CLIENTE:

Fondazione ITS D.E.Mo.S. Academy
Via Roma n. 47
86100 Campobatto (CB)

Via S.Antonio Abate n.236
86100 Campobasso

RISTRUTTURAZIONE E RICONVERSIONE IN EDIFICIO SCOLASTICO CON
ANNESSI LABORATORI DIDATTICI DELL'IMMOBILE SITO NEL COMUNE DI
CAMPOBASSO ALLA VIA S.ANTONIO ABATE N.236

# RELAZIONE EX L.10-91 (Requisiti Minimi)

COMM.	SETT.	TIP.	NUM.	DETT.	REV.	A D00
02023	ARCH.	REL.	01	DEF	1	AR <b>0</b> 2

REV.	DATA	DESCRIZIONE	RED.	VER.	APP.
	26/11/23	Prima Emissione	FC	GM	GM

\Nas-eko\Ingegneria\00 LAVORI 00\PROG 2023\02023 - INNOVATION HUB\Revit\10\_SE\_Interne\231125\02023\_A\_InnovationHub-A4logoSE\_trim3-3980243.pdf

RESPONSABILE PROGETTO	IL CLIENTE	RESPONSABILE UNICO PROCEDIMENTO			
	Fondazione ITS D.E.Mo.S. Academy Via Roma n. 47 86100 Campobatto (CB)				
STUDIO EKO' s.r.l. Società di Ingegneria					
Via Dante n. 6 86039 TERMOLI (CB) Tel/Fax: +39 087581344 E-mail: info@studioeko.biz Pec: studioeko@pec.it www.studioeko.biz	SOCIETA' DI INGEGNERIA  Studio Ekò srl  Via Dante ô	L'IMPRESA			
P.IVA IT01658470701	86039: Termoli Sez. A 7 N.1310 Industriale 05				

Modello:   FILE: Rapporti IA   Scala:
---------------------------------------

TUTTI I DIRITTI SONO RISERVATI A NORMA DI LEGGE. Sono vietati la riproduzione e l'estrapolazione di parti senza la presenza di un'autorizzazione scritta da parte di Studio Eko' srl. | ALL RIGHTS RESERVED BY LAW. Reproduction and extrapolation of parts are prohibited without the presence of a written mandate from Studio Eko' srl.



## RELAZIONE TECNICA ai sensi dell'Art. 8 del D. Lgs. 19 agosto 2005 n. 192 e D.M. 26 Giugno 2015 (ex Legge 10)

Area geografica

Regione Molise

Provincia di Campobasso

Comune di CAMPOBASSO

Ubicazione intervento

via Sant'Antonio Abate, 236

Proprietà

Provincia di Campobasso

Progettista Ing. MEDULLI GIANLUCA

Costruttore

Tecnico
Ing. MEDULLI GIANLUCA



Revisione n° 0

Data elaborazione: 27/12/2023



# RELAZIONE TECNICA DI CUI AL COMMA 1 DELL'ARTICOLO 8 DEL DECRETO LEGISLATIVO 19 AGOSTO 2005 E DM 26 GIUGNO 2015, ATTESTANTE LA RISPONDENZA ALLE PRESCRIZIONI IN MATERIA DI CONTENIMENTO DEL CONSUMO ENERGETICO DEGLI EDIFICI

	Interventi sull'involucro edilizio con un'incidenza superiore al 25% della superficie disperdente lorda complessiva, in qualunque modo denominati, SENZA interventi sull'impianto termico di climatizzazione invernale e/o estiva.
RISTRUTTURAZIONE IMPORTANTE DI SECONDO LIVELLO	Interventi sull'involucro edilizio con un'incidenza compresa tra il 25% e il 50% compreso della superficie disperdente lorda complessiva, in qualunque modo denominati, E CONTEMPORANEA ristrutturazione o nuova installazione di impianto termico per il servizio di climatizzazione invernale e/o estiva.
	Interventi sull'involucro edilizio con un'incidenza superiore al 25% della superficie disperdente lorda complessiva, in qualunque modo denominati, con sostituzione del generatore di calore

#### 1.0 DESCRIZIONE DELL'OPERA

Il cambio di destinazione d'uso dei locali siti in via Sant'Antonio Abate n.236 a Campobasso, hanno come oggetto la trasformazione da locale adibito a palestra a plesso a servizio dell'istruzione e sono censiti al NCEU del Comune di Campobasso al Foglio 129, particella 58, subalterno 4. Il locale sarà soggetto ad opere murarie e di tipo impiantistico in maniera tale da ottenere un edificio adibito all'insegnamento conforme alle normative vigenti sia a livello igienico sanitario che urbanistico e di prevenzione incendi.

