



REGIONE MOLISE PROVINCIA DI CAMPOBASSO



COMUNI DI S.GIULIANO DI PUGLIA, SANTA CROCE DI MAGLIANO, ROTELLO

IMPIANTO FV "SAN GIULIANO" DELLA POTENZA DI 62.751 KWp + 20.000 KW c.a. BESS INTEGRATO CON AGRICOLTURA + OPERE CONNESSE RTN



StarEnergia srl sede legale Via Francesco Giordani n. 42 80122 NapoliP.IVA 05769401216 PEC: starenergia@pec.it

RELAZIONE PREVISIONALE DI IMPATTO ACUSTICO

PROGETTISTI	PROPONENTE	SCALA
	STAR MOLISE s.r.l. sede legale Via F. Giordani n. 42 80122 Napoli Tel.+39 081 060 7743 Fax +39 081 060 7876 Rea - NA-1066126 - C.F. e P.IVA 09898851218 mail: starmolise@starenergia.com PEC: starmolise@pecditta.com Cod. Univoco 5RUO82D	VARIE
		TAVOLA
		RDS-06

Redatto da:		Controll	ato da:	Approvato da:
Rev:	Data:		Note:	
00	25/01/2023			

INDICE

PREMESSA	2
RIFERIMENTI NORMATIVI E TECNICI	3
DEFINIZIONI	3
QUADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO	6
DESCRIZIONE TERRITORIALE ED URBANISTICA DEL PROGETTO	8
DESCRIZIONE E FUNZIONAMENTO DELL'OPERA	10
INDIVIDUAZIONE DELLE SORGENTI DISTURBANTI	11
EMISSIONE RUMOROSE ALL'ESTERNO DEL PROGETTO	13
INDIVIDUAZIONE DEI RICETTORI SENSIBILI	13
INDIVIDUAZIONE DEI PUNTI DI MISURA PER LA DETERMINAZIONE DEL RUMORE RESIDUO	14
INQUADRAMENTO TERRITORIALE	16
Classificazione Acustica	16
DESCRIZIONE DEL MODELLO TEORICO ADOTTATO	17
STRUMENTAZIONE UTILIZZATA	18
ESECUZIONE DELLE MISURE	19
VALORI TIME HISTOY E SPETTRI IN FREQUENZA DEI LIVELLI EQUIVALENTI MISURATI	20
COMPUTO DELLE MISURE	27
STIMA DEI LIVELLI ACUSTICI SECONDO IL MODELLO PREVISIONALE ADOTTATO	27
ANALISI DI IMPATTO ACUSTICO PROVENIENTE DALLA FASE DI CANTIERE	29
IMPATTO ACUSTICO DEL TRAFFICO INDOTTO	33
Tabelle riepilogative dei risultati ottenuti	35
Conclusioni e misure di mitigazione	36
ALLEGATO 1 – DOCUMENTAZIONE ATTESTANTE QUALIFICA TECNICO COMPETENTE	39
ALLEGATO 2 _ CERTIFICATI DI TARATURA STRUMENTAZIONE UTIL 177ATA	41

PREMESSA

Il dott. Angelo Mocerino in qualità di rappresentante legale della società SERVIZI E CONSULENZE AMBIENTALI MOCERINO SRL ha ricevuto l'incarico dal sig. Mario Palma, in qualità di legale rappresentante della "STAR ENERGIA" con sede legale in Via F. Giordani, 42, C.A.P. 80122 – Napoli P.IVA 05769401216, di far redigere la presente Valutazione Previsionale di Impatto Acustico Ambientale ai sensi della Legge quadro del 26 ottobre 1995 n.447 e del D.M. 16/03/1998. Il progetto riguarda la realizzazione di un impianto fotovoltaico integrato all'agricoltura di potenza pari a 62,751 kWp + 20.000 kWp come capacità di accumulo (BESS integrato), denominato "San Giuliano", ricadente nei comuni di Santa Croce di Magliano, Rotello e San Giuliano di Puglia, regione Molise, provincia di Campobasso e delle sue opere di connessione. Tale progetto ricade, nelle tipologie di intervento riportate nell'allegato II alla parte seconda del D.Lgs n. 152 /06 e ss.mm.ii, è quindi soggetto alla procedura della Valutazione di Impatto Ambientale di Competenza Statale.

Il proponente del progetto è **STAR MOLISE s.r.l.** con sede legale in Via F. Giordani, 42, C.A.P. 80122 – Napoli P.IVA 09898851218 – Rea NA-1066126 mentre la progettazione della documentazione tecnica è affidata alla società **STAR ENERGIA s.r.l.** con sede operativa in Napoli, in Via F. Giordani 42 – 80122.

La presente Valutazione Previsionale di Impatto Acustico è stata redatta dall'Ing. Emanuele Edmondo Scafuto, in qualità di dipendente della società **SERVIZI E CONSULENZE AMBIENTALI MOCERINO SRL**, iscritto all'Ordine degli Ingegneri della Provincia di Napoli nella sezione A – Civile Ambientale con n.22140 ed è iscritto nelle liste della Regione Campania come **Tecnico Competente in Acustica Ambientale con n.11697.**

RIFERIMENTI NORMATIVI E TECNICI

Legislazione Nazionale:

- D.P.C.M. 1 marzo 1991 "Limiti massimi di esposizione al rumore negli ambienti abitativi e nell'ambiente esterno";
- Legge n° 447/95 "Legge quadro sull'inquinamento acustico" e successive modifiche";
- DPCM 14 novembre 1997" Determinazione dei valori limite delle Sorgenti sonore";
- D.M. 16 marzo 1998 "Tecniche di rilevamento e misurazione dell'inquinamento acustico";
- Decreto Legislativo del 19 agosto 2005, n. 194: "Attuazione della direttiva 2002/49/CE relativa alla determinazione e alla gestione del rumore ambientale";
- D.lgs. 42/2017" "Disposizioni in materia di armonizzazione della normativa nazionale in materia di inquinamento acustico"

DEFINIZIONI

Classificazione del territorio comunale (DPCM 14/11/97)

- Classe I aree particolarmente protette: rientrano in questa classe le aree nelle quali la quiete rappresenta un elemento di base per la loro utilizzazione; aree ospedaliere, scolastiche, aree destinate al riposo ed allo svago, aree residenziali rurali, aree di particolare interesse urbanistico, parchi pubblici, ecc.
- Classe II aree destinate ad uso prevalentemente residenziale: rientrano in questa classe le aree urbane interessate prevalentemente da traffico veicolare locale, con bassa densità di popolazione, con limitata presenza di attività commerciali ed assenza di attività industriali ed artigianali.
- Classe III aree di tipo misto: rientrano in questa classe le aree urbane interessate da traffico veicolare locale o di attraversamento, con media densità di popolazione con presenza di attività commerciali, uffici, con limitata presenza di attività artigianali e con assenza di attività

industriali; aree rurali interessate da attività che impiegano macchine operatrici.

- Classe IV aree di intensa attività umana: rientrano in questa classe le aree urbane interessate da intenso traffico veicolare, con alta densità di popolazione, con elevata presenza di attività artigianali; le aree in prossimità di strade di grande comunicazione e di linee ferroviarie; le aree portuali; le aree con limitata presenza di piccole industrie.
- Classe V aree prevalentemente industriali: rientrano in questa classe le aree interessate da insediamenti industriali e con scarsità di abitazioni.
- Classe VI aree esclusivamente industriali: rientrano in questa classe
 le aree esclusivamente interessate da attività industriali e prive di
 insediamenti abitativi.

Inquinamento acustico (L. 447/95): l'introduzione di rumore nell'ambiente abitativo o nell'ambiente esterno tale da provocare fastidio o disturbo al riposo e alle attività umane, pericolo per la salute umana, deterioramento degli ecosistemi, dei beni materiali, dei monumenti, dell'ambiente abitativo o dell'ambiente esterno o tale da interferire con le legittime fruizioni degli ambienti stessi.

Livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" (DM 16/03/98): valore del livello di pressione sonora ponderata "A" di un suono costante che, nel corso di un periodo specificato T, ha la medesima pressione quadratica media di un suono considerato, il cui livello varia in funzione del tempo:

$$L_{Aeq,T} = 10\log\left[\frac{1}{t_2 - t_1} \int_0^T \frac{p_A^2(t)}{p_0^2} dt\right] dB(A)$$

dove LAeq è il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" considerato in un intervallo di tempo che inizia all'istante t1 e termina all'istante t2; pA(t) è il valore istantaneo della pressione sonora ponderata "A" del segnale acustico in Pascal (Pa); p0 = 20 microPa è la pressione sonora di riferimento.

Livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" relativo al tempo a lungo termine TL (LAeq,TL): il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" relativo al tempo a lungo termine (LAeq,TL) può essere riferito:

a) al valore medio su tutto il periodo, con riferimento al livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" relativo a tutto il tempo TL, espresso dalla relazione:

$$L_{Aeq,TL} = 10 \log \left[\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} 10^{0.1(L_{Aeq,T_R})i} \right] dB(A)$$

essendo N i tempi di riferimento considerati.

b) al singolo intervallo orario nei TR. In questo caso si individua un TM di 1 ora all'interno del TO nel quale si svolge il fenomeno in esame. (LAeq,TL) rappresenta il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderata "A" risultante dalla somma degli M tempi di misura TM, espresso dalla seguente relazione:

$$L_{Aeq,TL} = 10 \log \left[\frac{1}{M} \sum_{i=1}^{M} 10^{0.1(L_{Aeq,T_h})_i} \right] \qquad dB(A)$$

dove i è il singolo intervallo di 1 ora nell' i-esimo TR. E' il livello che si confronta con i limiti di attenzione.

Livello di emissione (DM 16/03/98): è il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderato "A", dovuto alla sorgente specifica. È il livello che si confronta con i limiti di emissione.

Livello di rumore ambientale (LA) (DM 16/03/98): è il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderato "A", prodotto da tutte le sorgenti di rumore esistenti in un dato luogo e durante un determinato tempo. Il rumore ambientale è costituito dall'insieme del rumore residuo e da quello prodotto dalle specifiche sorgenti disturbanti, con l'esclusione degli eventi sonori singolarmente identificabili di natura eccezionale rispetto al valore ambientale della zona. È il livello che si confronta con i limiti massimi di esposizione.

