferroviarie aeroportuali e marittime;
- da attività e comportamenti non connessi con esigenze produttive, commerciali e professionali;
- da servizi e impianti fissi dell'edificio adibiti ad uso comune, limitatamente al disturbo arrecato all'interno dello stesso.

	ID Documento Committente	Pagina 10 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

3 Misure fonometriche

La campagna fonometrica è costituita da misure per la caratterizzazione del livello residuo diurno in prossimità dei ricettori abitativi R1, R2, R3, R4 e R5, limitrofi all'area di intervento. **A tal proposito, come precedentemente specificato, si precisa nuovamente che le uniche sorgenti sonore presenti nell'area esaminata al momento dell'esecuzione dei rilevamenti sono rappresentate in misura prevalente dal traffico veicolare transitante sull'autostrada A21 e in misura minore dalle attività agricole presenti nel territorio. Tenuto conto che tutti i ricettori sono ubicati indicativamente alla stessa distanza dall'Autostrada A21, la quale rappresenta la principale fonte di rumore dell'area, il livello residuo misurato in prossimità del ricettore R3 si può ritenere rappresentativo dei restanti ricettori analizzati.**

A titolo cautelativo, per la determinazione del livello differenziale in facciata ai ricettori si è ritenuto opportuno considerare il livello residuo minimo misurato.

Tutte le rilevazioni sono state eseguite in data 04 Ottobre 2024 da un tecnico competente in acustica ambientale nel rispetto di quanto disposto dal D.M. 16/03/98, ovvero con assenza di precipitazioni e velocità del vento inferiore a 5 m/s. Il microfono dello strumento, munito di cuffia antivento, è stato collocato ad un'altezza dal suolo di 4 m.

Il parametro acustico assunto a riferimento e quindi elaborato è il livello equivalente espresso in dBA (LAeq in dBA) che è il parametro indicato dalle raccomandazioni internazionali e dalla Legge Quadro n. 447/95 per la valutazione della rumorosità all'esterno e negli ambienti abitativi.

In tutti i punti esaminati sono stati inoltre rilevati gli spettri sonori in bande di 1/3 d'ottava del livello Lmin, allo scopo di verificare l'eventuale presenza di componenti tonali nel rumore.

Tutti i dati misurati e memorizzati dagli strumenti sono stati trasferiti su personal computer ed elaborati con specifico software.

	ID Documento Committente Cod055_FV_00021_BGR VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	Pagina 11 / 65
		Numero Revisione
		00

3.1 Strumentazione utilizzata

La catena strumentale utilizzata rispondente alle specifiche norme IEC 804 e 651 classe 1, si compone di:

Larson & Davis 831		Taratura: 11/04/2024 N° certificato: 163 32289-A
CAL 200		N° matricola: 8881 Taratura: 17/01/2023 N° certificato: 163 28832-A

La calibrazione degli strumenti di misura è stata effettuata prima dell'inizio dell'indagine e verificata al termine della stessa. La taratura della strumentazione è stata eseguita da un laboratorio autorizzato dal SIT (Servizio di Taratura Italiana), come previsto dal D.M. 16/03/1998 art. 2.

	ID Documento Committente	Pagina 12 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

4 Esito dei rilievi fonometrici

Di seguito vengono riportati i risultati delle misurazioni eseguite in data 04 Ottobre 2024, relative al livello residuo dell'area in cui sarà ubicato il nuovo impianto fotovoltaico.

Livello residuo

Posizione	Livello residuo (dBA)	Limiti assoluti immissione (dBA)	Rispetto limite immissione
R1, R2, R3, R4, R5	57,5	60	SI

Tabella 2 – Livello residuo attuale e confronto con i limiti assoluti d'immissione

Come si evince dalla tabella 2, allo stato attuale il livello residuo diurno risulta in linea con i limiti assoluti di immissione delle classi di appartenenza.

	ID Documento Committente	Pagina 13 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

5 Nuove installazioni (fase di esercizio)

Come specificato in premessa, l'intervento oggetto di studio prevede l'installazione di un impianto fotovoltaico di potenza nominale di 24.586,32 kWp costituito da 36.696 moduli.

Il funzionamento dell'impianto è garantito dalla presenza di specifici inverter montati tra le stringhe dell'impianto su appositi elementi di supporto, che costituiranno la principale fonte di rumore assimilabile all'impianto in fase di esercizio; inoltre, saranno presenti 9 trasformatori ad olio (7 da 3300 kVA, 1 da 4000kVA, 1 da 1600 kVA), dotati ciascuno di un trasformatore ausiliario da 30 kVA; infine sono presenti n.2 control room e n.2 cabine di raccolta, quest'ultime sono dotate ciascuna di un trasformatore ausiliario da 100 kVA. La nuova SSE avrà al suo interno un trasformatore MT/AT, ci sarà inoltre un nuovo stallo di arrivo dell'AT.

In particolare, in relazione alle caratteristiche di progetto si prevede un numero di 92 inverter di stringa esterni, ognuno dei quali con un livello di pressione sonora di 70.3 dBA ad 1 m di distanza (dato tratto da scheda tecnica fornita dalla committenza per modello inverter "SUN2000 Inverter 330KTL). Per semplicità di calcolo, gli inverter presenti si possono schematizzare in 20 distinte sorgenti puntiformi, come illustrato nelle successive figure, ognuna delle quali costituita da un numero specificato di inverter. La posizione delle 20 sorgenti è baricentrica rispetto ai singoli inverter considerati

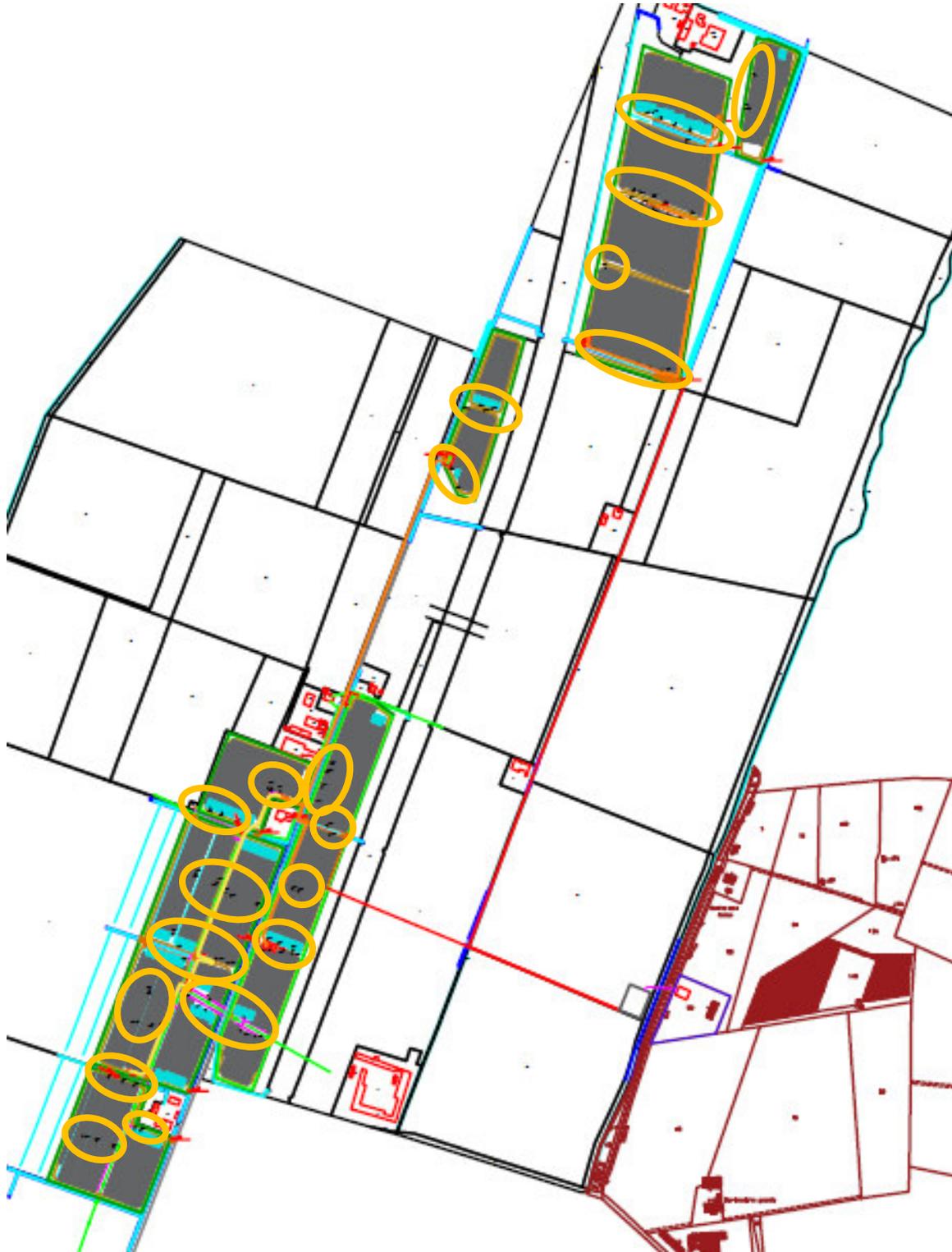


Figura 4 – Ubicazione sorgenti



Figura 5 – Ubicazione degli inverter e dei ricettori abitativi

	ID Documento Committente	Pagina 16 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Considerando un livello di pressione sonora di 70.3 dBA ciascuna, il livello di pressione sonora delle sorgenti è pari a quanto riportato in tabella:

Tab. 3 – Nuove sorgenti

Sorgente	Numero inverter	Descrizione	Livello pressione sonora (dBA)	Distanza di riferimento (m)
S1	3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1.0
S2	8	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	79.3	1.0
S3	11	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	80.7	1.0
S4	1	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	70.3	1.0
S5	8	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	79.3	1.0
S6	4	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	76.3	1.0
S7	2	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1.0
S8	5	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1.0
S9	3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1.0
S10	3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1.0
S11	2	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1.0
S12	7	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.8	1.0
S13	2	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1.0
S14	5	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1.0
S15	6	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.1	1.0
S16	5	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1.0
S17	7	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.8	1.0
S18	4	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	76.3	1.0
S19	3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1.0
S20	3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1.0

Sono inoltre presenti le seguenti sorgenti sonore:



Figura 6 – Ubicazione cabine di trasformazione (da S21 a S29), cabine di raccolta (S30 e S31) e control room (CR1 e CR2)

	ID Documento Committente	Pagina 18 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Per quanto attiene le 9 cabine di trasformazione contengono ciascuna 1 trasformatore elevatore ad olio che può essere di 3 tipologie (3300/4000/1600 kVA) e un trasformatore ausiliario da 30 kVA, quest'ultimo con emissione sonora sostanzialmente trascurabile rispetto al trasformatore principale.