L'opera oggetto del presente intervento è ubicata in via **via Sant'Antonio Abate**, n.° **236**, del Comune di **CAMPOBASSO**, Provincia di **Campobasso**.

#### Dati catastali:

Sezione:	
Foglio:	
Particella/Mappale:	
Subalterno:	

#### 1.1 TITOLO ABILITATIVO

Titolo abilitativo: , n. del 27/12/2023

Classificazione dell'edificio (o complesso di edifici) in base alla categoria di cui all'articolo 3 del DPR 26 agosto 1993, n. 412 ed alla definizione di "edificio" del presente provvedimento:

Numero delle unità immobiliari: 1 Destinazione d'uso prevalente: E.7

Dettaglio delle destinazioni d'uso previste per nel progetto corrente:

DENOMINAZIONE ZONA TERMICA	DESTINAZIONE D'USO	VOLUME	
DENOMINAZIONE ZONA TERMICA	DPR 419/93	m³	
Edificio Scolastico	E.7	6384,36	

#### 1.2 SOGGETTI COINVOLTI

[X ] Committente/i:

Tipologia	Persona fisica					
Cognome e Nome / Denominazione	Provincia di Campobasso					

#### [X] Costruttore/i:

#### [X] Progettista/i:

Denominazione	Ing. MEDULLI GIANLUCA					
Indirizzo	VIA DANTE 6					
Cap	86039					
Città	TERMOLI					
Provincia	СВ					
Codice fiscale	MDLGLC85T24H501C					
Telefono	0875 81344					
Iscrizione	Ordine ingegneri					
Numero di iscrizione	1310					
Provincia di iscrizione	СВ					
Email	medulli@studioeko.biz					
AMBITI						

- Progettazione impianti termici
- Progettazione isolamento termico
- Progettazione sistemi di ricambio d'aria
- Progettazione impianto di illuminazione

#### [X] Direttore/i:

Denominazione	Ing. MEDULLI GIANLUCA						
Indirizzo	VIA DANTE 6						
Cap	86039						
Città	TERMOLI						
Provincia	СВ						
Codice fiscale	MDLGLC85T24H501C						
Telefono	0875 81344						
Iscrizione	Ordine ingegneri						
Numero di iscrizione	1310						
Provincia di iscrizione	СВ						
Email	medulli@studioeko.biz						
	AMBITI						

- Direttore degli impianti termici
- Direzione lavori isolamento termico
- Direzione lavori sistemi di ricambio d'aria
- Direzione lavori impianto di illuminazione

#### [X] Tecnico/i:

Denominazione	Ing. MEDULLI GIANLUCA						
Indirizzo	VIA DANTE 6						
Cap	86039						
Città	TERMOLI						
Provincia	СВ						
Codice fiscale	MDLGLC85T24H501C						
Telefono	0875 81344						
Iscrizione	Ordine ingegneri						
Numero di iscrizione	1310						
Provincia di iscrizione	СВ						
Email	medulli@studioeko.biz						
	AMBITI						

- Tecnico degli impianti termici
- Tecnico lavori isolamento termico
- Tecnico lavori sistemi di ricambio d'aria
- Tecnico lavori impianto di illuminazione

## 2. FATTORI TIPOLOGICI DELL'EDIFICIO (O DEL COMPLESSO DI EDIFICI)

Gli elementi tipologici sono indicati al punto 8. della presente relazione tecnica.

#### 2.1 EDIFICIO A ENERGIA QUASI ZERO (NZEB)

Le	cara	atteristiche	del	sistema	edificio/impianti	sono	tali	da	poter	classificare	l'edificio	come	edificio	ad
ene	ergia	quasi zero	:											
[	]	Si												
[ X	[ ]	No												

#### 3. PARAMETRI CLIMATICI DELLA LOCALITA'

Gradi giorno della zona d'insediamento, determinati in base al DPR 412/93	2346	GG
Temperatura minima di progetto dell'aria esterna	269,2	°K
Temperatura massima estiva di progetto dell'aria esterna	302,8	°K
Zona Climatica	E	-
Velocità del vento	4,300	m/s
Zona di vento	2	-
Temperatura media	12,1	°C
Irradiazione solare massima estiva su superficie orizzontale	26,500	MJ/m²
Dati invernali		
Temperatura minima di progetto dell'aria esterna	-4,0	°C
Periodo di riscaldamento	183,000	giorni