Livello di rumore residuo (LR) (DM 16/03/98): è il livello continuo equivalente di pressione sonora ponderato "A", che si rileva quando si esclude la specifica sorgente

disturbante. Deve essere misurato con le identiche modalità impiegate per la misura del

rumore ambientale e non deve contenere eventi sonori atipici.

Livello differenziale di rumore (LD) (DM 16/03/98): differenza tra livello di rumore

ambientale (LA) e quello di rumore residuo (LR).

Tempo di riferimento (TR) (D.M. 16/03/98): rappresenta il periodo della giornata

all'interno del quale si eseguono le misure.

La durata della giornata è articolata in due tempi di riferimento:

- diurno compreso tra le h 6,00 e le h 22,00;

- **notturno** compreso tra le h 22,00 e le h 6,00.

Sorgente specifica (D.M. 16/03/98): sorgente sonora selettivamente identificabile che

costituisce la causa del potenziale inquinamento acustico.

Valore limite di emissione (L. 447/95): valori limite di emissione: il valore massimo

di rumore che può essere emesso da una sorgente sonora, misurato in prossimità della

sorgente stessa.

Valore limite di immissione (L. 447/95): il valore massimo di rumore che può essere

immesso da una o più sorgenti sonore nell'ambiente abitativo o nell'ambiente esterno,

misurato in prossimità dei ricettori.

QUADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO

Legge 447/95

La Legge 447/95 "Legge quadro sull'inquinamento acustico" stabilisce i principi

fondamentali in materia di tutela dell'ambiente abitativo dall'inquinamento acustico

ed introduce i concetti di inquinamento acustico, di valore limite di emissione ed

immissione, di tecnico competente in acustica.

D.P.C.M. 14/11/97

Il DPCM 14/11/97 "Determinazione dei valori limite delle sorgenti sonore" fissa i valori

limite di emissione, i valori limite assoluti di immissione ed i valori limite differenziali

di immissione (5 dB per il periodo diurno e 3 dB per il periodo notturno).

In particolare:

Classi di destinazione d'uso del territorio	Diurno Leq(A)	Notturno Leq(A)
Classe I	45	35
Classe II	50	40
Classe III	55	45
Classe IV	60	50
Classe V	65	55
Classe VI	65	65

Tabella: Valori limite di emissione

Classi di destinazione d'uso del territorio	Diurno Leq(A)	Notturno Leq(A)
Classe I	50	40
Classe II	55	45
Classe III	60	50
Classe IV	65	55
Classe V	70	70
Classe VI	70	70

Tabella: Valori limite assoluti di immissione

D.M. 16/03/98

Il DM 16/03/98 "Tecniche di rilevamento e di misurazione dell'inquinamento acustico" stabilisce le tecniche di rilevamento e di misurazione dell'inquinamento da rumore, in attuazione della Legge 447/95.

Decreto legislativo 17 febbraio 2017, n. 42

Definisce i criteri generali per l'esercizio dell'attività del tecnico competente in acustica.

DESCRIZIONE TERRITORIALE ED URBANISTICA DEL PROGETTO

La proposta progettuale prevede la realizzazione di una centrale, con una superficie complessiva di progetto pari a 102,38 ha circa ricadente nell'area agricola dei comuni di Santa Croce di Magliano e San Giuliano di Puglia (CB). L'impianto sarà composto da moduli bifacciali posizionati su trackers mono assiali orientati asse Nord-Sud (1P: 1 portrait) con sistema intelligente di rotazione al sole, compreso il backtracking, finalizzato alla massimizzazione della efficienza ed alla riduzione dell'utilizzo del suolo. L'intera centrale di produzione sarà collegata in antenna a 36KV come da preventivo di connessione (c.p. 202102773) di TERNA spa, presso un nuovo ampliamento della Stazione Elettrica di Trasformazione (SE)380/150 kV della RTN esistente (Rotello 380): Rotello 36kV.

Saranno realizzate strutture di supporto dei moduli, inseguitori solari mono assiali, in acciaio zincato a caldo ed ancorate al terreno tramite infissione diretta ad una profondità idonea a sostenere l'azione del vento/neve. Non saranno utilizzate fondazioni in cemento armato.

Il generatore fotovoltaico è stato progettato e configurato sulla base dei moduli fotovoltaici da 670 Wp cristallini bifacciali.

L'impianto sarà realizzato su terreni collinari situati nei comuni di Santa Croce di Magliano e San Giuliano di Puglia (Cb).

Parco Fotovoltaico Santa Croce di Magliano

Latitudine	41° 42'50.10"N
Longitudine	15° 02'37.24"E
Altitudine [m.s.l.m.]	271
Zona Climatica	Е
Gradi Giorno	2.142

➤ Parco Fotovoltaico San Giuliano di Puglia (Cb):

Latitudine	41° 40'51.09"N
Longitudine	15° 04'38.49"E
Altitudine [m.s.l.m.]	210
Zona Climatica	D
Gradi Giorno	1.919

Il comune di Santa Croce di Magliano e Rotello (Cb) non dispone di un Piano Regolatore Generale ma è dotato di un piano di Fabbricazione approvato con

Legge n. 457 del 5 agosto 1978. Il comune di San Giuliano di Puglia (Cb) è dotato di un Piano Regolatore Generale con delibera n. 56 del 22 febbraio 1980.

Le aree su cui verrà realizzato l'impianto sono costituite da suolo agricolo classificate secondo i piani in "Zona \mathbf{E} – agricola".

Tali aree, acquisite con Contratto di Compravendita ed ubicate nei comuni di Santa Croce di Magliano e San Giuliano di Puglia, sono indentificate dalle particelle indicate di seguito

Comune di Santa Croce di Magliano (Cb).

Foglio	Particelle
26	9, 8, 10, 11, 12, 54, 59
43	464, 115, 108, 114, 107, 270, 333, 468,
	470
29	13, 14, 59, 40, 58, 38
28	45

Comune di San Giuliano di Puglia (Cb).

Foglio	Particelle
29	25, 28
30	61, 39, 41, 42, 63, 37, 55, 38, 40

CAMPO	n. moduli	Potenza [Wp]
Santa Croce	6.180	4.140.600
Paladino	14.760	9.889.200
Casciano	29.760	19.939.200
Melanico	18.660	12.502.200
Malafede	24.300	16.281.000

Il sito di impianto è raggiungibile dal centro comunale di Santa Croce di Magliano attraverso la viabilità Provinciale (SP 166-via delle Croci e SP 118).

Il generatore FV è costituito da 93.660 moduli cristallini bifacciali da 670 Wp cad. di potenza nominale, posizionati su inseguitori mono assiali, in configurazione: 1P, 1 portrait.

La distribuzione dei pannelli sulle aree è eseguita per minimizzare le perdite dovute all'ombreggiamento considerando la minima inclinazione del sole, ed è

stato valutato un passo di 4,50 m, essendo presente lo smart backtracking.

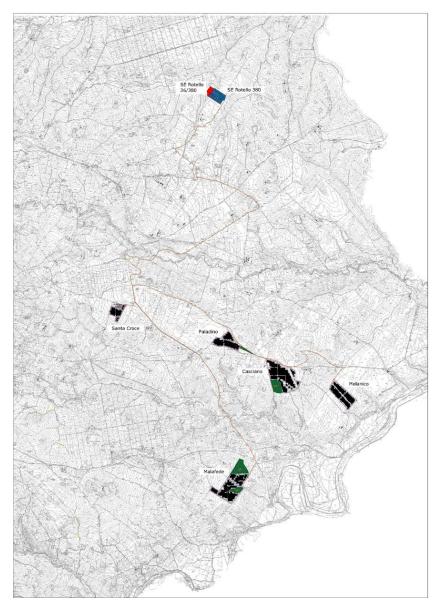


Figura 1: Layout Impianto su Base C.T.R.

DESCRIZIONE E FUNZIONAMENTO DELL'OPERA

Il progetto proposto è relativo alla realizzazione di un impianto per la produzione di energia elettrica da fonte rinnovabile, nella fattispecie solare fotovoltaica, integrato all'agricoltura comprensivo di un impianto di accumulo energia elettrica della potenza di $62.751~\mathrm{kWp} + 20~\mathrm{MW}$ c.a. di accumulo da 6h + opere connesse, da collegare alla rete RTN alla stazione "Rotello $36~\mathrm{kV}$.

I pannelli fotovoltaici, costituiti dall'unione di più celle fotovoltaiche, convertono l'energia dei fotoni in elettricità. Il processo che crea questa "energia" viene chiamato

effetto fotovoltaico, ovvero il meccanismo che, partendo dalla luce del sole, induce la

"stimolazione" degli elettroni presenti nel silicio di cui è composta ogni cella solare.

Semplificando al massimo: quando un fotone colpisce la superficie della cella

fotovoltaica, la sua energia viene trasferita agli elettroni presenti sulla cella in silicio.

Questi elettroni vengono "eccitati" e iniziano a fluire nel circuito producendo

corrente elettrica. Un pannello solare produce energia in Corrente Continua, in

inglese: DC (Direct Current).

Sarà poi compito dell'inverter convertirla in Corrente Alternata per trasportarla ed

utilizzarla nelle nostre reti di distribuzione. Gli edifici domestici e industriali, infatti,

sono predisposti per il trasporto e l'utilizzo di corrente alternata.

Quindi per sintetizzare i compenti di un parco fotovoltaico possono essere così

elencate:

Moduli fotovoltaici composti da celle fotovoltaiche che trasformano la luce

del sole in elettricità;

• Uno o più inverter, apparecchi che convertono la corrente continua in corrente

alternata;

Trasformatori, apparecchi che convertono la tensione alternata generata

dall'inverter generalmente, adatta ad essere immessa nelle reti di

distribuzione;

Cabine elettriche di sottocampo, e di consegna;

Cavidotti;

INDIVIDUAZIONE DELLE SORGENTI DISTURBANTI

E'ormai risaputo che gli impianti fotovoltaici non producono impatti acustici

rilevanti rispetto le altre forme di energia rinnovabile e/o impianti industriali.