Tabella 3 – caratterizzazione cabine di trasformazione (identificate in.Figura 6)

Sorgente	Descrizione	Livello di potenza (kVA)	Livello pressione sonora (dBA)	Distanza di riferimento (m)
S21	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S22	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S23	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S24	Cabina di trasformazione	4000	72,0 (80,0 dB di potenza acustica)	1,0
S25	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S26	Cabina di trasformazione	1600	63,0 (71,0 dB di potenza acustica)	1,0
S27	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S28	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0
S29	Cabina di trasformazione	3300	56,0 (64,0 dB di potenza acustica)	1,0

I dati acustici di queste ulteriori sorgenti sono estratti dalle relative schede tecniche fornite dai progettisti ed allegate alla presente:

- livello di potenza sonora pari a 64 dBA per i trasformatori elevatori da 3300 kVA (es. mod. JUPITER 3000-K-H1, o similari, scheda tecnica in allegato);

	ID Documento Committente	Pagina 19 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

- livello di potenza sonora pari a 80 dBA per il trasformatore elevatore da 4000 kVA (es. mod. TR3036-CoBk, o similari, scheda tecnica in allegato);
- livello di potenza sonora pari a 71 dBA per i trasformatori elevatori da 1600 kVA (es. mod. TR3036-CoBk, o similari, scheda tecnica in allegato);
- livello di potenza sonora pari a 51 dBA per le cabine di raccolta contenenti un trasformatore in resina ausiliario da 100 kVA (mod. MF-serie TR-PA in resina o similari, scheda tecnica in allegato);
- livello di potenza sonora trascurabile per le Control room in quanto non dotate di sorgenti sonore significative.

Tabella 4 – caratterizzazione Cabine di raccolta e control room, identificate in.Figura 6

Sorgente	Descrizione	Livello di potenza (kVA)	Livello pressione sonora (dBA)	Distanza di riferimento (m)
S30	Cabina di raccolta	100	43,0 (51,0 dB di potenza acustica)	1,0
S31	Cabina di raccolta	100	43,0 (51,0 dB di potenza acustica)	1,0
CR1	Control room	-	-	-
CR2	Control room	-	-	-

Nel seguito si riporta una sintesi dei livelli di pressione sonora delle singole sorgenti:

Tabella 5 – Nuove sorgenti

Sorgente	Descrizione	Livello pressione sonora (dBA)	Distanza di riferimento (m)
S1	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1,0
S2	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	79.3	1,0
S3	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	80.7	1,0
S4	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	70.3	1,0

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

S5	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	79.3	1,0
S6	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	76.3	1,0
S7	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1,0
S8	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1,0
S9	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1,0
S10	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1,0
S11	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1,0
S12	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.8	1,0
S13	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	73.3	1,0
S14	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1,0
S15	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.1	1,0
S16	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	77.3	1,0
S17	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	78.8	1,0
S18	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	76.3	1,0
S19	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1,0
S20	Inverter a servizio dell'impianto fotovoltaico	75.1	1,0
S21	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S22	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S23	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S24	Cabina di trasformazione	72,0	1,0
S25	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S26	Cabina di trasformazione	63,0	1,0
S27	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S28	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S29	Cabina di trasformazione	56,0	1,0
S30	Cabina di raccolta	43,0	1,0
S31	Cabina di raccolta	43,0	1,0

	ID Documento Committente	Pagina 21 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

6 Metodologia di calcolo

La maggior parte dei codici di calcolo utilizzati fanno riferimento alla norma ISO 9613 parte 2 relativa al calcolo dell'attenuazione sonora lungo la propagazione in ambiente esterno.

In termini generali il livello medio di pressione sonora al ricettore viene determinato attraverso la seguente espressione:

$$L_A(R) = L_{WA} - A \quad \text{oppure} \quad L_A(R) = L_A(d_0) - A$$

dove: L_{WA} e $L_A(d_0)$ sono rispettivamente livello di potenza sonora della sorgente o livello di pressione sonora prodotto dalla stessa alla distanza d .

A è l'attenuazione durante la propagazione ed è composta dai seguenti contributi:

A_{div} = attenuazione dovuta alla divergenza geometrica

A_{atm} = attenuazione dovuta all'assorbimento dell'aria

A_{ground} = attenuazione dovuta all'effetto suolo

A_{screen} = attenuazione dovuta ad effetti schermanti

Sorgenti puntiformi

L'emissione acustica delle sorgenti puntiformi si propaga attraverso fronti d'onda sferici, caratterizzati da un'attenuazione per divergenza geometrica espressa dalla seguente formula:

$$A_{div} = 20 \log (d/d_0)$$

dove: d = distanza sorgente – ricettore; d_0 = distanza di riferimento cui è noto il livello di pressione sonora.

Sorgenti lineari

L'emissione acustica delle sorgenti lineari si propaga attraverso fronti d'onda sferici, caratterizzati da un'attenuazione per divergenza geometrica espressa dalla seguente formula:

$$A_{div} = 10 \log (d/d_0)$$

dove: d = distanza sorgente – ricettore; d_0 = distanza di riferimento cui è noto il livello di pressione sonora.

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

6.1 Distanza tra sorgenti e ricettori

Ai fini della previsione di impatto acustico si riassumono nella seguente tabella 6 tutte le distanze che separano le future sorgenti dai ricettori analizzati; si precisa che non sono state riportate distanze superiori a 850 m in quanto tali da comportare un contributo irrilevante rispetto alle sorgenti più vicine:

Sorgenti	Leq dB(A)	Distanza (m)				
		R1	R2	R3	R4	R5
S1	81,6	90	-	-	-	-
S2	81,6	68	-	-	-	-
S3	81,6	240	-	-	-	-
S4	81,6	343	-	-	-	-
S5	81,6	544	-	-	-	-
S6	81,6	773	492	564	781	-
S7	81,6	-	353	424	644	-
S8	81,6	-	114	52	144	690
S9	81,6	-	238	123	42	584
S10	81,6	-	331	208	84	513
S11	81,6	-	261	185	91	559
S12	81,6	-	416	304	135	416
S13	81,6	-	362	274	117	456
S14	81,6	-	549	446	284	266
S15	81,6	-	494	408	245	336
S16	81,6	-	689	564	400	173
S17	81,6	-	627	512	333	203
S18	81,6	-	828	721	552	130
S19	81,6	-	-	-	660	83
S20	81,6	-	-	-	687	178
S21	56,0	-	824	770	547	83
S22	56,0	-	633	572	345	211

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Sorgenti	Leq dB(A)	Distanza (m)				
		R1	R2	R3	R4	R5
S23	56,0	-	550	492	270	282
S24	72,0	-	270	215	21	564
S25	56,0	-	471	460	232	322
S26	63,0	-	385	418	645	-
S27	56,0	580	738	792	-	-
S28	56,0	320	-	-	-	-
S29	56,0	157	-	-	-	-
S30	43,0	568	767	832	-	-
S31	43,0	-	259	211	24	565

Tabella 6 – Distanze tra le sorgenti e i ricettori

Tutte le sorgenti analizzate sono di tipo puntiforme.

6.2 Calcolo dei contributi ai ricettori

Note le distanze in gioco per ogni ricettore, vengono calcolati i contributi delle sorgenti mediante attenuazione geometrica da sorgente puntiforme.

Nella seguente tabella si riportano quindi i contributi delle nuove sorgenti (i calcoli di dettaglio sono riportati in allegato).

Tabella 7 – Calcolo dei contributi nei ricettori esaminati

Sorgenti	Contributi dB(A)				
	R1	R2	R3	R4	R5
S1	36,0	0,0	0,0	0,0	0,0
S2	35,8	0,0	0,0	0,0	0,0
S3	33,1	0,0	0,0	0,0	0,0
S4	19,6	0,0	0,0	0,0	0,0
S5	24,6	0,0	0,0	0,0	0,0
S6	18,5	22,5	21,3	18,4	0,0
S7	0,0	22,3	20,8	17,1	0,0
S8	0,0	36,2	43,0	34,1	20,5
S9	0,0	27,6	33,3	42,6	19,8
S10	0,0	24,7	28,7	36,6	20,9
S11	0,0	25,0	28,0	34,1	18,4
S12	0,0	26,4	29,1	36,2	26,4
S13	0,0	22,1	24,5	31,9	20,1
S14	0,0	22,5	24,3	28,2	28,8
S15	0,0	24,2	25,9	30,3	27,6
S16	0,0	20,5	22,3	25,3	32,5
S17	0,0	22,9	24,6	28,4	32,7
S18	0,0	17,9	19,1	21,5	34,0
S19	0,0	0,0	0,0	18,7	36,7
S20	0,0	0,0	0,0	18,4	30,1
S21	0,0	0,0	0,0	1,2	17,6

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Sorgenti	Contributi dB(A)				
	R1	R2	R3	R4	R5
S22	0,0	0,0	0,9	5,2	9,5
S23	0,0	1,2	2,2	7,4	7,0
S24	0,0	23,4	25,4	45,6	17,0
S25	0,0	2,5	2,7	8,7	5,8
S26	0,0	11,3	10,6	6,8	0,0
S27	0,7	0,0	0,0	0,0	0,0
S28	5,9	0,0	0,0	0,0	0,0
S29	12,1	0,0	0,0	0,0	0,0
S30	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
S31	0,0	0,0	0,0	15,4	0,0
Contributo totale nuove sorgenti	40,1	38,6	44,2	48,6	41,5

	ID Documento Committente	Pagina 26 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

7 Esito delle valutazioni previsionali per la fase di esercizio

Una volta noti i contributi dell'impianto in prossimità dei ricettori, tramite somma energetica con i livelli residui misurati allo stato attuale è possibile determinare i livelli ambientali futuri da confrontare con i limiti di zona di ciascuna classe di appartenenza.

Nelle successive tabelle si riportano i livelli ambientali futuri posti a confronto con i rispettivi limiti di riferimento sia assoluti che differenziali.

PERIODO DIURNO

Limiti assoluti di immissione ed emissione

Tabella 8 – Calcolo dei livelli ambientali futuri e confronto limiti assoluti di immissione

posizione	Contributo nuove sorgenti dB(A)*	Livello residuo dB(A)	Livello ambientale futuro dB(A)**	Limiti assoluti immissione (dBA)	Limiti assoluti emissione (dBA)	Rispetto limite immissione	Rispetto limite emissione
R1	40.1	57,5	57,5	60	55	SI	SI
R2	38.6	57,5	57,5	60	55	SI	SI
R3	44.2	57,5	57,5	60	55	SI	SI
R4	48.6	57,5	58,1	60	55	SI	SI
R5	41.5	57,5	57,5	60	55	SI	SI

*da confrontare con il limite assoluto di emissione

**da confrontare con il limite assoluto di immissione

Dalla tabella 8 si accerta il rispetto dei limiti assoluti di immissione ed emissione diurni ai ricettori analizzati.

Confini di proprietà - Limiti assoluti di immissione ed emissione

Tutti i ricettori analizzati si trovano a ridosso dei confini di proprietà dell'impianto, motivo per cui anche in tali posizioni si ritengono rispettati i limiti assoluti di immissione ed emissione.