#### TEMPERATURE MEDIE MENSILI (°C) (UNI 10349)

	GEN	FEB	MAR	APR	MAG	GIU	LUG	AGO	SET	OTT	NOV	DIC
θ	4,50	3,80	7,40	10,30	15,20	18,80	21,30	21,40	16,30	12,70	9,40	3,90

#### IRRADIAZIONI SOLARI (MJ/m<sup>2</sup>) (UNI 10349)

	GEN	FEB	MAR	APR	MAG	GIU	LUG	AGO	SET	OTT	NOV	DIC
N	1,75	2,61	3,97	5,49	8,43	9,94	9,83	7,16	4,95	3,33	2,23	1,64
NE/NO	2,00	3,40	5,71	8,64	12,06	12,96	13,42	10,71	7,05	4,76	2,69	1,80
E/O	4,35	6,47	8,94	12,00	14,95	15,05	16,04	13,98	9,91	8,74	5,70	3,89
S	9,42	11,08	11,19	10,85	10,53	9,84	10,62	11,21	10,58	13,44	11,47	8,75
SE/SO	7,42	9,39	10,82	12,43	13,55	12,90	13,98	13,58	11,02	11,91	9,22	6,82
Oriz.	5,50	8,60	12,70	17,80	23,10	23,80	25,10	21,20	14,60	11,80	7,30	4,90

#### UMIDITÀ RELATIVE MEDIE MENSILI (%) (UNI 10349)

	GEN	FEB	MAR	APR	MAG	GIU	LUG	AGO	SET	OTT	NOV	DIC	
UR	80,87	78,08	73,14	66,63	64,22	68,12	53,53	63,37	80,09	75,65	84,42	88,43	

### 4. DATI TECNICI E COSTRUTTIVI DELL'EDIFICIO

Climatizzazione	invernale	estiva	u.m.
Volume lordo climatizzato dell'edificio (V)	6384,36	0,00	m³
Superficie esterna che delimita il volume climatizzato (S)	2698,58	0,00	m²
Rapporto S/V	0,42		
Superficie utile energetica dell'edificio	826,99	0,00	m²
Valore di progetto della temperatura interna	20,0	26,0	°C
Valore di progetto dell'umidità relativa interna	50,0	50,0	%

#### 4.1 INFORMAZIONI GENERALI E PRESCRIZIONI

Ragioni tecnico-economiche che hanno portato al non utilizzo:

_	Adozione di materiali ad elevata riflettenza solare per le coperture  Ragioni tecnico-economiche che hanno portato al non utilizzo di materiali riflettenti:	No
_	Adozione di tecnologie di climatizzazione passiva per le coperture  Ragioni tecnico-economiche che hanno portato al non utilizzo:	No
_	Adozione di sistemi di contabilizzazione diretta del calore, del freddo e dell'A.C.S.  Ragioni tecnico-economiche che hanno portato al non utilizzo:	No
_	Adozione di valvole termostatiche o altro sistema di termoregolazione per singolo ambiente o singola unità immobiliare	No
-	Adozione di sistemi di compensazione climatica nella regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle zone termiche servite da impianti di climatizzazione invernale	No

#### 5. DATI RELATIVI AGLI IMPIANTI

#### 5.1 Impianti termici

#### a) Descrizione impianto

#### **Tipologia**

Nessuna descrizione.

#### Sistema di generazione

Nessuna descrizione.

#### Sistema di termoregolazione

Nessuna descrizione.

#### Sistema di contabilizzazione dell'energia termica

Nessuna descrizione.

#### Sistema di distribuzione del vettore termico

Nessuna descrizione.

#### Sistemi di ventilazione forzata

Nessuna descrizione.

#### Sistemi di accumulo termico

Nessuna descrizione.

#### Sistemi di produzione e di distribuzione dell'acqua calda sanitaria

Nessuna descrizione.