Come detto in precedenza, tale impianto genera energia elettrica in corrente continua,

che per essere commutata in energia con caratteristiche di rete ha bisogno di

apparecchiature di condizionamento della potenza, che possono essere poste in

prefabbricati tecnici munite di porte, finestre e prese d'aria per la ventilazione dei

locali. Quindi le uniche sorgenti di rumore per impianti del genere, sono costituite dai

gruppi inverter, dai trasformatori e dalle emissioni acustiche dovute ai ventilatori

necessari al raffreddamento di tali apparecchiature (in caso di configurazione indoor).

Questi possono essere alloggiati sia in configurazione indoor (protetti in locali tecnici)

o outdoor (senza la protezione dei locali tecnici), chiamati comunemente POWER STATION. Nel nostro caso in esame, le power station saranno in numero 15 unità + 3 riferite all'accumulo, con massimo quattro inverter ciascuno. Quindi per ogni power station è possibile avere un massimo di nr.4 inverter ed nr.1 trasformatore. Nella seguente trattazione andremo a considerare il caso peggiorativo, ovvero come se le power station siano realizzate in configurazione outdoor senza quindi l'effetto fonoisolante della cabina.

Chiaramente nelle ore notturne, tali sorgenti non funzioneranno in quanto il campo fotovoltaico non produrrà energia e quindi non ci saranno emissioni acustiche nel tempo di riferimento notturno.

Dall'analisi delle schede tecniche degli inverter solari della casa costruttrice INGECON SUN otteniamo che:



General Information	
Ambient temperature	-20 °C to +57 °C
Relative humidity (non-condensing)	0 - 100%
Protection class	IP54 (IP56 with the sand trap kit)
Corrosion protection	C5H
Maximum altitude	4,500 m (for installations beyond 1,000 m, please contact Ingeteam's solar sales department)
Cooling system	Air forced with temperature control (230 V phase + neutral power supply)
Air flow range	0 - 7,800 m³/h
Average air flow	4,200 m³/h
Acoustic emission (100% / 50% load)	<66 dB(A) at 10m / <54.5 dB(A) at 10m
Marking	CE
EMC and security standards	EN 61000-6-1, EN 61000-6-2, EN 61000-6-4, EN 61000-3-11, EN 61000-3-12, EN 62109-1, EN 62109-2, IEC 62103, EN 50178, FCC Part 15, AS3100
Grid connection standards	IEC 62116, Arrèté 23-04-2008, CEI 0-16 Ed. 2019-04, Terna A68, G59/Z, BDEW-Mittelspannungsrichtlinie:2011, P.O.12.3, South African Grid code (ver 3.0), Chilean Grid Code, Ecuadorian Grid Code, Peruan Grid code, Thailand PEA requirements, IEC 61727, UNE 206007-1, ABNT NBR 16149, ABNT NBR 16150, IEEE 1547, IEEE1547.1, GGC&CGC China, DEWA (Dubai) Grid code, Jordan Grid Code, RETIE Colombia

per valutare i livelli emissivi dei gruppi inverter, ci metteremo nelle peggiori condizioni acustiche possibili, andando quindi a considerare il funzionamento al 100% (caso limite che potrà verificarsi sporadicamente durante l'arco del tempo di riferimento diurno 16 ore), con un livello emissivo a 10 metri dalla sorgente pari a 65 dB(A) e considerando il massimo numero degli inverter per ogni power station, ovvero nr.4 inverter. Con tali ipotesi, i contributi emissivi di eventuali trasformatori, come ad esempio quello riferito al Trasformatore MT 36 kV 7100 kVA potranno essere trascurati, in quanto essi sono generalmente più bassi dei livelli emissivi di tutti i gruppi inverter intesi anche in numero di presenze. Nei paragrafi successivi si andranno ad individuare e quantificare tali sorgenti disturbanti insieme ai ricettori.

EMISSIONI RUMOROSE PROVENIENTI DALL'ESTERNO DEL PROGETTO

Il parco fotovoltaico in questione è inserito in un contesto agricolo, quindi le emissioni sonore non imputabili al progetto sono riferite ai mezzi e dalle aziende agricole presenti nelle aree limitrofe e dalla circolazione degli automezzi lungo le infrastrutture viarie.

INDIVIDUAZIONE DEI RICETTORI SENSIBILI

La normativa vigente, individua come ricettori sensibili tutte quelle aree occupate da attività da tutelare acusticamente come:

- le scuole di ogni ordine e grado:
- gli ospedali;

• le case di cura e di riposo;

E' importante evidenziare che nei pressi dell'impianto in questione, insistente in un'area avente vocazione agricola/produttiva, non sono localizzati tali ricettori.

Quindi per tale motivo, come potenziali ricettori sensibili da tener conto, situati nelle immediate vicinanze dell'impianto, e che possono essere interessati alla rumorosità indotta dall'attività in oggetto, si individuano:

- R1 Fabbricato Rurale;
- R2 Fabbricato Rurale;
- R3 Fabbricato Rurale;
- R4 Fabbricato Rurale:
- R5 Fabbricato Rurale;

Considerare altri ricettori, a distanze maggiori di quelli sopraindicati, non ha acusticamente senso, per due motivi principali:

- Se sono rispettati i limiti acustici ai ricettori più vicini all'impianto in questione, sarà sicuramente verificato ai ricettori situati a distanze maggiori per effetti di fenomeni di attenuazione e dissipazione del rumore dovute alle distanze maggiori.
- E' pacifico dedurre che il contributo della immissione sonora ai ricettori non sarà dovuto dall'impianto in questione, ma certamente da altri impianti/sorgenti disturbanti presenti nell'aria.

INDIVIDUAZIONE DEI PUNTI DI MISURA PER LA DETERMINAZIONE DEL RUMORE RESIDUO (LIVELLO ANTE-OPERAM)

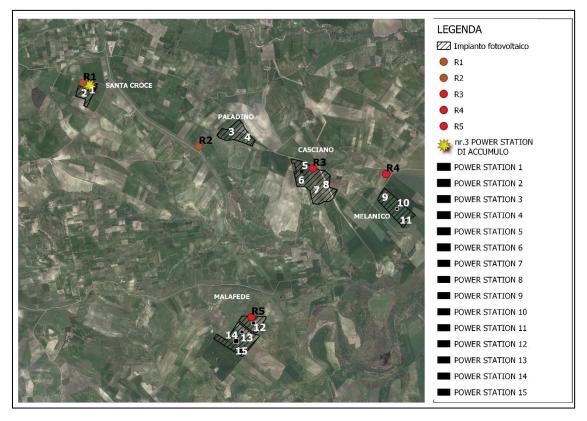
Per la scelta delle postazioni di misura, ove dovranno verificarsi il rispetto dei valori di immissione, si scelgono i punti in corrispondenza dei ricettori direttamente esposti alle sorgenti disturbanti individuate, così come indicato dalla Legge Quadro 447/95 e dal DPCM 16/03/1998.

Invece il DPCM 14/11/1997 art.4 comma 1, ribadisce che la verifica dei <u>valori</u> <u>limite differenziali di immissione</u> deve essere effettuata solo e soltanto all'interno di "ambienti abitativi" e quindi esclusivamente in locali "interni" ad un edificio; così come lo sono sicuramente le stanze di una *civile abitazione*.

In questa sede, non risultando agevole entrare e predisporre indagini fonometriche, all'interno degli spazi interni dei ricettori individuati, si decide comunque di

"stimarlo" in area esterna che possa essere quella più prossima direttamente esposta al ricettore, cosi' da poter dedurre, in maniera cautelativa, che se è rispettato il limite del differenziale di immissione in tali punti esterni, sarà sicuramente rispettato quello all'interno degli ambienti dei ricettori, per effetti di fenomeni di attenuazione e dissipazione del rumore derivanti dall'involucro delle pareti del ricettore e dalle distanze maggiori rispetto alla postazione di misura.

Quindi definito l'individuazione dei punti di misura avvenuta grazie anche ad un sopralluogo sull'area in questione, si provvederà a misurare i livelli dei rumori residui (sorgenti disturbanti individuate spente), che rappresentano il livello ante-operam del progetto. Considerando che, l'area del progetto è molto estesa pari a circa 102 ettari, si è suddiviso il parco fotovoltaico in più sotto-parchi, individuando un numero pari a 5 ricettori che potessero inglobare e coprire equamente tutta l'area da considerare.



Id. Punti di Misura	Tipologia di misura	Distanza tra il Punto di Misura e Sorgenti Disturbanti				
		R1-1	143 m			
R1	Immissione al Ricettore R1	R1-2	163 m			
		R1- accumulo	149 m			
		R2-3	583 m			
R2	Immissione al Ricettore R2	R2-4	814 m			
		R3-5	183 m			
D.C.		R3-6	266 m			
R3	Immissione al Ricettore R3	R3-7	364 m			
		R3-8	348 m			
R4	Immissione al Ricettore R4	R4-9	363 m			
		R4-10	608 m			
		R4-11	832 m			
		R5-12	95 m			
R5	R5 Immissione al Ricettore R5		280 m			
		R5-14	467 m			
		R5-15	585 m			

Chiaramente, per quanto riguarda i contributi immissivi ai vari ricettori, questi sono dati dalla somma energetica dei livelli acustici delle varie sorgenti disturbanti (Power station) calcolati con il modello previsionale al ricettore e del rumore residuo misurato in corrispondenza sempre al ricettore. Sono stati considerati le sorgenti disturbanti

situati all'interno dei vari sottocampi, quelle più vicine al ricettore considerato, cosi che il rumore da loro prodotto può interessare il ricettore più prossimo. Per esempio per il ricettore R1 sono state considerate le Power Station nr.1 e 2, mentre sono state trascurate i vari contributi delle altre Power Station, poiché sono situate a distanze considerevoli, in questo caso maggiori di 2 Km, tali che i corrispettivi livelli acustici stimati al ricettore R1 riferiti alle restanti Power Station saranno del tutto trascurabili.