	ID Documento Committente	Pagina 27 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Ricettori abitativi - Limiti differenziali

Per la verifica del limite differenziale si procede dapprima alla somma energetica tra i contributi delle nuove sorgenti ed il livello residuo minimo misurato per ogni ricettore; successivamente si esegue la sottrazione algebrica tra il livello ambientale ottenuto e lo stesso livello residuo minimo, confrontando i risultati con i limiti normativi:

Tabella 9 – Verifica del limite differenziale

posizione	Contributo futuro dB(A)	Livello residuo minimo (dB(A))	Livello ambientale futuro dB(A)	Delta (dBA)	Limite (dBA)	Rispetto del limite
R1	40.1	43,2	44,9	NON APPLICABILE	5	SI
R2	38.6	43,2	44,5	NON APPLICABILE	5	SI
R3	44.2	43,2	46,7	NON APPLICABILE	5	SI
R4	48.6	43,2	49,7	NON APPLICABILE	5	SI
R5	41.5	43,2	45,5	NON APPLICABILE	5	SI

Dalla tabella 9 si osserva la non applicabilità del criterio differenziale diurno in tutti i ricettori analizzati in quanto il livello ambientale ottenuto risulta inferiore a 50 dBA (art. 4 comma 2 del D.P.C.M. 14/11/1997 (“Determinazione dei valori limite delle sorgenti sonore”).

	ID Documento Committente	Pagina 28 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

PERIODO NOTTURNO

Ricettori abitativi:

Come specificato in premessa, gli inverter potrebbero entrare in funzione in modalità ridotta al fine di regolare i flussi di potenza reattiva quando l'impianto non produce, motivo per cui si prevede un abbattimento del livello di pressione sonora degli stessi, cautelativamente dell'ordine di 5 dBA; inoltre, dalla tabella 7 emerge che, ad esclusione del ricettore R4, per il quale si rimanda alle considerazioni del successivo paragrafo 9, i contributi dei trasformatori risultano irrilevanti, di conseguenza l'intero contributo dell'impianto è fornito dal funzionamento degli inverter stessi.

Ciò premesso, in periodo notturno presso il ricettore R3 (ove il contributo risulta maggiore), il livello di pressione sonora complessivo si attesta ad un valore di circa 39.2 dBA in facciata allo stesso. A fronte di tale considerazione, nella peggiore delle ipotesi con un livello residuo minimo inferiore a 39.2 dBA, condizione per la quale il livello differenziale risulterebbe maggiore di 3 dBA, lo stesso non sarebbe comunque applicabile in quanto il livello ambientale in facciata all'edificio sarebbe pari a 42.2 dBA e quindi inferiore a 40 dBA all'interno dell'ambiente abitativo. Relativamente al ricettore R4, a seguito di un'eventuale ristrutturazione e successiva agibilità le opere di bonifica (illustrate successivamente) saranno valutate in occasione del collaudo acustico post operam se sarà accertato il mancato rispetto dei limiti normativi.

Con riferimento ai limiti assoluti, i contributi ricavati in periodo diurno risultano minori dei limiti acustici del periodo notturno (50 dBA di immissione e 45 dBA di emissione).

Confini di proprietà:

Analogamente al periodo diurno, rimangono valide le stesse considerazioni dei ricettori abitativi in quanto limitrofi ai confini dell'area di pertinenza dell'impianto.

	ID Documento Committente	Pagina 29 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

8 Attività di cantiere

Il presente studio si basa sulla DGR n.1197 del 21 Settembre 2020 “Criteri per la disciplina delle attività rumorose temporanee, in deroga ai limiti acustici normativi, ai sensi dell'art. 11, comma 1, della L.R. 9 maggio 2001, n. 15” della Regione Emilia Romagna **per la fase di cantiere**, la quale prevede:

- **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nel caso in cui il cantiere sia in funzione dalle ore 8.00 alle ore 13.00 e dalle ore 15.00 alle ore 19.00 ed i cui livelli sonori in facciata ai ricettori abitativi risultino inferiori a 70 dBA;
- **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE NON RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nei casi in cui non siano rispettati gli orari ed i limiti di cui sopra.

Le attività di cantiere quali le lavorazioni manuali e l'utilizzo saltuario dei mezzi d'opera possono essere ritenute trascurabili in quanto, in funzione delle distanze in gioco, le stesse non risultano impattanti ai fini del presente studio; viceversa, le attività di scavo, posa in opera delle strutture e realizzazione opere di connessione avranno un ruolo rilevante dal punto di vista acustico. Le principali fasi operative sono così schematizzate:

- Realizzazione scavi e posa dei cavidotti interni;
- Realizzazione basamenti e posa delle cabine elettriche;
- Fornitura dei moduli fotovoltaici (fase analizzata in quanto è maggiormente presente il traffico indotto degli autocarri);
- Infissione al suolo dei montanti

	ID Documento Committente	Pagina 30 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Fornitura dei moduli fotovoltaici

Per quanto attiene la sola fornitura dei moduli fotovoltaici, risulta necessario calcolare il contributo del traffico indotto dal transito degli autocarri; a tal proposito, si è provveduto a considerare una misura eseguita durante il transito di un autocarro su cantiere analogo, ricavando il conseguente valore SEL (corrispondente allo stesso livello di energia sonora della durata di 1 secondo).

Tabella 9 – Calcolo SEL autocarro

Sorgente	L_{eq} dB(A)	Durata Evento (s)	SEL (dBA)
Autocarro	69,9	24	83,7

In base al numero di moduli previsti (circa 36.696) ed al numero di moduli trasportati da ogni autocarro (circa 660), si prevede il transito di 56 autocarri, corrispondenti a 112 transiti complessivi (ingresso + uscita); come da cronoprogramma, la fornitura dei moduli avrà una durata di 16 settimane, **tuttavia in via altamente cautelativa, tutti i transiti saranno considerati in una sola settimana, ottenendo una media di 22 transiti giornalieri pari a circa 3 transiti orari.**

Nel seguito si illustra il calcolo del valore di SEL al ricevitore R3, poiché risulta essere il ricevitore abitativo maggiormente interessato dai transiti degli autocarri, analogamente ai ricevitori R2, R4 e R5, che si affacciano su via Morlenzetto.

Il calcolo del SEL è ottenuto mediante divergenza geometrica da sorgente lineare, in funzione della distanza minima tra gli stessi e la strada percorsa dagli autocarri, di seguito illustrata.



	ID Documento Committente	Pagina 32 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Tabella 10 – Calcolo dei SEL ai ricettori

Posizione	Distanza da transiti (m)	SEL a 2 m (dBA)	Attenuazione lineare (dBA)	SEL ai ricettori (dBA)
R3	20	83,7	10	73,7

Noto il SEL in R3, si calcola il contributo del traffico indotto considerando un periodo di riferimento di 3600 secondi (1 ora) e 4 transiti orari (in assenza di transiti, il contributo risulta nullo):

Tabella 11 – Contributo traffico indotto in R3

Sorgente	Leq dB(A)	Durata Evento (s)	Contributo traffico indotto dB(A)
Autocarro	73,7	3	42,9
Assenza di transiti	0	3.597	

Noti i contributi del traffico indotto, si procede alla verifica dei limiti assoluti e differenziali in facciata al ricettore R3.

Limiti assoluti di immissione ed emissione

Tabella 4 – Calcolo dei livelli ambientali futuri e confronto limiti assoluti di immissione

Posizione	Contributo nuove sorgenti dB(A)*	Livello residuo dB(A)	Livello ambientale futuro dB(A)**	Limiti assoluti immissione (dBA)	Limiti assoluti emissione (dBA)	Rispetto limite immissione	Rispetto limite emissione
R3	42,9	57,5	57,5	60	50	SI	SI

*da confrontare con il limite assoluto di emissione

**da confrontare con il limite assoluto di immissione

	ID Documento Committente	Pagina 33 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Limiti differenziali

Tabella 5 – Verifica del limite differenziale

Posizione	Contributo futuro dB(A)	Livello residuo minimo (dBA)	Livello ambientale futuro dB(A)	Delta (dBA)	Limite (dBA)	Rispetto del limite
R3	42,9	43,2	46,1	NON APPLICABILE	5	SI

Come si evince dalle tabelle 12 e 13, la fase di fornitura dei moduli fotovoltaici non comporta il superamento dei limiti assoluti di immissione ed emissione. Inoltre, il criterio differenziale non risulta applicabile.

Scavi, pose in opera, infissione dei montanti, realizzazione opere di connessione ed installazione sottostazione elettrica di elevazione MT/AT

Per le restanti fasi rumorose del cantiere, si procede secondo quanto segue:

- Fasi di scavo e pose in opera: cautelativamente, le sorgenti saranno considerate nel punto più vicino ad un qualsiasi ricettore abitativo (ad esempio, R5 come da successiva figura 11, i cui risultati si possono ritenere rappresentativi anche dei restanti ricettori in quanto le distanze sono analoghe);
- Fase di infissione dei montanti: tenuto conto del rilevante livello di pressione sonora dei macchinari utilizzati, le sorgenti sono state considerate nel punto più lontano dai ricettori abitativi (si è ritenuto opportuno individuare il punto A della successiva figura 11 in quanto in ogni altra posizione all'interno del campo tale punto risulterebbe più vicino ad uno qualsiasi dei ricettori analizzati), poiché qualora la valutazione restituisca un potenziale superamento in questa condizione, a maggior ragione sarà evidenziata una possibile criticità anche per le attività svolte in zone più prossime ai ricettori;
- Per la realizzazione delle opere di connessione si ritiene opportuno analizzare il ricettore abitativo R3 a ridosso della strada Via Morlenzetto a circa 8 m dalla linea di connessione, e rappresentativo della quasi totalità degli ambienti abitativi lungo il percorso della stessa, ubicati alla medesima distanza.

- Sottostazione Elettrica di utenza (SSE): La Sottostazione Elettrica di utenza sarà localizzata di fronte alla Cabina Primaria e posizionata in corrispondenza delle seguenti coordinate: 45°00'31.07"N, 9°55'35.23"E. La Sottostazione d'utenza sarà collegata mediante cavo AT, di lunghezza pari a circa 80 metri, alla CP Cortemaggiore di E-Distribuzione. Il potenziale impatto acustico di questa installazione è di 66 dBA ad 1 m di distanza.

Si precisa che non sono presenti ricettori abitativi nelle immediate vicinanze della SSE (l'ambiente abitativo più vicino si trova ad oltre 200 m, distanza tale per cui il contributo della SSE sia dell'ordine di 20 dBA); dunque, l'impatto acustico di questo elemento di progetto, peraltro strettamente adiacente alle infrastrutture elettriche già esistenti, è trascurabile sia per la fase di cantiere che di esercizio.