#### Trattamento di condizionamento chimico per l'acqua (rif. UNI 8065)

No

<u>Durezza dell'acqua di alimentazione dei generatori di calore per potenza installata</u>	0,0 gradi francesi
maggiore o uguale a 100 kW	o,o gradi francesi

Filtro di sicurezza No

#### b) Specifiche dei generatori

#### Installazione di un contatore del volume di acqua calda sanitaria

No

#### Installazione di un contatore del volume di acqua di reintegro dell'impianto

No

Tipologia di generatore	Pompa di calore
Descrizione	NRK HA/HE00 (Modello: NRK 300 HE00)
Uso	Riscaldamento/ACS
Tipologia	Elettrica
Combustibile utilizzato	Elettricità
Tipo pompa di calore (ambiente esterno/interno)	Aria esterna/Acqua impianto
Potenza termica utile	69,6
Potenza elettrica assorbita	12,2
Coefficiente di prestazione (COP)	5,7

Tipologia di generatore	Pompa di calore
Descrizione	NRK HA/HE00 (Modello: NRK 300 HE00)
Uso	Riscaldamento/ACS
Tipologia	Elettrica
Combustibile utilizzato	Elettricità
Tipo pompa di calore (ambiente esterno/interno)	Aria esterna/Acqua impianto
Potenza termica utile	69,6
Potenza elettrica assorbita	12,2
Coefficiente di prestazione (COP)	5,7
Valore minimo prescritto dal regolamento	3,3
Verifica requisiti minimi	VERIFICATO

#### c) Specifiche relative ai sistemi di regolazione dell'impianto termico

#### Tipo di conduzione invernale prevista

Nessuna descrizione.

#### Tipo di conduzione estiva prevista

Nessuna descrizione.

Sistema di regolazione climatica in centrale termica (solo per impianti centralizzati)

Nessuna descrizione.

#### Regolatori climatici delle singole zone o unità immobiliari

Nessuna descrizione.

#### Dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali

Nessuna descrizione.

Le zone termiche sono dotate dei seguenti sistemi di regolazione:

Zona Termica	Tipo di regolazione	Caratteristiche della regolazione
Edificio via Sant'Antonio Abate - Edificio Scolastico	Per singolo ambiente + climatica	P banda prop. 1 °C

#### d) Dispositivi per la contabilizzazione del calore/freddo nelle singole unità immobiliari

Nessuna descrizione.

#### e) Terminali di erogazione dell'energia

Nessuna descrizione.

Dettaglio dei sottosistemi di emissione delle singole zone termiche:

Zona Termica	Tipologia locali	Terminali di erogazione	Potenza termica nominale [W]
Edificio Scolastico	Da 4 a 6 metri	Pannelli annegati a pavimento	127440,176

#### f) Condotti di evacuazione dei prodotti della combustione

Nessuna descrizione.

#### g) Sistemi di trattamento dell'acqua (tipo di trattamento)

Nessuna descrizione.

#### h) Specifiche dell'isolamento termico della rete di distribuzione

#### Zona Termica "Edificio Scolastico":

Nessun tratto definito.

#### SPECIFICHE DELLA POMPA DI CIRCOLAZIONE

#### Zona Termica "Edificio Scolastico":

Non sono presenti pompe di circolazione.

#### i) Schemi funzionali degli impianti termici

Alla presente relazione è allegato lo schema unifilare degli impianti termici con specificato:

- Il posizionamento e la potenza dei terminali di erogazione;
- Il posizionamento e il tipo di generatori;
- Il posizionamento e tipo degli elementi di distribuzione;
- Il posizionamento e tipo degli elementi di controllo;
- Il posizionamento e tipo degli elementi di sicurezza.

#### 5.2 Impianti fotovoltaici

Nessun impianto fotovoltaico presente

#### 5.3 Impianti solari termici

Nessun impianto solare termico presente

#### 6. PRINCIPALI RISULTATI DEI CALCOLI

#### a) Involucro edilizio

In attuazione della faq MiSE 3.16 del dicembre 2018, la verifica dei componenti è stata condotta per le strutture dello stesso tipo, raggruppate per tipologie di strutture corrispondenti alle tabelle dell'appendice B del D.M. Requisiti Minimi e ponderando le stesse sui corrispondenti ponti termici al fine di ottenere un'unica trasmittanza media ponderata. Di seguito è disponibile la tabella delle trasmittanze medie ponderate confrontate con i valori limite previsti dalla normativa cogente:

Tipologia: Componenti opachi verticali verso esterno, ambienti non climatizzati o contro terra									
	Confine	Dettaglio		U,pond		Verifica			
	,omme		Dettaglio		(] [W/m <sup>2</sup> K]	Vernica			
Esterno		Involucro edilizio (Sup,tot:825,92	2)	0,2	15 0,280	Verificato			
Dettaglio compo	nenti interessati								
Codice		Descrizione			Superficie [m <sup>2</sup> ]	U [W/m <sup>2</sup> K]			
NPE 02	Muratura con mattone	semipieno+Parete Ventilata			130,77	0,217			
NPE 01	Muratura con mattone	semipieno+Isolamento Termico			130,77	0,199			
NPE 01	Muratura con mattone	semipieno+Isolamento Termico			272,74	0,199			
NPE 01	Muratura con mattone	semipieno+Isolamento Termico			291,64	0,199			
Dettaglio ponti t	ermici interessati								
	Tipo		_	nezza	Coeff. di	Psi			
	•		[n		assegnazione	[W/mK]			
Angolo sporgente	e senza pilastro			7,30	1,00	-0,105			
Finestra				11,30	1,00	0,272			
Copertura				19,00	1,00	-0,288			
Solaio				19,00	0,50	0,010			
Angolo sporgente	e senza pilastro			7,30	1,00	-0,105			
Finestra				11,30	1,00	0,272			
Copertura				19,00	1,00	-0,288			
Solaio				19,00	0,50	0,010			
Angolo sporgente	e senza pilastro			7,30	1,00	-0,105			
Finestra				93,20	1,00	0,272			
Copertura				46,03	1,00	-0,288			
Solaio				46,03	0,50	0,010			
Angolo sporgente	e senza pilastro			7,30	1,00	-0,105			
Finestra				41,00	1,00	0,272			
Finestra				28,00	1,00	0,272			
Copertura				46,03	1,00	-0,288			
Solaio				46,03	0,50	0,010			

Tipologia:	Componenti opache ori	omponenti opache orizzontali di pavimento, verso esterno, ambienti non climatizzati o contro terra						
С	onfine	Dettaglio	U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica			
Ambienti non clir	Ambienti non climatizzati (btrx: 0,45) Involucro edilizio (Sup,tot:874,57) 0,479							
Dettaglio compor	nenti interessati							
Codice Descrizione					U [W/m <sup>2</sup> K]			
NPAV 01	Pavimento Controterr	a + riscaldamento a pavimento		874,57	0,479			

Tipologia:	Chiusure tecniche tras	sparenti e opache			
Codice	Descrizione	Dettaglio	U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica
PVC01	Serramento in PVC	Edificio Scolastico> Edificio Scolastico>	1,100	1,400	Verificato

Tipologia:	Chiusure tecniche tras	sparenti e opache			
Codice	Descrizione Dettaglio		U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica
PVC01	Serramento in PVC	Edificio Scolastico> Edificio Scolastico>	1,100	1,400	Verificato

INF6

Tipologia:	Chiusure tecniche tras	parenti e opache			
Codice	Descrizione	Dettaglio	U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica
PVC01	Serramento in PVC	Edificio Scolastico> Edificio Scolastico> INF8	1,100	1,400	Verificato

Tipologia:	Chiusure tecniche trasparenti e opache						
Codice	Descrizione	Dettaglio	U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica		
PVC01	Serramento in PVC	Edificio Scolastico> Edificio Scolastico> INF9	1,100	1,400	Verificato		

Tipologia:	Chiusure tecniche trasparenti e opache						
Codice	Descrizione	Dettaglio	U,pond [W/m <sup>2</sup> K]	U,lim [W/m <sup>2</sup> K]	Verifica		
PVC01	Serramento in PVC	Edificio Scolastico> Edificio Scolastico> INF10	1,100	1,400	Verificato		

Di seguito è riportato il dettaglio dei componenti:

#### STRUTTURE OPACHE VERTICALI, VERSO ESTERNO, AMBIENTI NON CLIMATIZZATI O CONTRO TERRA

Codice	Tipologia	Descrizione	U,pre [W/m²K]	U,post [W/m²K]	Yie [W/m²K]	Tipo isolamento	Spessore [cm]
NPE 02	PareteEsterna	Muratura con mattone semipieno+Parete Ventilata	0,199	0,217	0,004	Intercapedine	12
NPE 01	PareteEsterna	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	0,199	0,199	0,004	Esterno	14
NPE 01	PareteEsterna	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	0,199	0,199	0,004	Esterno	14
NPE 01	PareteEsterna	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	0,199	0,199	0,004	Esterno	14