INQUADRAMENTO TERRITORIALE

Ai fini della determinazione dei valori limite, il D.P.C.M. 1 marzo 1991, che adotta la classificazione in zone del D.M. n°1444/68, istituisce il criterio della zonizzazione: ogni comune deve dividere il proprio territorio in 6 fasce, ciascuna soggetta ad un diverso limite di rumorosità. Secondo il D.P.C.M. i Comuni sono tenuti a suddividere il loro territorio in zone a seconda della tipologia degli insediamenti (i limiti fissati sono quelli aggiornati dal D.P.C.M. 14 novembre 1997).

Classificazione Acustica

I comuni di Santa Croce di Magliano e San Giuliano di Puglia (Cb) non sono dotati del Piano di Zonizzazione Acustica Comunale, quindi in ottemperanza all'art. 6 del D.P.C.M. 14.11.97 si applicano i limiti di cui al D.M. 2 aprile 1968 n.144 individuando la zona in questione come: "TUTTO IL TERRITORIO NAZIONALE" con limite diurno di **70 dB(A)** e notturno **60 dB(A)**

Zonizzazione	Limite diurno Leq(A)	Limite notturno Leq (A)
Tutto il territorio nazionale	70	60
Zona A (DM 1444/68)	65	55
Zona B (DM 1444/68)	60	50
Zona esclusivamente industriale	70	70

DESCRIZIONE DEL MODELLO TEORICO ADOTTATO PER LA PREVISIONALE DI IMPATTO ACUSTICO

Il modello teorico-matematico utilizzato in questa trattazione, è stato preso come riferimento da quello del manuale dell'INAIL "*Metodologie e interventi tecnici per la riduzione del rumore negli ambienti di lavoro*". In particolare la metodologia di calcolo è quella derivante dalla norma ISO 9163-2.

Prima di tutto, bisogna distinguere la propagazione del suono in ambiente chiusi ed

ambienti aperti.

Infatti all'aperto il suono emesso da una sorgente raggiunge il punto di ricezione mediante il solo suono diretto (condizione denominata di "campo libero"). In un ambiente chiuso il suono emesso da una sorgente raggiunge il punto di ricezione non solo mediante il suono diretto ma anche attraverso le innumerevoli riflessioni che le onde sonore compiono sulle pareti dell'ambiente e che raggiungono con ritardi di tempo crescenti il medesimo ricevitore.

Nella posizione di ricezione, come in tutti gli altri punti interni all'ambiente, il suono subisce due modificazioni fondamentali:

- i suoni sono percepiti con una coda riverberante;
- il livello sonoro e maggiore rispetto al campo libero (a parità di distanza dalla sorgente sonora).

Entrambi questi due effetti sono fisicamente descrivibili facendo ricorso alle proprietà acustiche delle superfici delimitanti l'ambiente ed al volume dell'ambiente stesso.

In particolare ad ogni superficie dell'ambiente (o ad ogni porzione di essa). Si associa una grandezza denominata "assorbimento acustico (α i) che descrive le proprietà fisiche della superficie rispetto al suono su di essa incidente. Un valore pari all'unita, (α i = 1), corrisponde al massimo assorbimento acustico, mentre un valore prossimo a zero (α i = 0) indica scarso assorbimento e, conseguentemente, la proprietà della superficie di riflettere quasi integralmente le onde sonore.

Quindi negli ambienti aperti, ipotizzando una sorgente omnidirezionale (fattore di direttività pari a 1) collocata in condizioni di campo sonoro libero, la relazione di riferimento e la seguente:

$$Lp = Lw - 20Log r - 11$$

dove r è la distanza in metri dalla sorgente e Lw il livello di potenza acustica espresso in dB

Nel nostro caso, si andrà a considerare che tutte le aree tecniche che ospiteranno gli inverter, denominati POWER STATION, come sorgenti puntiformi, ovvero in campo libero, e considerando il fattore di direttività 1, come nelle ipotesi sopradescritte. Quindi la formula utilizzata per gli ambienti aperti, se non si conosce il livello di potenza sonora della sorgente, ma è noto il livello di pressione sonora dell'inverter ad una distanza di 10 metri (Lp1), si può calcolare il livello di pressione sonora al ricettore (Lp2) ad una certa distanza (r2) nella stessa direzione utilizzando

l'espressione:

$$L_{p1} - L_{p2} = 20 \log \frac{r_2}{r_1}$$

La formula sopraindicata è quella che utilizzeremo in questa sede.

STRUMENTAZIONE UTILIZZATA

Si precisa che per la elaborazione delle certificazioni al rumore, l'Ing. Emanuele Edmondo Scafuto si è basato oltre che sui rilievi fonometrici effettuati, sui dati forniti dalla società per quanto concerne la posizione dei gruppi inverter.

Tipo	Marca e	N°	Data	Certificato di		
	modello	matricola	Taratura	Taratura		
Fonometro	Bedrock	B1291	23/06/2021	185/10679		
Integratore	SM90					
Calibratore	BAC 1	96070	23/06/2021	185/10678		
Filtri 1/3	Bedrock	B1291 1/3	23/06/2021	185/10680		
ott.	SM90	ott.				

La strumentazione è di classe 1, conforme alle norme IEC 651/79 e 804/85 (CEI EN 60651/82 e CEI EN 60804/99)

Prima e dopo ogni serie di misure è stata controllata la calibrazione della strumentazione mediante calibratore in dotazione senza riscontrare variazioni apprezzabili dei parametri calibrati.

Gli strumenti ed i sistemi di misura sono provvisti di certificati di taratura, riportati nell'Allegato 2.

ESECUZIONI DELLE MISURE

Tecnico competente in acustica	Ing. Emanuele Edmondo Scafuto – Regione
	Campania D. D. N° 219 del 27/04/2021 -
	Numero Iscrizione Elenco Nazionale: 11697
Tecnico esecuzione misure	Ing. Emanuele Edmondo Scafuto
Data misure	26/03/2022
Ora inizio attività	12:13
Ora fine attività	13:21
Durata del Tempo di osservazione:	58 minuti

Durata dei campionamenti: 5 minuti

Condizioni meteorologiche Sereno

Velocità del vento < 5 m/s

Cuffia antivento microfono Presente

Precipitazioni atmosferiche Assenti

I rilievi sono stati effettuati il giorno 26 marzo 2022 dal sottoscritto, tecnico competente in acustica ambientale inserito nelle liste della Regione Campania ed in quelle nazionali del Ministero dell'Ambiente e della Sicurezza Energetica. La seguente campagna di misure fonometriche ha riguardato il rumore residuo (impianti/macchinari spenti) nei punti indicati nel paragrafo *Individuazione dei punti di misura per la determinazione del rumore residuo*.

Per la scelta delle postazioni di misura, ove dovranno verificarsi il rispetto dei valori di immissione, si scelgono i punti in corrispondenza dei ricettori direttamente esposti alle sorgenti disturbanti individuate, così come indicato dalla Legge Quadro 447/95 e dal DPCM 16/03/1998.

Invece il DPCM 14/11/1997 art.4 comma 1, ribadisce che la verifica dei valori limite differenziali di immissione deve essere effettuata solo e soltanto all'interno di "ambienti abitativi" e quindi esclusivamente in locali "interni" ad un edificio; così come lo sono sicuramente le stanze di una civile abitazione.

In questa sede, non risultando agevole entrare e predisporre indagini fonometriche, all'interno degli spazi interni dei ricettori individuati, si decide comunque di "stimarlo" in area esterna che possa essere quella più prossima direttamente esposta al ricettore, cosi' da poter dedurre, in maniera cautelativa, che se è rispettato il limite del differenziale di immissione in tali punti esterni, sarà sicuramente rispettato quello all'interno degli ambienti dei ricettori, per effetti di fenomeni di attenuazione e dissipazione del rumore derivanti dall'involucro delle pareti del ricettore e dalle distanze maggiori rispetto alla postazione di misura.

Il tempo di osservazione è stato quello dell'arco temporale dedicato al montaggio e alla calibrazione della catena fonometrica e al tempo necessario per le misure, cioè dalle 12:13 alle 13:21, con tempi di misura pari a cinque minuti per rilevamento.

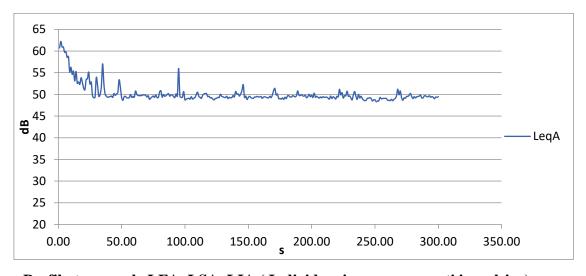
Il microfono è stato orientato verso la sorgente di rumore; il microfono, collegato al fonometro, è stato posizionato su apposito cavalletto ad un'altezza di 1,5 metri da terra

e ad almeno un metro da superfici riflettenti.

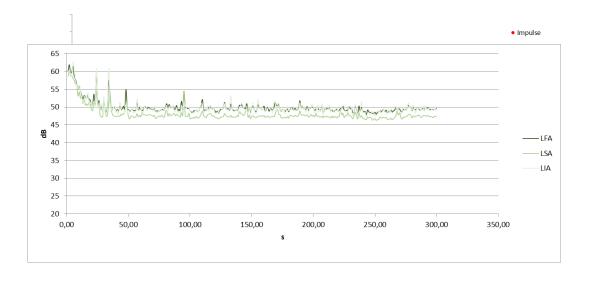
VALORI, TIME HISTORY E SPETTRI IN FREQUENZA DEI LIVELLI EQUIVALENTI MISURATI

Nome	Descrizione	Data	Ora	Durata
Misura		Misura	misura	
1	Rumore residuo	26/03/2022	12:18:19	300 s
Leq(A)=			51,1 dBA	l

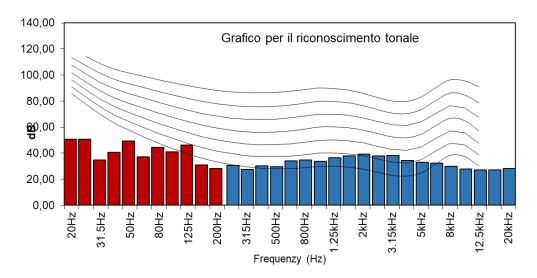
Profilo temporale del Leq(A)



Profilo temporale LFA, LSA, LIA (Individuazione componenti impulsive)