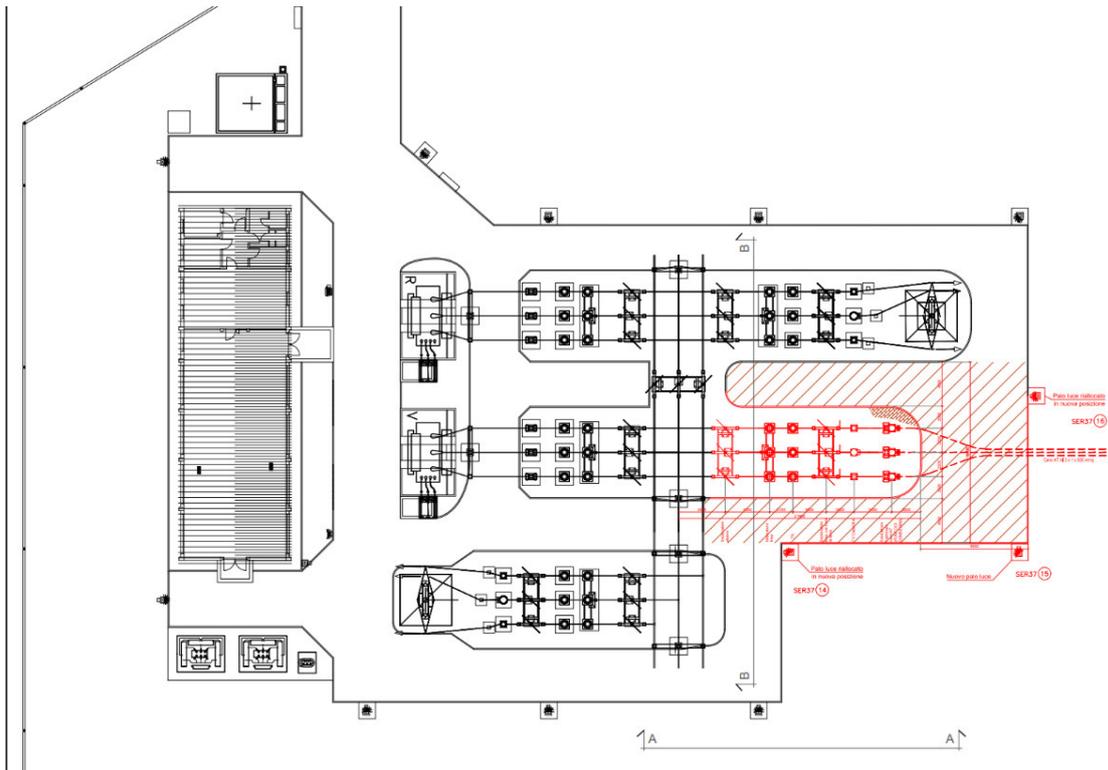


Figura 8 – Ubicazione SSE di progetto.

Cod055_FV_00021_BGR
**VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)**

- **Nuovo stallo linea di consegna AT:**

Recependo le indicazioni della Soluzione Tecnica di connessione, oltre alla realizzazione della nuova SSE di cui al paragrafo precedente, il progetto prevede anche l'ampliamento della CP denominata "Cortemaggiore" di proprietà di e-distribuzione S.P.A. In particolare, il progetto prevede la realizzazione di un nuovo stallo linea di consegna in AT, alla tensione 132 kV. Si sottolinea che quanto previsto nella documentazione progettuale potrà subire variazioni non sostanziali in fase esecutiva a valle di valutazioni che potranno essere fatte in tale fase. Essendo la cabina primaria in oggetto già dotata della predisposizione, in termini di spazio, per un ampliamento, le aree impegnate per la realizzazione delle opere di rete saranno esclusivamente quelle già previste per la realizzazione dello stallo, come si evince nella seguente planimetria elettromeccanica.



	ID Documento Committente	Pagina 36 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Come riportato nella Relazione tecnica-illustrativa e-distribuzione del progetto opere di connessione (PTO), data la caratteristica dell'intervento non sono previsti aumenti dei livelli di emissione sonora da parte delle apparecchiature installate. Non è prevista, infatti l'installazione nell'area della cabina di trasformatori elettrici (ad eccezione dei trasformatori di misura le cui emissioni sonore possono ritenersi trascurabili). Saranno installati interruttori che costituiscono fonte di rumore esclusivamente in fase di manovra (di brevissima durata e con impieghi limitati nel tempo).

L'impatto acustico può quindi essere considerato trascurabile.

Nelle successive figure si illustrano rispettivamente:

- le fasi di scavo e pose in opera con riferimento al ricettore R5 (Fig. 11);
- le fasi inerenti all'infissione dei montanti con riferimento ai ricettori R2, R3, R4, R5 (Fig. 11);
- il percorso della linea MT interrata di connessione, con riferimento al ricettore R3 (Fig. 9-10);



Figura 9 – Ubicazione ricettori interessati dalle opere di connessione



Figura 10 – Fase di realizzazione opere di connessione – Ricettore R3

Si riporta nel seguito l'elenco delle fasi operative del cantiere dedicato alla realizzazione dell'impianto fotovoltaico e le singole attrezzature impiegate in ogni fase.



Figura 11 – Fasi di scavo, pose in opera e infissione dei montanti

	ID Documento Committente Cod055_FV_00021_BGR VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	Pagina 40 / 65
		Numero Revisione
		00

Tabella 14 – FASI DI SCAVO, POSE IN OPERA E INFISSIONE DEI MONTANTI – Ricettore R5

Fase Lavorativa	Sorgenti sonore utilizzate	Livello potenza sonora singoli dBA	Livello potenza sonora complessiva dBA	Livello pressione sonora complessiva dBA (*)	Attenuazione	Contributo in R5	Livello residuo	Livello ambientale in R5	Limite per attività di cantiere
Realizzazione scavi e posa dei cavidotti interni	- Escavatore mod. CAT 112 o similari	102,6	102,6	94,6	32,0	62,6	57,5	63,8	70
Realizzazione basamenti e posa delle cabine elettriche	- Escavatore mod. CAT 112 o similari - Autobetoniera	102,6 99,4	104,3	96,3	32,0	64,3	57,5	64,4	70
Infissione al suolo dei montanti metallici di sostegno	- Macchina battipalo - Bobcat (o carrello elevatore Manitou) - Bobcat	133,0 102,6 (o 99,9) 102,6	133,0	125,0	49,9	75,8	57,5	75,8	70

(*) livello pressione sonora alla distanza di 1m

Tabella 6 – INFISSIONE DEI MONTANTI – Ricettore R2

Fase Lavorativa	Sorgenti sonore utilizzate	Livello potenza sonora singoli dBA	Livello potenza sonora complessiva dBA	Livello pressione sonora complessiva dBA (*)	Attenuazione	Contributo in R2	Livello residuo	Livello ambientale in R2	Limite per attività di cantiere
Infissione al suolo dei montanti metallici di sostegno	- Macchina battipalo - Bobcat (o carrello elevatore Manitou) - Bobcat	133,0 102,6 (o 99,9) 102,6	133,0	125,0	55,8	69,2	57,5	69,2	70

(*) livello pressione sonora alla distanza di 1m

	ID Documento Committente	Pagina 41 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Tabella 15 – **INFISSIONE DEI MONTANTI E FASI DI REALIZZAZIONE OPERE DI CONNESSIONE** – Ricettore R3

Fase Lavorativa	Sorgenti sonore utilizzate	Livello potenza sonora singoli dBA	Livello potenza sonora complessiva dBA	Livello pressione sonora complessiva dBA (*)	Attenuazione	Contributo in R3	Livello residuo	Livello ambiental e in R3	Limite per attività di cantiere
Infissione al suolo dei montanti metallici di sostegno	- Macchina battipalo - Bobcat (o carrello elevatore Manitou) - Bobcat	133,0 102,6 (o 99,9) 102,6	133,0	125,0	54,0	71,0	57,5	71,0	70
Realizzazione scavi tratti di elettrodotto interrato	- Escavatore mod. CAT 112 o similari - Autocarro	102,6 97,1	103,7	95,7	18,1	77,6	57,5	77,6	70
Posa dei cavi interrati	- Autocarro	97,1	97,1	89,1	18,1	71,0	57,5	71,0	70
Chiusura dello scavo	- Escavatore mod. CAT 112 o similari - Autocarro	102,6 97,1	103,7	95,7	18,1	77,6	57,5	77,6	70

	ID Documento Committente	Pagina 42 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Tabella 16 – **INFISSIONE DEI MONTANTI** – Ricettore R4

Fase Lavorativa	Sorgenti sonore utilizzate	Livello potenza sonora singoli dBA	Livello potenza sonora complessiva dBA	Livello pressione sonora complessiva dBA (*)	Attenuazione	Contributo in R4	Livello residuo	Livello ambiental e in R4	Limite per attività di cantiere
Infissione al suolo dei montanti metallici di sostegno	- Macchina battipalo - Bobcat (o carrello elevatore Manitou) - Bobcat	133,0 102,6 (o 99,9) 102,6	133,0	125,0	50,7	74,3	57,5	74,3	70

(*) livello pressione sonora alla distanza di 1m

	ID Documento Committente	Pagina 43 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Con riferimento alle attività di cantiere, emerge quanto segue:

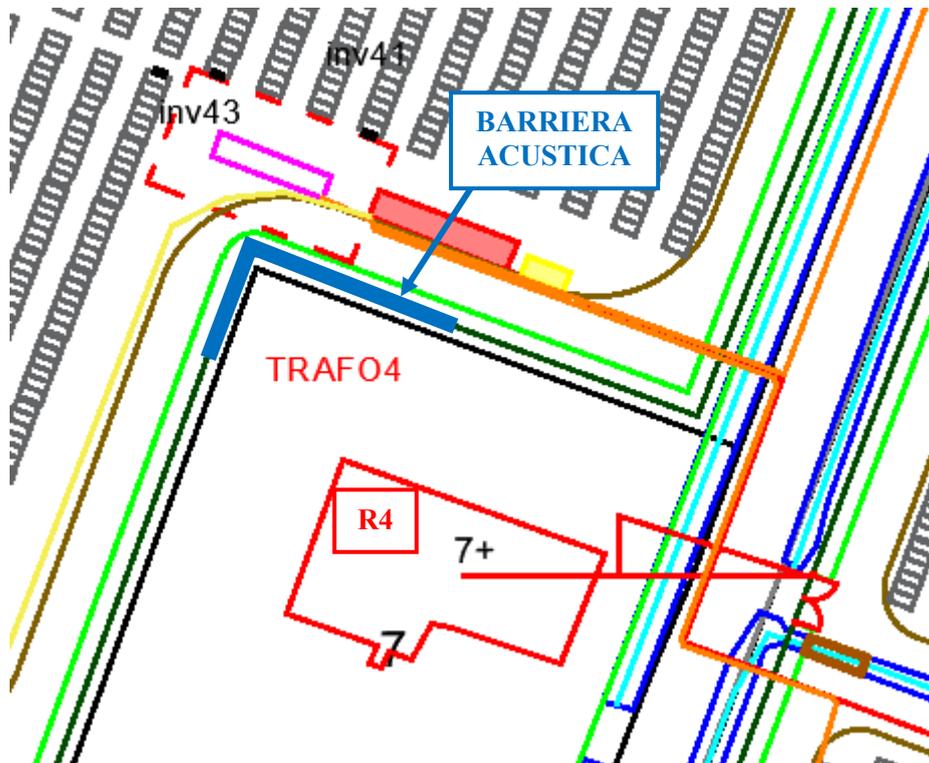
- REALIZZAZIONE SCAVI, BASAMENTI E POSE IN OPERA:** risulta rispettato il limite di 70 dBA in facciata al ricettore analizzato R5, più vicino all'area interessata da tali opere, di cui alla DGR n.1197 del 21 Settembre 2020 “Criteri per la disciplina delle attività rumorose temporanee, in deroga ai limiti acustici normativi, ai sensi dell'art. 11, comma 1, della L.R. 9 maggio 2001, n. 15” della Regione Emilia Romagna nei punti più vicini al ricettore, ragion per cui i medesimi limiti saranno rispettati anche in zone più lontane dagli ambienti abitativi. Per tale fase risulta sufficiente presentare una comunicazione al Comune di Cortemaggiore (PC).
- INFISSIONE DEI MONTANTI e REALIZZAZIONE OPERE DI CONNESSIONE:** si osserva che non sussiste il rispetto del limite di 70 dBA in facciata ai ricettori di cui alla DGR n.1197 del 21 Settembre 2020 “Criteri per la disciplina delle attività rumorose temporanee, in deroga ai limiti acustici normativi, ai sensi dell'art. 11, comma 1, della L.R. 9 maggio 2001, n. 15” della Regione Emilia Romagna (tenuto conto che è stato analizzato il punto più lontano dai ricettori abitativi, il mancato rispetto permane anche nelle restanti zone di lavoro).
Pertanto, risulta necessario richiedere specifica deroga al Comune di Cortemaggiore (PC).