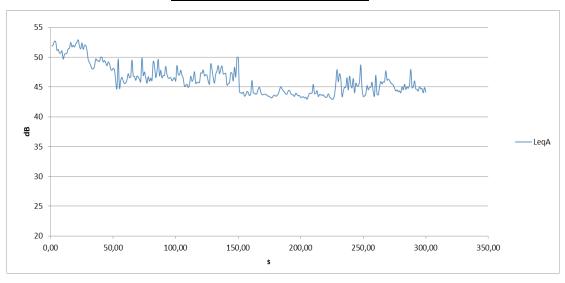


Sede Legale: Via F. Giordani ,42 - 80122 Napoli - Tel.+39 081 060 7743 Fax +39 081 060 7876 Rea-NA 1066126 - Capitale Sociale € 10.000,00 i.v. <u>starmolise@starenergia.com</u> - PEC: <u>starmolise@pecditta.com</u>, Cod. Univoco 5RUO82D C.F e P.IVA 09898851218

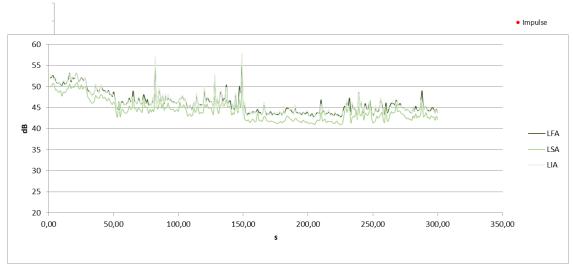


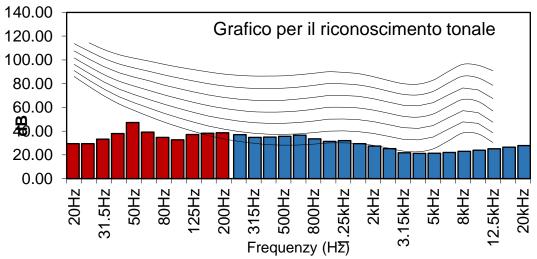
Nome	Descrizione	Data	Ora	Durata
Misura		Misura	misura	
2	Rumore	26/03/2022	12:31:12	300 s
	residuo			
Leq(A)=			47,1 dBA	

Profilo temporale del Leq(A)



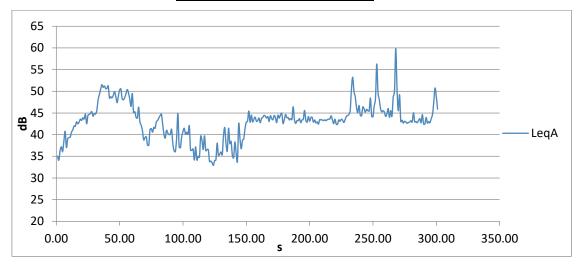
Profilo temporale LFA, LSA, LIA (Individuazione componenti impulsive)



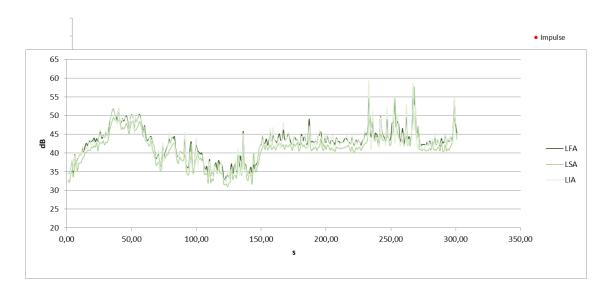


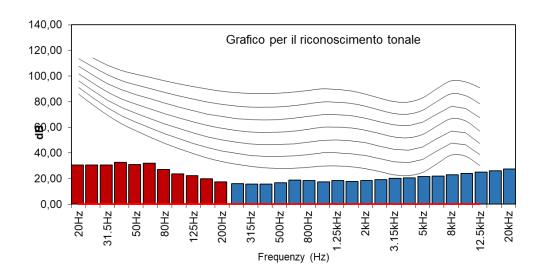
Nome	Descrizione	Data Ora		Durata
Misura		Misura	misura	
3	Rumore	26/03/2022	12:43:23	300 s
	residuo			
Leq(A)=			45,3 dBA	

Profilo temporale del Leq(A)



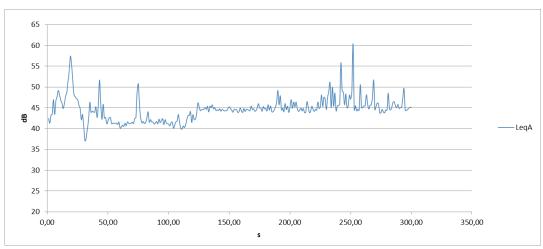
Profilo temporale LFA, LSA, LIA (Individuazione componenti impulsive)



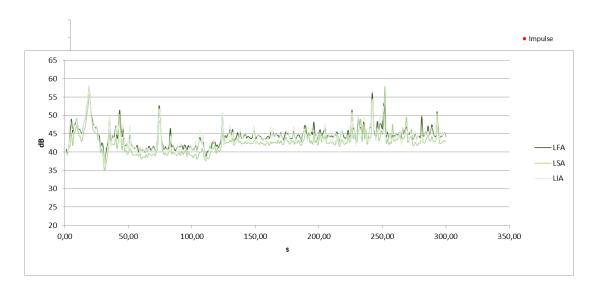


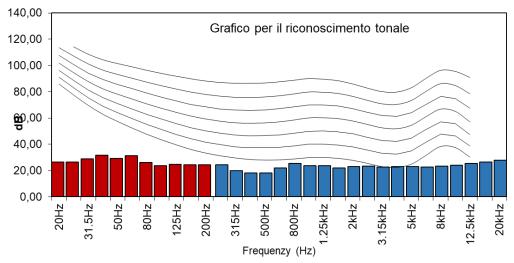
Nome	Descrizione	Data	Ora	Durata		
Misura		Misura	misura			
4	Rumore	26/03/2022	12:56:23	300 s		
	residuo					
Leq(A)=		<u>46,1 dBA</u>				

Profilo temporale del Leq(A)



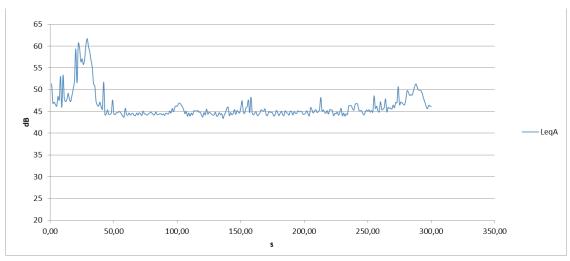
Profilo temporale LFA, LSA, LIA (Individuazione componenti impulsive)



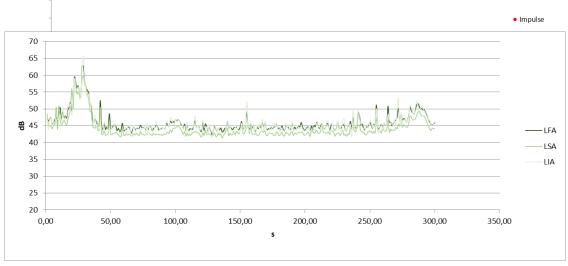


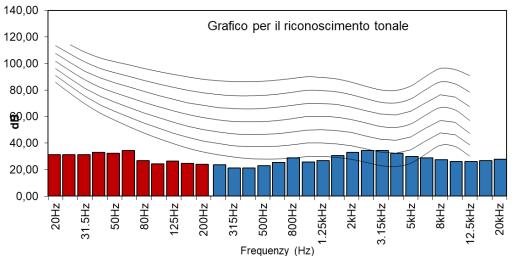
Nome	Descrizione	Data	Ora	Durata
Misura		Misura	misura	
5	Rumore	26/03/2022	13:21:50	300 s
	residuo			
Leq(A)=		48,6 dBA		

Profilo temporale del Leq(A)



Profilo temporale LFA, LSA, LIA (Individuazione componenti impulsive)





COMPUTO DELLE MISURE

Le misure sono state eseguite con fonometro di classe 1. A corredo di questo studio, sono stati valutati al rumore residuo eventuali eventi sonori impulsivi, eventi sonori con componenti tonali e componenti spettrali a bassa frequenza.

Evento sonoro impulsivo: per ogni punto, sono state rilevate le misure di LAImax e LASmax per un tempo adeguato; il rumore è considerato impulsivo se si verificano le seguenti condizioni:

- l'evento è ripetitivo (se si verifica almeno 10 volte nell'arco di un'ora ne periodo diurno ed almeno 2 volte nell'arco di un'ora nel periodo notturno;
- la differenza tra LAImax e LASmax è superiore a 6 dB;

• la durata dell'evento a -10 dB dal valore LAFmax è inferiore a 1 s.

Evento sonoro con componenti tonali: per determinare se sono presenti componenti tonali nel rumore (CT), è stata effettuata per ogni punto, un'analisi spettrale per bande normalizzate di 1/3 di ottava. L'analisi viene svolta nell'intervallo di frequenza compreso tra 20 Hz e 20 kHz. Le componenti tonali nel rumore sono presenti se il livello minimo di una banda supera i livelli minimi delle bande adiacenti per almeno 5 dB. Ove previsto, si applica il fattore di correzione KT.

Componenti spettrali a bassa frequenza: Nel caso siano presenti componenti tonali tali da consentire l'applicazione del fattore correttivo KT nell'intervallo di frequenze compreso tra 20 Hz e 20 kHz, si applica anche la correzione KB, esclusivamente nel tempo di riferimento notturno.

Dall'analisi dei dati non risultano presenti nelle misure effettuate né componenti tonali né impulsive.

STIMA DEI LIVELLI ACUSTICI SECONDO IL MODELLO PREVISIONALE ADOTATO

Nel caso in esame, individuate le sorgenti disturbanti, si vanno ad attribuire i livelli emissivi, desunte dalle schede tecniche.

Come già visto in precedenza, possiamo dedurre che le sorgenti disturbanti sono rappresentate dalle aree tecniche che ospitano uno o più inverter denominati POWER STATION, nel nostro caso, mettendoci nelle condizioni acusticamente più sfavorevoli, ovvero supponiamo che in ogni locale ci siano al massimo 4 inverter, su nr. 15 Power station totali.

Noto quindi il livello emissivo del singolo sistema inverter a 10 metri, otteniamo che all'esterno delle power station il livello di rumore a 10 metri, è dato dalla somma energetica dei livelli degli inverter:

 $Lp1 = 10 Log (N \times 10^{Li/10}) = 10 Log (4 \times 10^{65/10}) = 71 dB (A).$

Inoltre considerando anche un numero pari a 3 Power Station di accumulo situati in corrispondenza del sottocampo denominato *Santa Croce* (per semplicità di calcolo vengono considerati in un unico punto). Otteniamo che all'esterno dei locali tecnici il

Sede Legale: Via F. Giordani ,42 - 80122 Napoli - Tel.+39 081 060 7743 Fax +39 081 060 7876 Rea-NA 1066126 — Capitale Sociale € 10.000,00 i.v. <u>starmolise@starenergia.com</u> - PEC: <u>starmolise@pecditta.com</u>, Cod. Univoco 5RUO82D C.F e P.IVA 09898851218

livello di rumore a 10 metri, è dato dalla somma energetica dei livelli degli inverter: Lp1accumulo= $10 \text{ Log (N x } 10^{\text{ Li/10}}) = 10 \text{ Log (12 x } 10^{65/10}) = 75,8 \text{ dB (A)}.$

Nella tabella successiva si riportano le distanze tra i punti di misura/ ricettori e le sorgenti disturbanti, con i livelli immissivi stimati (con le formule viste nel paragrafo *Descrizione modello teorico adottato*) proprio in corrispondenza dei ricettori.

Punti di Misura/ Ricettore	Distanza tra il Punto di Misura e Sorgenti Disturbanti		Li (1 inverter) a 10 m dB(A)	Lp1 (4 inverter) dB(A)	Lp2 dB(A)
	R1-1	143 m			47,9
R1	R1-2	163 m	65	71	46,8
	R1- accumulo	149 m		75,8	52,3
		Lp	2(R1) tot		54,5
	R2-3	583 m			35,7
R2	R2 R2-4 814 m	814 m	65	71	32,8
		Lp	2(R2) tot		37,5
	R3-5	183 m			45,8
D2	R3-6	266 m	65	71	42,5
R3	R3-7	364 m			39,8
	R3-8	348 m			40,2
		Lp	2(R3) tot		48,8
	R4-9	383 m			36,8
R4	R4-10	608 m	65	71	34,5
	R4-11	832 m			32,6

		Lp	41,4		
	R5-12	95 m			51,5
	R5-13	280 m			42,1
R5			65	71	
	R5-14	467 m			37,6
	R5-15	585 m			35,7
		52,2			

Si evidenzia che nel calcolo della tabella, non si è tenuto conto dell'attenuazione e schermature dovuta alla presenza degli stessi pannelli fotovoltaici, tra la sorgente (power station) e ricettore.

ANALISI DI IMPATTO ACUSTICO PROVENIENTE DALLA FASE DI CANTIERE

Gli impatti acustici derivanti dalla fase di cantiere degli impianti fotovoltaici, possono rientrare nelle Autorizzazioni in Deroga per attività temporanea di cantiere edile, stradale ed assimilati. La Legge Quadro sull'acustica, afferma che l'autorità competente in materia è il Comune. Quindi la presente società richiederà eventualmente tale autorizzazione prima dell'apertura del cantiere, mentre in questa sede si procederà a descrivere sommariamente a scopo illustrativo tale problematica, che verrà poi affrontata in maniera dettagliata a tempo debito. Pertanto le attività rumorose associate alla realizzazione dell'impianto fotovoltaico possono essere ricondotte a titolo esemplificativo:

- Cantieri edili ed assimilabili (lavorazioni relative al montaggio ed alla realizzazione della struttura di progetto)
- Traffico indotto dal transito dei mezzi pesanti lungo la viabilità di accesso al cantiere I lavori previsti dal cantiere vengono riassunti in sei fasi distinte di seguito riportate (fasi generali che hanno la funzione di descrivere ed inglobare tutte le lavorazioni

possibili per un cantiere del genere:

Fase 1: rimozione vegetazione e rimodellamento dei suoli. In tale fase si prevede sia la

rimozione di eventuale vegetazione a basso fusto che la risistemazione ed il livellamento

del terreno. In tale fase si prevede l'utilizzo di una motosega, un bobcat e di un'autogru.

Fase 2: posa recinzione al confine della proprietà. Tale fase prevede la posa di una

recinzione a delimitazione dell'area di intervento. In tale fase si prevede l'utilizzo di

attrezzature manuali quali avvitatori/trapani, un bobcat e di un'autogru

Fase 3: realizzazione e posa cabine. In tale fase verranno realizzati gli elementi in

calcestruzzo. Le strumentazioni utilizzate sono le seguenti: un bobcat, una betoniera, un

saldatore ossiacetilenico, ed attrezzature manuali quali trapani/avvitatori. Si prevede

inoltre la realizzazione della cabina di trasformazione, per la quale si dovrà

preventivamente utilizzare una macchina per la posa dei micro pali trivellati.

Fase 4: tracciamenti. In tale fase si prevede lo scavo del terreno in preparazione della

posa dei cavi. Tale fase prevede l'utilizzo di un bobcat.

Fase 5: posa dei basamenti in acciaio. Questa fase prevede l'inserimento dei pali di

acciaio nel terreno che sosterranno il telaio dei pannelli fotovoltaici. Tale operazione

sarà effettuata con un escavatore idraulico che trivellerà il suolo.

Fase 6: montaggio pannelli fotovoltaici e cablaggi. Tale fase prevede il montaggio dei

pannelli al telaio ed il cablaggio dei fili elettrici. Gli strumenti utilizzati previsti sono

attrezzature manuali quali avvitatori/trapani ed un saldatore (ossiacetilenico)

Le attività di cantiere saranno esclusivamente diurna, con orari del tipo dalle 7:00 alle

18:00, solo nei giorni feriali.

Le valutazioni della rumorosità prodotta dal cantiere oggetto di studio, non sapendo in

questa fase specificatamente il modello dei macchinari che saranno utilizzati, a scopo

descrittivo, sono state effettuate attraverso l'impiego dei dati forniti dallo studio del

Comitato Paritetico Territoriale per la prevenzione infortuni, l'igiene e l'ambiente di

lavoro di Torino e Provincia, "Conoscere per prevenire n° 11". Lo studio si basa su una

serie di rilievi fonometrici che hanno consentito di classificare dal punto di vista acustico

n°358 macchinari rappresentativi delle attrezzature utilizzate per la realizzazione delle

principali attività cantieristiche. Oltre alle caratteristiche dei singoli macchinari lo studio

fornisce informazioni molto utili in merito alle usuali percentuali di impiego relative alle

Sede Legale: Via F. Giordani ,42 - 80122 Napoli - Tel.+39 081 060 7743 Fax +39 081 060 7876 Rea-NA

differenti lavorazioni. Per ogni lavorazione vengono indicati i macchinari utilizzati e le rispettive potenze sonore.

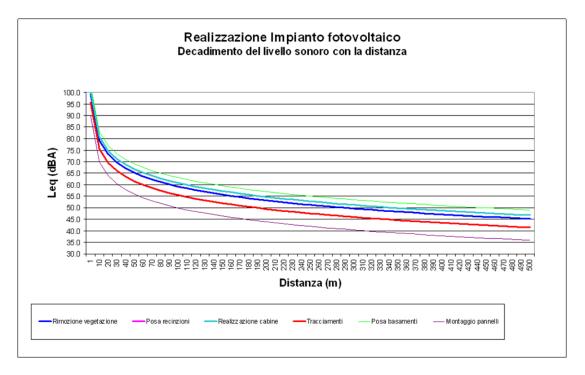
I macchinari che saranno impiegati nelle varie fasi di cantiere sono riassunti nella Tabella di seguito rappresentata, dove vengono specificate le prestazioni rumorose: gli spettri di frequenze e le potenze. Questi verranno considerati come sorgenti puntiformi e che il funzionamento di tali macchinari rientra solamente nel periodo diurno (16h).

	Lw	31.5	63	125	250	500	1K	2K	4K	8K	16K		
Macchina	dB(A)	dB	dB	dB	dB	dB	dB	dB	dB	dB	dB	Marca	Modello
Fase 1: Rimozione Vegetazione													
Autocarro+gru (2,5t)	98,8	96,8	98,9	99,1	86,2	89,6	94,1	94,0	89,1	80,0	73,0	IVECO	Z 109-14
Motosega	103,5	81,1	86,0	92,8	90,3	93,2	96,5	94,3	99,2	94,6	90,1	KOMATSU	G 310 TS
Bobcat	103,5	105,6	111,5	103,8	103,6	102,1	98,0	93,8	88,9	82,6	76,2	Melroe	Bobcat751
Potenza sonora complessiva	107,2												
Fase 2: Posa recinzione													
Autocarro+gru (2,5t)	98,8	96,8	98,9	99,1	86,2	89,6	94,1	94,0	89,1	80,0	73,0	IVECO	Z 109-14
Bobcat	103,5	105,6	111,5	103,8	103,6	102,1	98,0	93,8	88,9	82,6	76,2	Melroe	Bobcat751
avvitatore/trapano	97,6	62,6	74,0	72,9	75,0	82,0	91,2	92,8	88,5	89,6	90,6	Bosch	GBH 2-20 SRE
Potenza sonora complessiva	105,5												
Fase 3: Realizzazione cabine													
Bobcat	103,5	105,6	111,5	103,8	103,6	102,1	98,0	93,8	88,9	82,6	76,2	Melroe	Bobcat751
betoniera	98,3	85,7	91,6	96,9	91,6	96,1	94,4	90,0	82,1	80,8	74,4	ICARDI	N.C.
avvitatore/trapano	97,6	62,6	74,0	72,9	75,0	82,0	91,2	92,8	88,5	89,6	90,6	Bosch	GBH 2-20 SRE
saldatore (cannello ossiacetilenico)	86,2	70,3	80,4	77,1	71,2	74,6	75,5	76,8	80,0	81,6	84,5	N.C.	N.C.
Potenza sonora complessiva	105.5												
Fase 4: Tracciamenti		•											
Bobcat	103,5	105,6	111,5	103,8	103,6	102,1	98,0	93,8	88,9	82,6	76,2	Melroe	Bobcat751
Potenza sonora complessiva	103,5												
Fase 5: Posa Basamenti in acciaio													
Escavatore idraulico	111.0	89,8	94,7	94,8	93	98,1	99	106,2	104,7	102,8	100,5	PEL-JOB	EB 150
Potenza sonora complessiva	111.0												
Fase 6: Montaggio pannelli e cablaggi		•											
avvitatore/trapano	97,6	62,6	74,0	72,9	75,0	82,0	91,2	92,8	88,5	89,6	90,6	Bosch	GBH 2-20 SRE
saldatore (cannello ossiacetilenico)	86,2	70,3	80,4	77,1	71,2	74,6	75,5	76,8	80,0	81,6	84,5	N.C.	N.C.
Potenza sonora complessiva	97,9												

Noti i livelli di potenza acustica, associabili ad ogni fase di lavorazione attraverso l'utilizzo delle leggi di propagazione sonora in campo aperto, sono stati calcolati i livelli di pressione presso i ricettori.