9 Opere di bonifica presso il ricettore R4

Il maggior contributo apportato al ricettore R4, attualmente disabilitato ed in precarie condizioni statiche, ove potrebbe verificarsi il superamento dei limiti acustici notturni, è dato dalle seguenti sorgenti:

- S9, costituita dagli inverter 40-41-43, i quali contribuiscono per un valore complessivo di 42.6 dBA;
- S24, il TRAF04, il cui contributo è pari a 45.6 dBA.

Per quanto attiene gli inverter, in periodo notturno rimangono valide le considerazioni precedentemente riportate relativamente al funzionamento a regime ridotto nel solo caso di alte temperature; per il TRAF04, nel caso si attesti il superamento dei limiti in fase di collaudo acustico, si consiglia, a seguito di eventuale ristrutturazione e conseguente abitabilità dell'edificio, l'inserimento di una barriera acustica in conformazione a L di dimensioni 24x10x3 m costituita da materassino in lana minerale interposto a doppia lamiera zincata microforata sul lato interno, verso la sorgente, e piena sul lato esterno in direzione del ricettore, come illustrato nel seguito:



L'attenuazione dovuta alla presenza di schermi o barriere acustiche interposti tra sorgente e ricettore viene calcolata mediante la formula di Maekawa. Tale modello calcola l'attenuazione acustica tenendo conto degli effetti diffrattivi, determinati quantitativamente dal Numero di Fresnel (N):

$$A_{screen} = 10 \log(3 + 20 N) \quad \text{per sorgente puntiforme}$$

$$A_{screen} = 10 \log(2 + 5.5 N) \quad \text{per sorgente lineare}$$

$$con \quad N = \frac{2(d_{sb} + d_{br} - d_{sr})}{\lambda}$$

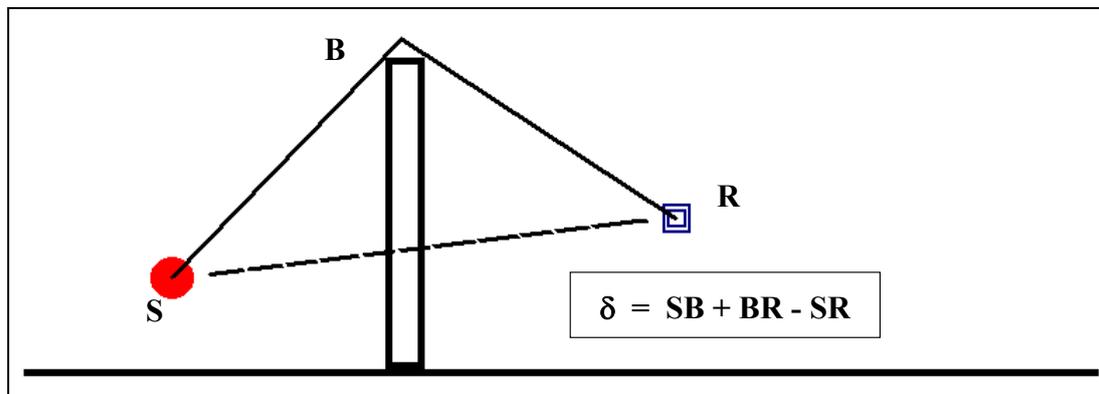
dove:

dsb = distanza sorgente-barriera;

dbr = distanza barriera-ricettore;

dsr = distanza sorgente-ricettore;

λ = lunghezza d'onda sonora



Nella seguente tabella si riportano le distanze metriche considerate per il calcolo di attenuazione della barriera:

	ID Documento Committente	Pagina 46 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Tabella 16 - Calcolo dell'attenuazione della barriera per R4

	metri	d effettiva
Altezza ricettore	4,5	
Altezza sorgente	2	
Altezza barriera	3,0	
distanza piana Sorg. Ric.	42,0	42,1
distanza piana Sorg. Bar.	7,0	7,1
distanza piana Bar. Ric.	35,0	35,0
Numero di fresnel		0,17
Attenuazione barriera		8,1

A fronte di un'attenuazione di 8.1 dBA, si stima che a seguito dell'inserimento della barriera acustica il contributo diurno del trasformatore sia pari a 37.5 dBA; considerando l'eventuale funzionamento a regime ridotto durante il periodo notturno, il contributo dello stesso sarà tale da non rendere applicabile il criterio differenziale, in analogia agli inverter.

	ID Documento Committente	Pagina 47 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

10 Conclusioni

Il presente studio previsionale di impatto acustico, con riferimento alla realizzazione di un nuovo impianto fotovoltaico ubicato presso la località di Morlenzo, frazione del Comune di Cortemaggiore (PC), ha la duplice finalità di:

- garantire il rispetto dei limiti acustici assoluti e differenziali in conformità alla Legge Quadro sull'inquinamento acustico n. 447/95 e successivi decreti applicativi in ambiente esterno, nonché alla D.G.R. n° 673 del 14.04.04 "Criteri tecnici per la redazione della documentazione di previsione di impatto acustico" **per la fase di esercizio**;
- garantire il rispetto dei limiti acustici assoluti in ottemperanza alla DGR n.1197 del 21 Settembre 2020 "Criteri per la disciplina delle attività rumorose temporanee, in deroga ai limiti acustici normativi, ai sensi dell'art. 11, comma 1, della L.R. 9 maggio 2001, n. 15" della Regione Emilia Romagna **per la fase di cantiere**, la quale prevede:
 - o **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nel caso in cui il cantiere sia in funzione dalle ore 8.00 alle ore 13.00 e dalle ore 15.00 alle ore 19.00 ed i cui livelli sonori in facciata ai ricettori abitativi risultino inferiori a 70 dBA;
 - o **ATTIVITA' DI CANTIERE CHE NON RISPETTANO I LIMITI DI ORARIO E DI RUMORE** nei casi in cui non siano rispettati gli orari ed i limiti di cui sopra.

Dalle tabelle riassuntive si accerta:

- **Il rispetto dei limiti assoluti di immissione ed emissione, nonché del limite differenziale, ai ricettori abitativi, in fase di esercizio. Questa verifica è stata effettuata sia per il periodo diurno di piena operatività dell'impianto che per il periodo notturno, in cui le sorgenti sonore significative restano operative a funzionamento ridotto. Con riferimento al ricettore R4, se il collaudo acustico accerterà il superamento dei limiti, a seguito di un'eventuale ristrutturazione e successiva agibilità dell'edificio sarà realizzata una barriera acustica presso il trasformatore TRAF04, maggiormente impattante.**
- **Il rispetto dei limiti assoluti anche ai confini di proprietà, per il periodo diurno e notturno.**

	ID Documento Committente	Pagina 48 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Per quanto attiene le attività di cantiere, sono stati comunque riportati i calcoli delle varie fasi oggetto delle lavorazioni. Inoltre, sono stati valutati gli effetti sui ricettori analizzati e da tali valutazioni è emerso quanto segue:

- **Relativamente alle attività di cantiere inerenti alla realizzazione degli scavi, basamenti e pose in opera, risulta rispettato il limite 70 dBA in facciata al ricettore analizzato R5, più vicino all'area interessata da tali opere. Per tale fase risulta sufficiente presentare una comunicazione al Comune di Cortemaggiore (PC).**
- **Per quanto riguarda le attività di cantiere relative all'infissione dei montanti ed alla realizzazione delle opere di connessione, si osserva che non sussiste il rispetto del limite di 70 dBA in facciata ai ricettori, motivo per cui risulta necessario richiedere specifica deroga al Comune di Cortemaggiore (PC).**

MONITORAGGIO

Date le condizioni attese in fase di cantiere e di esercizio analizzate nel presente elaborato, si propone il seguente piano di monitoraggio, il quale sarà successivamente fornito agli enti di controllo ad elaborazione ultimata:

- **MONITORAGGIO FASE DI CANTIERE**
 - Monitoraggio del livello ambientale in prossimità dei ricettori analizzati R2, R3, R4 e R5 della durata minima di 10 minuti (in linea con la DGR n.1197 del 21 Settembre 2020) per la determinazione del parametro Leq(A) durante le attività di infissione dei montanti (le quali risultano essere le più rumorose);
 - Monitoraggio del livello ambientale in prossimità del ricettore R3 (rappresentativo degli ambienti abitativi lungo le opere di connessione, come da precedente figura 10) della durata minima di 10 minuti (in linea con la DGR n.1197 del 21 Settembre 2020) per la determinazione del parametro Leq(A) durante la realizzazione delle stesse.
 - Monitoraggio del livello ambientale in prossimità del ricettore R5 della durata minima di 10 minuti per la determinazione del parametro Leq(A) durante le attività di realizzazione scavi, basamenti cabine e pose in opera;

	ID Documento Committente	Pagina 49 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

- **MONITORAGGIO FASE DI ESERCIZIO**

- Monitoraggio del livello ambientale in prossimità dei ricettori abitativi da R1 a R5, mediante la determinazione del parametro $Leq(A)$ con tempo di misura di 20 minuti;
- Monitoraggio del livello residuo in prossimità dei ricettori abitativi da R1 a R5 della durata di 20 minuti per la determinazione del parametro $Leq(A)$ ed il successivo calcolo del livello differenziale.