L'approccio seguito è quello del "worst case" caso più sfavorevole, ovvero il momento in cui tutte le attrezzature appartenenti alla stessa fase di lavorazioni vengono utilizzate contemporaneamente. Va evidenziato che il momento di massimo disturbo ha una durata limitata nel tempo. I risultati delle valutazioni sono riportati in Figura sottostante nella

quale è illustrato il decadimento dell'energia sonora, per divergenza geometrica, con la distanza.



Come si può notare l'attività più rumorosa risulta essere quella della posa dei basamenti e pertanto essa è stata presa come riferimento per la determinazione degli impatti sui ricettori. Infatti, nell'ipotesi cautelativa di contemporaneità del funzionamento di tutte le attività, ed ubicazione delle sorgenti in un unico punto, è stato evidenziato che già alla distanza di 15 metri dalle sorgenti il contributo energetico emesso dall'attività di posa dei basamenti in acciaio risulta essere la prevalente nonché la predominante. Il grafico mostra che la fase di cantiere più impattante produca un livello sonoro di 70 dB(A) ad una distanza di 30 metri. Quindi in definitiva i livelli equivalenti, riferiti all'orario di apertura del cantiere, non supereranno i 70 dB(A) al ricettore più esposto, nel periodo diurno.

IMPATTO ACUSTICO DEL TRAFFICO INDOTTO

Per la realizzazione del progetto, le varie fasi di lavorazioni inducono un traffico di mezzi pesanti e leggeri all' interno dell'area di intervento e nella via comunale di accesso. Il traffico veicolare previsto per l'approvvigionamento del materiale si calcola in massimo 10 veicoli pesanti al giorno, ovvero circa 20 passaggi A/R (considerando in 10 ore di lavoro al giorno). Tale flusso determina la circolazione al massimo di 2 veicoli A/R all'ora. Considerando invece come passaggio di veicoli leggeri legati al personale

e/o professionisti esterni di circa 5 veicoli al giorno, ovvero 10 passaggi A/R, quindi 1 veicolo all'ora. Mediamente un cantiere del genere può durare circa 11 mesi. Il traffico leggero associabile all'attività è legato all'afflusso e deflusso dei lavoratori dipendentie titolari ed è inquadrabile in mediamente 5 autoveicoli che giungono al sito al mattino e defluiscono alla sera.

Per quanto riguarda il traffico indotto, esclusivamente ai fini di calcolo, si procederà stimandone il contributo acustico sulla base del numero di transiti che sono stati identificati come 10 al giorno mezzi pesanti, e 5 al giorno per i mezzi leggeri i quali accedono e defluiscono alternativamente ed in maniera distribuita sull'intero periodo di riferimento diurno. Questo flusso, distribuito sulla media delle 10 ore di lavoro, comporta un andamento medio di 2 mezzi/ora di seguito per i mezzi pesanti ed 1 mezzo/ora per i mezzi leggeri.

Questi volumi di traffico sono stati utilizzati come dati di input per la stima del valore equivalente in dB(A) oraria prodotto dai veicoli in transito per l'afflusso ed il deflusso in corrispondenza dei ricettori individuati.

Per la quantificazione della componente, si è proceduto tramite il metodo del CNR "Istituto di Acustica "O.M. Corbino" di Cannelli, Gluck e Santoboni secondo cui:

 $L(Sorgente\ oraria) = 35,1+10\ log(Nl+8Np)+10log(25/d)+DLv+DLf+DLb+DLs+DLg+DLvb$

Dove:

35,1 rappresenta una costante di proporzionalità

Nl rappresenta il numero di passaggi orari del traffico leggero Np rappresenta il numero di passaggi orari del traffico pesante

d rappresenta la distanza fra il punto di osservazione e la mezzeria stradale in metri

DLv rappresenta la velocità media del flusso individuata secondo la seguente tabella:

Velocità media del flusso di traffico (km/h)	∆L _v (dBA)
30 – 50	0
60	+1.0
70	+2.0
80	+3.0
100	+4.0

DLf rappresenta un parametro di correzione determinato dalla riflessione del rumore sulla facciata vicina al punto di osservazione, eventualmente pari a 2.5 dBA

DLb rappresenta un parametro di correzione determinato dalla riflessione del rumore sulla facciata opposta al punto di osservazione, eventualmente pari a 1.5 dBA;

DLs rappresenta un coefficiente legato al tipo di manto stradale determinato secondo la seguente tabella:

Tipo di manto stradale	∆L _s (dBA)
Asfalto liscio	-0.5
Asfalto ruvido	0
Cemento	+1.5
Manto lastricato scabro	+4.0

DLg rappresenta un coefficiente legato alla pendenza della strada determinato secondo la seguente tabella:

Pendenza (%)	ΔL _g (dBA)
5	0
6	+0.6
7	+1.2
8	+1.8
9	+2.4
10	+3.0
Per ogni ulteriore unità percentuale	+0.6

DLvb rappresenta un coefficiente legato alla presenza di rallentamenti e/o accelerazioni del flusso determinato secondo la seguente tabella:

Situazione di traffico	ΔL _{vb} (dBA)
In prossimità di semafori	+1.0
Velocità del flusso veicolare < 30 km/h	-1.5

Nel caso in esame si sono assunti come variabili le condizioni di traffico costituite da:

- 2 automezzi pesante per ora e 1 veicolo leggero per ora;
- distanza dalla mezzeria stradale circa al ricettore R1 pari 38 m, per R2 pari a 63 m per R3 pari a 42 m, per R4 pari a 90 m ed infine per R5 pari a 203.
- velocità media del flusso < 30 Km/h
- manto stradale costituito da asfalto liscio
- pendenza inferiore al 5%

- situazione di traffico velocità di flusso veicolare < 30 Km/h

[L (traffico indotto - R1)= 47,6 dB(A)]

[L (traffico indotto – R2)= 45,4 dB(A)]

[L (traffico indotto – R3)= 47,2 dB(A)]

[L (traffico indotto - R4)= 43,8 dB(A)]

[L (traffico indotto – R5)= 40,3 dB(A)]

I valori stimati del traffico indotto ai ricettori, risultano conformi e compatibili ai limiti della normativa vigente.

Tabelle Riepilogative dei Risultati Ottenuti

Si riportano i risultati ottenuti, ricordando che il rumore ambientale stimato sarà dato dalla somma energetica dal valore previsionale calcolato attraverso il modello matematico utilizzato ed il livello di rumore residuo misurato.

Il valore di immissione è il valore di rumore che può essere immesso dall'insieme delle sorgenti sonore presenti in un determinato luogo (quindi comprendono sia il campo fotovoltaico in analisi che i livelli di rumore attribuibili ad altre sorgenti diverse da quelle in analisi) nell'ambiente abitativo o nell'ambiente esterno. (LAq(TM) ovvero rappresenta il valore misurato in corrispondenza dei ricettori).

A scopo cautelativo, per considerare un valore più alto, non si applica questa sorta di "spalmatura" su tutto il periodo di riferimento diurno (16 ore), che si ottiene applicando la formula qui di seguito riportata:

$$L_{Aeq,T_R} = 10 \log \left[\frac{1}{T_R} \sum_{i=1}^{n} (T_0)_i 10^{0.1 L_{Aeq,(T_0)i}} \right] dB(A)$$

quindi assumeremo LAeq (TR)= LAeq(TM), con la dovuta approssimazione di +0,5 dB(A) cosi' come previsto dalla normativa vigente ponendoci a vantaggio di sicurezza. Infatti il funzionamento dell'impianto fotovoltaico e quindi delle power station sono strettamente legate alle ore di luce che sono variabili, durante le stagioni, infatti in estate potremo avere in media 15 ore di luce (quindi 15 ore di funzionamento) mentre in inverno circa 8 ore di luce (quindi 8 ore di funzionamento), ciò si deduce che il valore previsionale di progetto, in questa sede è stato calcolato come se l'impianto funzionasse

sempre a pieno regime e in maniera costante per tutto il periodo di riferimento diurno (16 ore), ipotesi estremamente peggiorativa, per la variabilità delle ore di funzionamento/luce durante l'anno.

Secondo quanto indicato dal D.P.C.M. 14 novembre 1997 i valori limite vanno verificati sull'intero periodo di riferimento, in questo caso diurno, e devono essere rispettati in corrispondenza del ricettore individuato.

Invece per quanto riguarda il rispetto del differenziale di immissione, il DPCM 14/11/1997 art.4 comma 1, ribadisce che la verifica dei valori limite differenziali di immissione deve essere effettuata solo e soltanto all'interno di "ambienti abitativi" e quindi esclusivamente in locali "interni" ad un edificio. In questa sede, non risultando agevole entrare e predisporre indagini fonometriche, all'interno degli spazi interni dei ricettori individuati, si decide comunque di "stimarlo" in area esterna che possa essere quella più prossima direttamente esposta al ricettore, così da poter dedurre, in maniera cautelativa, che se è rispettato il limite del differenziale di immissione in tali punti esterni, sarà sicuramente rispettato quello all'interno degli ambienti dei ricettori, per effetti di fenomeni di attenuazione e dissipazione del rumore derivanti dall'involucro delle pareti del ricettore e dalle distanze maggiori rispetto alla postazione di misura.