	ID Documento Committente	Pagina 50 / 65
	Cod055_FV_00021_BGR	Numero Revisione
	VALUTAZIONE PREVISIONALE IMPATTO ACUSTICO (FASE DI CANTIERE E DI ESERCIZIO)	00

Allegati

- All. 1 – Certificati di taratura strumentazione
- All. 2 – Iscrizione Elenco Nazionale dei Tecnici Competenti in Acustica
- All. 3 – Schede tecniche di misura
- All. 4 – Calcoli attenuazioni geometriche
- All. 5 – Schede tecniche impianti

Documento redatto in data 11/10/2024 da:
geom. Gianluca Savigni
(Tecnico competente in acustica ambientale)





ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Pagina
51 / 65

Numero
Revisione

00

ALLEGATO N.1
Certificati di taratura della strumentazione

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)



Sky-lab S.r.l.
Area Laboratori
Via Belvedere, 42 Arcore (MB)
Tel. 039 3783463
skylab.tarature@outlook.it

Centro di Taratura LAT N° 163
Calibration Centre
Laboratorio Accreditato di Taratura
Accredited Calibration Laboratory



LAT N° 163

Pagina 1 di 6
Page 1 of 6

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 32290-A
Certificate of Calibration LAT 163 32290-A

- data di emissione
date of issue
- cliente
customer
- destinatario
receiver

2024-04-11
LST SERVIZI S.R.L.
41018 - SAN CESARIO SUL PANARO (MO)
LST SERVIZI S.R.L.
41018 - SAN CESARIO SUL PANARO (MO)

Si riferisce a

Referring to
- oggetto
item
- costruttore
manufacturer
- modello
model
- matricola
serial number
- data di ricevimento oggetto
date of receipt of item
- data delle misure
date of measurements
- registro di laboratorio
laboratory reference

Filtri 1/3
Larson & Davis
831
4668
2024-04-11
2024-04-11
Reg. 03

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT N° 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (SI). Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT N° 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and international standards of the International System of Units (SI). This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente specificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le Incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come Incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95 %. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.

Direzione Tecnica
(Approving Officer)

Firmato digitalmente da:
EMILIO GIOVANNI CAGLIO
Data: 12/04/2024 10:35:12

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)



Sky-lab S.r.l.
Area Laboratori
Via Belvedere, 42 Arcore (MB)
Tel. 039 5783463
skylab.tarature@outlook.it

Centro di Taratura LAT N° 163
Calibration Centre
Laboratorio Accreditato di Taratura
Accredited Calibration Laboratory



LAT N° 163

Pagina 1 di 10
Page 1 of 10

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 32289-A
Certificate of Calibration LAT 163 32289-A

- data di emissione
date of issue 2024-04-11
- cliente
customer LST SERVIZI S.R.L.
- destinatario
receiver LST SERVIZI S.R.L.
41018 - SAN CESARIO SUL PANARO (MO)

Si riferisce a

Referring to
- oggetto
item Fonometro
- costruttore
manufacturer Larson & Davis
- modello
model 831
- matricola
serial number 4668
- data di ricevimento oggetto
date of receipt of item 2024-04-11
- data delle misure
date of measurements 2024-04-11
- registro di laboratorio
laboratory reference Reg. 03

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT N° 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e Internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (SI). Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT N° 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and international standards of the International System of Units (SI). This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente specificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95 %. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.

Direzione Tecnica
(Approving Officer)

Firmato digitalmente da:
EMILIO GIOVANNI CAGLIO
Data: 12/04/2024 10:34:53

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)



Sky-lab S.r.l.
Area Laboratori
Via Belvedere, 42 Arcore (MB)
Tel. 039 5783463
skylab.taratura@outlook.it

Centro di Taratura LAT N° 163
Calibration Centre
Laboratorio Accreditato di Taratura
Accredited Calibration Laboratory



LAT N° 163

Pagina 1 di 4
Page 1 of 4

CERTIFICATO DI TARATURA LAT 163 28832-A
Certificate of Calibration LAT 163 28832-A

- data di emissione
date of issue 2023-01-17
- cliente
customer LST SERVIZI S.R.L.
41018 - SAN CESARIO SUL PANARO (MO)
- destinatario
receiver LST SERVIZI S.R.L.
41018 - SAN CESARIO SUL PANARO (MO)

Si riferisce a

Referring to
- oggetto
item Calibratore
- costruttore
manufacturer Larson & Davis
- modello
model CAL200
- matricola
serial number 8881
- data di ricevimento oggetto
date of receipt of item 2023-01-17
- data delle misure
date of measurements 2023-01-17
- registro di laboratorio
laboratory reference Reg. 03

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accREDITAMENTO LAT N° 163 rilasciato in accordo ai decreti attuativi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità di misura e di taratura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nazionali e Internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (SI). Questo certificato non può essere riprodotto in modo parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT N° 163 granted according to decrees connected with Italian law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attests the calibration and measurement capability, the metrological competence of the Centre and the traceability of calibration results to the national and International standards of the International System of Units (SI). This certificate may not be partially reproduced, except with the prior written permission of the issuing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure di taratura citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i campioni o gli strumenti che garantiscono la catena di riferibilità del Centro e i rispettivi certificati di taratura in corso di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente specificato.

The measurement results reported in this Certificate were obtained following the calibration procedures given in the following page, where the reference standards or instruments are indicated which guarantee the traceability chain of the laboratory, and the related calibration certificates in the course of validity are indicated as well. They relate only to the calibrated item and they are valid for the time and conditions of calibration, unless otherwise specified.

Le Incertezze di misura dichiarate in questo documento sono state determinate conformemente alla Guida ISO/IEC 98 e al documento EA-4/02. Solitamente sono espresse come Incertezza estesa ottenuta moltiplicando l'Incertezza tipo per il fattore di copertura k corrispondente ad un livello di fiducia di circa il 95%. Normalmente tale fattore k vale 2.

The measurement uncertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/02. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k corresponding to a confidence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.

Direzione Tecnica
(Approving Officer)

Firmato digitalmente da:
Emilio Giovanni Caglio
Data: 17/01/2023 12:06:17



ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Pagina
55 / 65

Numero
Revisione

00

ALLEGATO N.2
Iscrizione Elenco Nazionale dei Tecnici Competenti in Acustica

ENTECA Elenco Nazionale dei Tecnici Competenti in Acustica

Home
Tecnici Competenti in Acustica
Corsi
Login

[Home](#) / [Tecnici Competenti in Acustica](#) / [Vista](#)

N° Iscrizione Elenco Nazionale	5312
Regione	Emilia Romagna
N° Iscrizione Elenco Regionale	RER/00267
Cognome	SAVIGNI
Nome	GIANLUCA
Titolo di Studio	DIPLOMA TECNICO GEOMETRA
Telefono	
Cellulare	3343310195
Data pubblicazione in elenco	10/12/2018



ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Pagina
57 / 65

Numero
Revisione

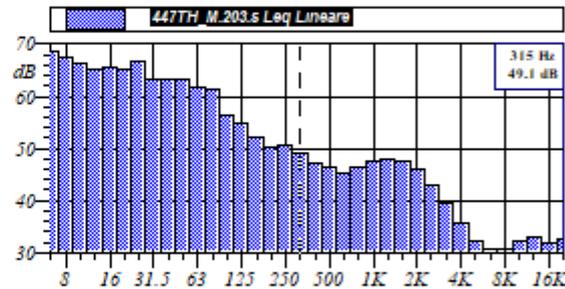
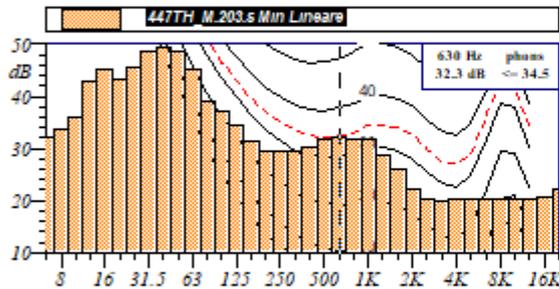
00

ALLEGATO N.3
Schede tecniche di misura

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Nome misura: 447TH_M.203.s
Località:
Strumentazione: 831 0004668
Durata: 1332 (secondi)
Nome operatore:
Data, ora misura: 04/10/2024 14:47:44
Over SLM: 0
Over OBA: 1

447TH_M.203.s Leq Lineare					
12.5 Hz	65.3 dB	160 Hz	52.3 dB	2000 Hz	45.8 dB
16 Hz	65.5 dB	200 Hz	50.2 dB	2500 Hz	42.9 dB
20 Hz	65.1 dB	250 Hz	50.5 dB	3150 Hz	39.3 dB
25 Hz	66.8 dB	315 Hz	49.1 dB	4000 Hz	35.7 dB
31.5 Hz	63.3 dB	400 Hz	47.2 dB	5000 Hz	32.2 dB
40 Hz	63.1 dB	500 Hz	46.5 dB	6300 Hz	30.8 dB
50 Hz	63.1 dB	630 Hz	45.3 dB	8000 Hz	30.7 dB
63 Hz	61.9 dB	800 Hz	46.3 dB	10000 Hz	32.3 dB
80 Hz	61.2 dB	1000 Hz	47.5 dB	12500 Hz	32.9 dB
100 Hz	56.5 dB	1250 Hz	48.0 dB	16000 Hz	31.6 dB
125 Hz	54.7 dB	1600 Hz	47.6 dB	20000 Hz	32.4 dB



L1: 65.4 dBA L5: 63.0 dBA
L10: 61.2 dBA L50: 49.9 dBA
L90: 43.7 dBA L95: 43.1 dBA

$L_{Aeq} = 57.5 \text{ dB}$

Annottazioni:

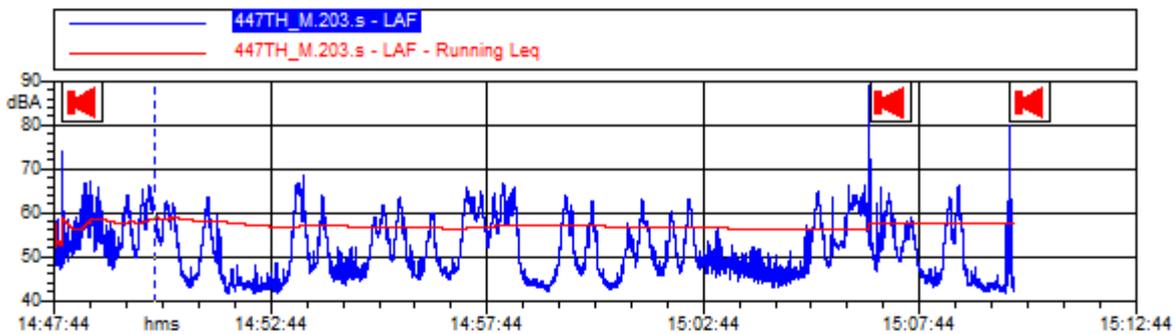
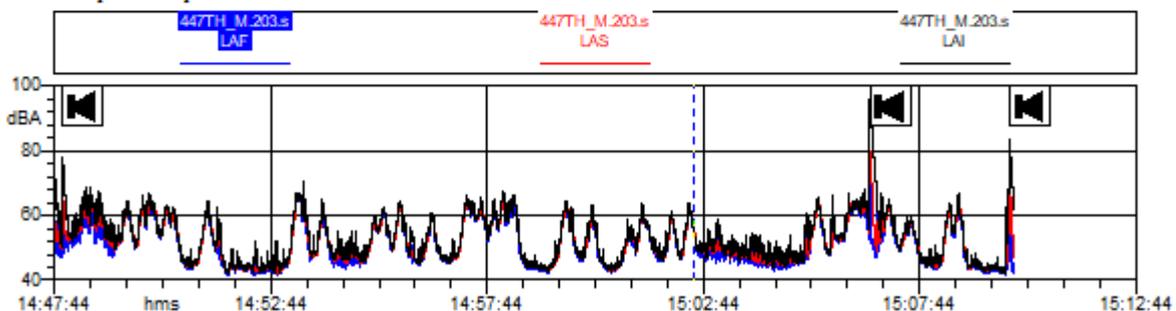


Tabella Automatica delle Mascherature				
Nome	Inizio	Durata	Leq	
Totale	14:47:44	00:22:11.799	57.6 dBA	
Non Mascherato	14:47:44	00:22:11.799	57.6 dBA	
Mascherato	00:00:00		0.0 dBA	

Componenti impulsive





ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Pagina
59 / 65

Numero
Revisione

00

ALLEGATO N.4
Calcoli attenuazioni geometriche



ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR

**VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)**

Pagina
60 / 65

Numero
Revisione

00

Sorgente	Livello pressione	R1			R2			R3			R4			R5		
		Distanza	Attenuazione	Contributo												
S1	75,1	90	39,1	36,0						0,0						0,0
S2	79,3	150	43,5	35,8						0,0						0,0
S3	80,7	240	47,6	33,1						0,0						0,0
S4	70,3	343	50,7	19,6						0,0						0,0
S5	79,3	544	54,7	24,6						0,0						0,0
S6	76,3	773	57,8	18,5	492	53,8	22,5	564	55,0	21,3	781	57,9	18,4			0,0
S7	73,3			0,0	353	51,0	22,3	424	52,5	20,8	644	56,2	17,1			0,0
S8	77,3			0,0	114	41,1	36,2	52	34,3	43,0	144	43,2	34,1	690	56,8	20,5
S9	75,1			0,0	238	47,5	27,6	123	41,8	33,3	42	32,5	42,6	584	55,3	19,8
S10	75,1			0,0	331	50,4	24,7	208	46,4	28,7	84	38,5	36,6	513	54,2	20,9
S11	73,3			0,0	261	48,3	25,0	185	45,3	28,0	91	39,2	34,1	559	54,9	18,4
S12	78,8			0,0	416	52,4	26,4	304	49,7	29,1	135	42,6	36,2	416	52,4	26,4
S13	73,3			0,0	362	51,2	22,1	274	48,8	24,5	117	41,4	31,9	456	53,2	20,1
S14	77,3			0,0	549	54,8	22,5	446	53,0	24,3	284	49,1	28,2	266	48,5	28,8
S15	78,1			0,0	494	53,9	24,2	408	52,2	25,9	245	47,8	30,3	336	50,5	27,6
S16	77,3			0,0	689	56,8	20,5	564	55,0	22,3	400	52,0	25,3	173	44,8	32,5
S17	78,8			0,0	627	55,9	22,9	512	54,2	24,6	333	50,4	28,4	203	46,1	32,7
S18	76,3			0,0	828	58,4	17,9	721	57,2	19,1	552	54,8	21,5	130	42,3	34,0
S19	75,1			0,0			0,0			0,0	660	56,4	18,7	83	38,4	36,7
S20	75,1			0,0			0,0			0,0	687	56,7	18,4	178	45,0	30,1
S21	56,0			0,0	824	58,3	0,0	770	57,7	0,0	547	54,8	1,2	83	38,4	17,6
S22	56,0			0,0	633	56,0	0,0	572	55,1	0,9	345	50,8	5,2	211	46,5	9,5
S23	56,0			0,0	550	54,8	1,2	492	53,8	2,2	270	48,6	7,4	282	49,0	7,0
S24	72,0			0,0	270	48,6	23,4	215	46,6	25,4	21	26,4	45,6	564	55,0	17,0
S25	56,0			0,0	471	53,5	2,5	460	53,3	2,7	232	47,3	8,7	322	50,2	5,8
S26	63,0			0,0	385	51,7	11,3	418	52,4	10,6	645	56,2	6,8			0,0
S27	56,0	580	55,3	0,7	738	57,4	0,0	792	58,0	0,0		0,0	0,0			0,0
S28	56,0	320	50,1	5,9	-	0,0	0,0	-	0,0	0,0		0,0	0,0			0,0
S29	56,0	157	43,9	12,1	-	0,0	0,0	-	0,0	0,0		0,0	0,0			0,0
S30	43,0	568	55,1	0,0	767	57,7	0,0	832	58,4	0,0		0,0	0,0			0,0
S31	43,0			0,0	259	48,3	0,0	211	46,5	0,0	24	27,6	15,4	565	55,0	0,0
				40,1			38,6			44,2			48,6			41,5

IMMISSIONE DIURNO				
PUNTI DI MISURA	Lresiduo	Contributo sorgenti	Previsionale	Limite
R1	57,5	40,1	57,5	60,0
R2	57,5	38,6	57,5	60,0
R3	57,5	44,2	57,5	60,0
R4	57,5	48,6	58,0	60,0
R5	57,5	41,5	57,5	60,0

EMISSIONE DIURNO		
PUNTI DI MISURA	Previsionale	Limite
R1	57,5	55,0
R2	57,5	55,0
R3	57,5	55,0
R4	58,0	55,0
R5	57,5	55,0

DIFFERENZIALE DIURNO					
PUNTO DI MISURA	Contributo	Lresiduo minimo	Livello ambientale	DIFFERENZIALE	LIMITE
R1	40,1	43,2	44,9	NA	5
R2	38,6	43,2	44,5	NA	5
R3	44,2	43,2	46,7	NA	5
R4	48,6	43,2	49,7	NA	5
R5	41,5	43,2	45,5	NA	5

Questo documento è proprietà di IREN Green Generation S.r.l. e di tutte le sue società controllate.
Se ne vieta la diffusione e l'utilizzo per scopi diversi da quelli per i quali è stato inviato.



ID Documento Committente

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Pagina
61 / 65

Numero
Revisione

00

ALLEGATO N.5
Schede tecniche impianti



Huawei Technologies Co., Ltd. Huawei Industrial Base Bantian, Longgang
Shenzhen 518129
People's Republic of China

Application Note-Noise Level of STS

Revision History

Version 1.0 Nov. 2021 – Initial release

Applicable products and models

Listed in the table below.

Description

Huawei smart transformer station STS shall be designed and manufactured according to IEC 62271-202, IEC 60076 and IEC 61439 standard. And the noise level of STS shall be fully complied and tested in accordance with IEC 60076-10 "Power transformer – Part 10 Determination of sound levels – Application guide".

Detailed noise level for each applicable STS is listed in the table below.

STS type	Noise level (Sound power level)	Equivalent environment
STS-3000K-H1 JUPITER-3000K-H1	64 dB(A) @1m	 Factory level/ Loud and noisy talk
STS-6000K-H1 JUPITER-6000K-H1	70 dB(A) @1m	
JUPITER-9000K-H0 JUPITER-9000K-H1	75 dB(A) @1m	

Test condition & test method

The STS sound level measurements are carried out at rated output voltage and rated frequency, and immediately after the background measurements, A-weighted sound pressure level measurements are carried out for each measuring position located around the transformer as detailed in the IEC 60076-1.

Noise Level – 330KTL

Acoustic Test

Test Procedure

- 1) Put the sample in the center of the hemi-anechoic room.
- 2) The locations of microphones are lay as the following figure.
- 3) Measure the background noise.
- 4) Power on the EUT, then adjust fan speed.
- 5) Record the data of the measurement points, and then calculate the sound power level. $d=1m$

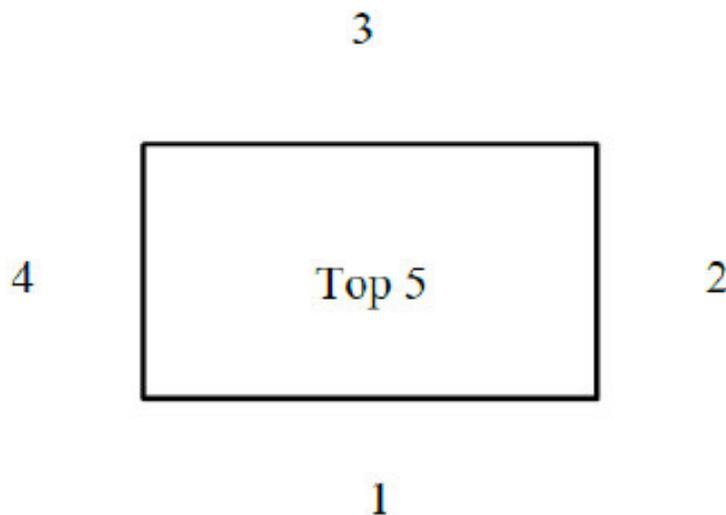


Figure 15. Photograph of Acoustic Test

Detailed Test Data

- 1) Sound pressure level produced by equipment while the rotational speed of air moving devices within the equipment under test is set to the speed that the devices would run at when the equipment is operating in an ambient temperature equal to full speed.