Id. Punti di Misura	Tipologia di Misura	Livello di rumore ambientale stimato (LA)	Livello di rumore residuo (LR)	Limiti di Immissione diurno dB(A) (Tutto il territorio nazionale)	Differenziale LA-LR	ESITO
R1	Immissione al Ricettore R1	56,3	51,6	70	4,7	RISPETTATO
R2	Immissione al Ricettore R2	48,0	47,6	70	0,4	RISPETTATO
R3	Immissione al Ricettore R3	50,6	45,8	70	4,8	RISPETTATO
R4	Immissione al Ricettore R4	47,8	46,6	70	1,2	RISPETTATO
R5	Immissione al Ricettore R5	53,9	49,1	70	4,8	RISPETTATO

Conclusioni e Misure di Mitigazione

I valori acustici calcolati in maniera previsionale sommati con i valori misurati (rumore residuo), non supereranno i valori limite di immissione appartenente alle zone classificate come "Tutto il territorio nazionale", così come previsto dalla normativa vigente. Mentre per il differenziale di immissione stimato in corrispondenza ai ricettori sarà sempre inferiore ai 5 dB(A), pertanto si può concludere che la realizzazione dell'impianto non andrà a modificare il clima acustico della suddetta area e non arrecherà disturbi sonori ai ricettori.

Inoltre per limitare al massimo il rumore esterno, saranno previste le seguenti misure:

- massima attenzione di macchinari che dovranno lavorare all'esterno, privilegiando quelli caratterizzati da minori emissioni rumorose e conformi agli obblighi di legge (normativa in merito alle emissioni sonore delle macchine e impianti destinati a lavorare all'esterno);
- insonorizzazione delle macchine o applicazione di barriere fonoassorbenti nel caso di superamento dei valori limite;
- realizzazione di barriere fonoassorbenti (preferibilmente arboree) lungo il perimetro dell'impianto in punti strategici nel caso di superamento dei valori limite.

Si evidenzia che nel modello di previsione non si è tenuto conto dell'effetto schermante dei pannelli che si comportano, nella realtà, come barriere.

È opportuno ricordare che quanto detto si riferisce ad una valutazione previsionale. Il Proponente eseguirà rilievi fonometrici con l'impianto in fase di esercizio, atti a verificare il rispetto dei limiti imposti dalla Legislazione vigente. In caso di necessità la stessa provvederà ad attuare opportune misure di mitigazione del rumore.

Data: Gennaio 2023

Ing. Emanuele Edmondo Scafuto

ALLEGATO 1 –DOCUMENTAZIONE ATTESTANTE DELLA QUALIFICA DI ISCRIZIONE COME TECNICO COMPETENTE IN ACUSTICA AMBIENTALE



Giunta Regionale della Campania

DECRETO DIRIGENZIALE

DIRETTORE GENERALE/ DIRIGENTE UFFICIO/STRUTTURA

Dott. Palmieri Michele

DIRIGENTE UNITA' OPERATIVA DIR. / DIRIGENTE STAFF

DECRETO N°	DEL	DIREZ. GENERALE / UFFICIO / STRUTT.	UOD / STAFF
219	27/04/2021	6	0

Oggetto:

Riconoscimento della qualifica di Tecnico Competente in Acustica (TCA) e iscrizione nell'Elenco Nazionale dei Tecnici Competenti in Acustica (ENTECA) - Ing. Scafuto Emanuele Edmondo.

Data registrazione	
Data comunicazione al Presidente o Assessore al ramo	
Data dell'invio al B.U.R.C.	
Data invio alla Dir. Generale per le Risorse Finanziarie (Entrate e Bilancio)	
Data invio alla Dir. Generale per le Risorse Strumentali (Sist. Informativi)	



Home Tecnici Competenti in Acustica Corsi Login



Numero Iscrizione Elenco Nazionale	11697
Regione	Campania
Numero Iscrizione Elenco Regionale	N.D.
Cognome	SCAFUTO
Nome	EMANUELE EDMONDO
Titolo studio	LAUREA
Estremi provvedimento	2021.04.27_DD_00219
Luogo nascita	NAPOLI
Data nascita	11/03/1987
Codice fiscale	SCFMLD87C11F839W
Regione	Campania
Provincia	NA
Comune	Afragola
Via	VIA P. MATTARELLA
Сар	80021
Civico	9
Nazionalità	IT
Email	emamuele.scafuto@gmail.com
Pec	emanueleedmondo.scafuto@ingpec.eu
Telefono	081 852 6820
Cellulare	366 312 442
Data pubblicazione in elenco	27/04/2021

ALLEGATO 2 – CERTIFICATI DI TARATURA DELLA STRUMENTAZIONE UTILIZZATA



CENTRO DI TARATURA LAT Nº 185

Calibration Cente

Laboratorio Accreditato di Taratura

Sonora S.r.l.

Servizi di Ingegneria Alcustica Na dei Bersaglesi, 9 - Caseda Tel 08/23 35/196 - Fax 08/23 353/196 I'M SONO/AST COM - SONO/A (SONO/AST) COM





CERTIFICATO DI TARATURA LAT 185/10679

Pagina 1 di 10

Data di Emissione: 2021/06/23

Emanuele Edmondo Scafuto Via P. Mattarella, 9 80021 - Afragola (NA)

- destinatario

Gallo Maresca Giuseppe Via Picenna, 85

80046 - San Giorgio a Cremano (NA)

- richiesta - in data

Bedrock

SM90

B1291

- Si riferisce a:

- oggetto

- costruttore

- modello

- matricola - data delle misure

- registro di laboratorio 10679

II presente certificato di taretura è emesso in base all'accreditamento LAT N. 185 rilascisto 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 ed 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

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT No. 185 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 citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche il Campioni di Riferimento da cui inizia la catena cli riferibilità del Cestro ed i rispettivi certificati di taratura in corso di vafidità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in taratura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, sulvo diversamente specificato.

The mesurement results reported in this Certificate were obtained following the 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 fiatiore di copertura k corrispondente al livello di fiducia di circa il 95%. Normalmente tale fattore vale 2.

The mesurement incertainties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA-4/92. Usually, they have been estimated as expanded uncertainty obtained multiplying the standard uncertainty by the coverage factor k correspondence level of about 95%. Normally, this factor k is 2.



CENTRO DI TARATURA LAT Nº 185

Calibration Centr

Laboratorio Accreditato di Taratura

Sonora S.r.I.
Servizi di Ingegneria Acustica
via dei Bersapien, 9 - Casario
Tel 0822 35:156 - Fax 0823 33:156
irim.sonoresticare - sonore(Sonorastic





CERTIFICATO DI TARATURA LAT 185/10680

Pagina 1 di 13

- Data di Emissione: 2021/96/23

Emanuele Edmondo Scafuto Via P. Mattarella, 9

80021 - Afragola (NA)

- destinatario Gallo Maresca Giuseppe

Via Picenna, 85

80046 - San Giorgio a Cremano (NA)

295/21 - richiesta

• in data 2021/06/21

- Si riferisce a:

- oggetto

- modello

Fonometro

+ costruttore

Bedrock SM90

- matricola B1291 1/3 Ott.

- data delle misure 2021/06/23

- registro di laboratorio 10680

di misura e di tanatura, le competenze metrologiche del Centro e la riferibilità delle tarature eseguite ai campioni nuzionali ed internazionali delle unità di misura del Sistema Internazionale delle Unità (St). Questo certificato non può essere riprodotto in modo

parziale, salvo espressa autorizzazione scritta da parte del Centro.

Il presente certificato di taratura è entesso in base all'accreditamento LATN, 185 rilasciato in accordo ai decreti

attuntivi della legge n. 273/1991 che ha istituito il Sistema Nazionale di Taratura (SNT). ACCREDIA attesta le capacità

This certificate of calibration is issued in compliance with the accreditation LAT No. 185 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 matrological competence of the Course and the vaccability 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 misuru riportati nel presente Certificato sona stati attenuti applicando le procedure citate alla pagina seguente, dove sono specificati unche i Campioni di Riferimento da cui inizia la catera di riferibilità del Certino ed i rispettivi certificati di taratura in corsu di validità. Essi si riferiscono esclusivamente all'oggetto in turatura e sono validi nel momento e nelle condizioni di taratura, salvo diversamente

The mesurement results reported in this Certificate were obtained following the 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 tion 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 al livello di fiducia di circa il 95%. Normalmente tale fiattore 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 extinated as expanded invertainty obtained multiplying, the standard tincereging by the correrage factor k corresponding to a confidence level of cibrut 95%. Normally, this factor k is 2.



CENTRO DI TARATURA LAT Nº 185

Laboratorio Accreditato di Taratura

Sonora S.r.I. Servizi di Ingegneria Acustica Ne dei Decarphet, 9 - Cyaethe Tel 0823 351196 - Pax 0823 351196





CERTIFICATO DI TARATURA LAT 185/10678

- Data di Emissione: 2021/06/23

- cliente

Emanuele Edmondo Scafuto Via P. Mattarella, 9 80021 - Afragola (NA)

Gallo Maresca Giuseppe

- destinatario Via Picenna, 85

80046 - San Giorgio a Cremano (NA)

- richiesta

295/21

- in data 2021/06/21

- Si riferis ce a:

- oggetto

Calibratore Bedrock

- postruttore - modello

BAC 1

- matricola

96070

- data delle misure

2021/06/23

- registro di laboratorio

Il presente certificato di taratura è emesso in base all'accreditamento LAT N. 185 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 ed 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 No. 185 granted according to decrees connected with Italian Law No. 273/1991 which has established the National Calibration System. ACCREDIA attexts 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 scruing Centre.

I risultati di misura riportati nel presente Certificato sono stati ottenuti applicando le procedure citate alla pagina seguente, dove sono specificati anche i Campioni di Riferimento da cui inizia la catena di riferibilità del Centro ed 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 specificate.

The mesurement results reported in this Certificate were obtained following the 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 cortificates 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.

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

The mexiconum incorruinties stated in this document have been determined according to the ISO/IEC Guide 98 and to EA+472. 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.