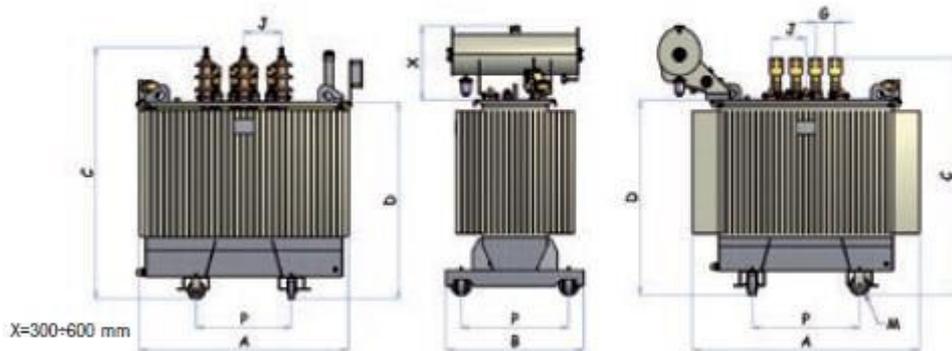
Table 17 Detailed test data of acoustic test

Test Item	Measurement max Point	Sound Pressure Level (dB(A))
Acoustic test		70.3
Background noise		20.6 dB(A)
Qualification criteria		≤75 dB(A)
Expanded uncertainty		U=0.9 dB, k=2

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

Norme / Standards CEI EN 60076 – CEI EN 50464

Livello Isolamento MT / Rated Voltage HV	36 kV	Classe Isolamento MT / Insulation Class HV	FI 28+50 kV BIL 75+125 kV
Livello Isolamento BT / Rated Voltage LV	1,1 kV	Classe Isolamento BT / Insulation Class LV	FI 3 kV
Frequenza / Frequency	50+60 Hz	Ragolazione MT / Tappings HV	± 4% o ± 2x2,5%



Scheda tecnica serie CoBk – AoBk
Technical data sheet series CoBk – AoBk

KVA	Po (W)	Pcc (0%)(W)	Uk (75°C) %	LwA dB(A)	Total (kg)	Oil (kg)	A (mm)	B (mm)	C (mm)	D (mm)	M (mm)	P (mm)	J (mm)	G (mm)	TR3036 - CoBk	
100	380	1950	4	56	680	180	1085	720	1520	1035	125	520	365	90		
160	520	2550	4	59	860	220	1150	730	1610	1125	125	520	365	90		
200	650	2800	4	61	1010	300	1225	815	1655	1170	125	520	365	90		
250	780	3500	4	62	1170	290	1290	845	1655	1170	125	520	365	120		
315	950	3900	4	64	1360	330	1320	870	1700	1215	125	670	365	120		
400	1120	4900	4	65	1500	370	1295	915	1870	1385	125	670	365	120		
500	1290	5500	4	66	1730	420	1385	870	1865	1380	125	670	365	120		
630	1450	6500	4	67	2100	500	1420	865	1995	1510	125	670	365	130		
800	1700	8400	6	68	2340	600	1815	885	1985	1500	125	670	365	130		
1000	2000	10500	6	68	2760	670	1855	1080	2135	1650	150	820	365	150		
1250	2400	13500	6	70	3180	720	1875	1080	2135	1650	150	820	365	150		
1600	2800	17000	6	71	3830	920	2120	1110	2200	1715	150	820	365	180		
2000	3400	21000	6	73	4690	1090	2225	1340	2310	1825	200	1070	365	180		
2500	4100	26500	6	76	5540	1320	2400	1380	2445	1960	200	1070	365	220		
3150	5100	33000	7	78	6590	1480	2620	1450	2530	2045	200	1070	365	265		
4000*	6000	38000	7	80	7770	1620	2810	1540	2530	2045	200	1070	365	265		
5000*	6800	43000	8	81	9480	2350	3030	1610	2620	2135	200	1070	365	265		
6300*	7300	47000	8	82	11500	2830	3240	1670	2740	2255	200	1070	365	265		

KVA	Po (W)	Pcc (0%)(W)	Uk (75°C) %	LwA dB(A)	Total (kg)	Oil (kg)	A (mm)	B (mm)	C (mm)	D (mm)	M (mm)	P (mm)	J (mm)	G (mm)	TU3036 - AoBk	
100	270	1950	4	54	690	180	1085	720	1520	1035	125	520	365	90		
160	390	2550	4	57	860	220	1150	730	1610	1125	125	520	365	90		
200	470	3050	4	59	1030	290	1225	815	1655	1170	125	520	365	90		
250	550	3500	4	60	1190	280	1290	845	1655	1170	125	520	365	120		
315	670	4200	4	62	1390	320	1320	870	1700	1215	125	670	365	120		
400	790	4900	4	63	1530	360	1295	915	1870	1385	125	670	365	120		
500	950	5700	4	64	1770	410	1385	870	1865	1380	125	670	365	120		
630	1100	6500	4	65	2140	490	1420	865	1995	1510	125	670	365	130		
800	1300	8400	6	66	2390	590	1815	885	1985	1500	125	670	365	130		
1000	1450	10500	6	67	2820	660	1855	1080	2135	1650	150	820	365	150		
1250	1750	13500	6	68	3240	710	1875	1080	2135	1650	150	820	365	150		
1600	2200	17000	6	69	3910	900	2120	1110	2200	1715	150	820	365	180		
2000	2700	21000	6	71	4790	1070	2225	1340	2310	1825	200	1070	365	180		
2500	3200	26500	6	73	5690	1290	2400	1380	2445	1960	200	1070	365	220		
3150	3900	33000	7	75	6720	1450	2620	1450	2530	2045	200	1070	365	265		
4000*	4600	38000	7	77	7930	1780	2810	1540	2530	2045	200	1070	365	265		
5000*	5100	43000	8	78	9670	2300	3030	1610	2620	2135	200	1070	365	265		
6300*	5600	47000	8	79	11800	2770	3240	1670	2740	2255	200	1070	365	265		

* solo versione con conservatore/NOT provided on hermetically sealed transformers

Dati e caratteristiche sono Indicativi e non Impegnativi. La GBE si riserva di comunicare i dati effettivi in fase di offerta.

Characteristic are Indicative. GBE will confirm actual data at offer/order stage.

Cod055_FV_00021_BGR
VALUTAZIONE PREVISIONALE
IMPATTO ACUSTICO (FASE DI
CANTIERE E DI ESERCIZIO)

DA 100 A 3150 KVA 17,5 24 KV
PERDITE A₀ - A_k IN ACCORDO
CEI EN 505411



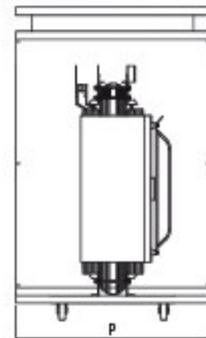
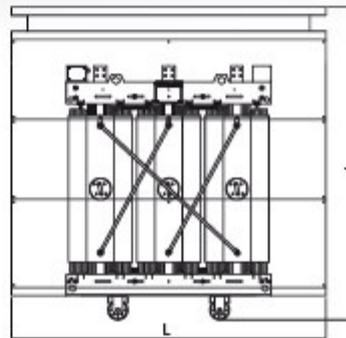
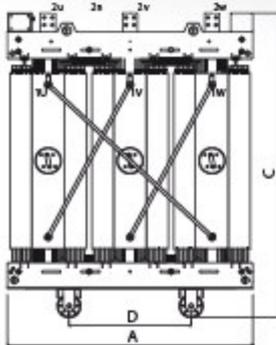
IN RESINA
TR-PA

POTENZA NOMINALE kVA		100	160	250	400	630	800	1.000	1.250	1.600	2.000	2.500	3.150
PERDITE A VUOTO	W	280	350	520	750	1.100	1.300	1.550	1.800	2.200	2.600	3.100	3.800
PERDITE A CARICO A 75 °C	W	1.575	2.275	2.975	3.950	6.200	7.000	7.875	9.625	11.375	14.000	16.625	19.250
PERDITE A CARICO A 120 °C	W	1.800	2.600	3.400	4.500	7.100	8.000	9.000	11.000	13.000	16.000	19.000	22.000
CORRENTE A VUOTO I ₀	%	1	0,9	0,8	0,8	0,8	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,4	0,4
TENSIONE DI C.TO C.TO V _{cc}	%	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6
CORRENTE DI INSERZIONE I _{E/IN}		11,5	10,5	10,00	9,5	9,5	9	9	8,5	8,5	8	8	7,5
RENDIMENTO A 75°C													
COSP 1 CARICO 100%	%	98,15	98,36	98,60	98,83	98,84	98,96	99,06	99,09	99,15	99,17	99,21	99,27
COSP 1 CARICO 75%	%	98,45	98,65	98,83	99,01	99,03	99,13	99,20	99,23	99,28	99,30	99,34	99,38
COSP 0,9 CARICO 100%	%	97,90	98,14	98,41	98,67	98,68	98,82	98,93	98,96	99,04	99,06	99,10	99,17
COSP 0,9 CARICO 75%	%	98,25	98,47	98,68	98,88	98,90	99,01	99,10	99,13	99,19	99,21	99,25	99,30
CADUTA DI TENSIONE A 75° C													
COSP 1 CARICO 100%	%	1,74	1,59	1,36	1,16	1,16	1,05	0,96	0,95	0,89	0,88	0,84	0,79
COSP 0,9 CARICO 100%	%	4,04	3,93	3,75	3,59	3,59	3,5	3,43	3,41	3,36	3,36	3,33	3,28
RUMORE													
POT. ACUSTICA (L _{wa})	dB(A)	51	54	57	60	62	64	65	67	68	70	71	74

DIMENSIONI E PESI (INDICATIVI)

Senza Box protezione IP 00

Con Box protezione IP 31



TENSIONE DI ISOLAMENTO 17,5 kV		100	160	250	400	630	800	1.000	1.250	1.600	2.000	2.500	3.150
LUNGHEZZA (A)	mm	1.000	1.100	1.250	1.450	1.450	1.650	1.650	1.650	1.900	1.900	1.900	2.200
PROFONDITÀ (B)	mm	650	650	650	800	800	1.000	1.000	1.000	1.200	1.200	1.200	1.200
ALTEZZA (C)	mm	1.150	1.250	1.350	1.500	1.700	1.800	1.900	2.050	2.150	2.250	2.350	2.550
INTERASSE RUOTE (D)	mm	520	520	520	670	670	820	820	820	1.000	1.000	1.000	1.000
DIAMETRO RUOTE	mm	100	100	100	100	160	160	160	160	160	160	160	160
PESO	kg	600	750	1.000	1.400	1.750	2.150	2.550	2.900	3.400	3.900	4.750	6.100
ESECUZIONE IP31													
		TIPO 1		TIPO 2		TIPO 3		TIPO 4		TIPO 5			
LUNGHEZZA (L)	mm	1.700		1.950		2.200		2.500		2.800			
PROFONDITÀ (P)	mm	1.000		1.200		1.300		1.500		1.500			
ALTEZZA (H)	mm	1.850		2.000		2.400		2.650		2.900			
PESO ARMADIO	kg	220		260		320		360		400			
TENSIONE DI ISOLAMENTO 24 kV													
LUNGHEZZA (A)	mm	1.100	1.150	1.250	1.450	1.650	1.650	1.900	1.900	1.900	1.900	1.900	2.200
PROFONDITÀ (B)	mm	650	650	650	800	1.000	1.000	1.200	1.200	1.200	1.200	1.200	1.200
ALTEZZA (C)	mm	1.200	1.350	1.400	1.550	1.750	1.850	1.950	2.050	2.150	2.250	2.400	2.550
INTERASSE RUOTE (D)	mm	520	520	670	670	820	820	820	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000
DIAMETRO RUOTE	mm	100	100	100	100	160	160	160	160	160	160	160	160
PESO	kg	700	850	1.150	1.600	1.900	2.350	2.750	3.100	3.700	4.400	5.250	6.250
ESECUZIONE IP31													
		TIPO 1		TIPO 2		TIPO 3		TIPO 4		TIPO 5			
LUNGHEZZA (L)	mm	1.700		1.950		2.200		2.500		2.800			
PROFONDITÀ (P)	mm	1.000		1.200		1.300		1.500		1.500			
ALTEZZA (H)	mm	1.850		2.000		2.400		2.650		2.900			
PESO ARMADIO	kg	220		260		320		360		400			