#### STRUTTURE OPACHE ORIZZONTALI O INCLINATE, VERSO ESTERNO O AMBIENTI NON CLIMATIZZATI

Codice	Tipologia	Descrizione	U [W/m <sup>2</sup> K]	Info
NC01	SolaioEsterno	Copertura Inclinata non praticabile non isolata	1,623	Non oggetto di intervento

## STRUTTURE OPACHE ORIZZONTALI DI PAVIMENTO, VERSO ESTERNO, AMBIENTI NON CLIMATIZZATI O CONTRO TERRA

Codice	Tipologia	Descrizione	U,pre	U,post	Yie	Tipo	Spessore
--------	-----------	-------------	-------	--------	-----	------	----------

			[W/m <sup>2</sup> K]	$[W/m^2K]$	$[W/m^2K]$	isolamento	[cm]
NPAV 01	PavimentoEster	Pavimento Controterra + riscaldamento a	0,479	0,479	0.014	Interno	1
INFAV OI	no	pavimento	0,477	0,477	0,014	interno	7

#### STRUTTURE TECNICHE TRASPARENTI E OPACHE

Codice	Tipologia	Descrizione	U [W/m²K]	U limite [W/m²K]	Verificato
PVC01	Infisso singolo	Serramento in PVC	1,100	1,400	Sì
PVC01	Infisso singolo	Serramento in PVC	1,100	1,400	Sì
PVC01	Infisso singolo	Serramento in PVC	1,100	1,400	Sì
PVC01	Infisso singolo	Serramento in PVC	1,100	1,400	Sì
PVC01	Infisso singolo	Serramento in PVC	1,100	1,400	Sì

#### Valutazione sull'efficacia dei sistemi schermanti delle superfici vetrate:

Verifica non necessaria.

Casi che prevedono l'esclusione:

- Nessuna schermatura presente;
- Destinazione d'uso dell'involucro E.8
- Esposizioni componenti trasparenti non comprese tra est e ovest, passando per sud
- Nessun componente trasparente schermato oggetto di riqualificazione

#### **RICAMBI D'ARIA**

#### Zona Termica "Edificio Scolastico"

#### **Edificio Scolastico**

#### Ventilazione Riscaldamento

Tipologia di ventilazione		Meccanica
Ore di attivazione ventilazione meccanica	h	8,000
Portata d'aria di progetto : Immissione	m³/s	2,824
Portata d'aria di progetto : Estrazione	m³/s	0,000
Ventilazione Raffrescamento		
Tipologia di ventilazione		Naturale
Tasso di ricambio d'aria	1/h	1,620

#### b) Indici di prestazione energetica

Coefficiente medio globale di scambio termico per trasmissione per unità di superficie H'T) [W/m<sup>2</sup>K]

Н'т	0,275	coefficiente medio globale di scambio termico per trasmissione per unità di superficie
H'T,L	0,650	coefficiente medio globale limite di scambio termico per trasmissione per unità di superficie
<u>Verifica</u>	Н'т < Н'т,∟	VERIFICATO

# 7. ELEMENTI SPECIFICI CHE MOTIVANO EVENTUALI DEROGHE A NORME FISSATE DALLA NORMATIVA VIGENTE

Nei casi in cui la normativa vigente consente di derogare ad obblighi generalmente validi in questa sezione vanno adeguatamente illustrati i motivi che giustificano la deroga nel caso specifico.

#### 8. DOCUMENTAZIONE ALLEGATA

- [X] Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazioni d'uso prevalente dei singoli locali e definizione degli elementi costruttivi;
- [X] Schemi funzionali dell'impianto termico contenenti gli elementi di cui all'analoga voce del paragrafo "Dati relativi agli impianti termici";
- [] Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche, termo igrometriche e della massa efficace dei componenti opachi dell'involucro edilizio con verifica dell'assenza di rischio di formazione di muffe e di condensa interstiziale;
- [] Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio e della loro permeabilità all'aria;

I calcoli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente di controllo presso i progettisti:

- Calcolo della potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali;
- Calcolo energia utile invernale (Qh,nd) ed estiva (Qc,nd) mensile, secondo UNI/TS 11300-1;
- Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H<sub>T</sub>, H<sub>U</sub>, H<sub>G</sub>, H<sub>A</sub>, H<sub>V</sub>;
- Calcolo mensile delle perdite  $(Q_{h,ht})$ , degli apporti solari  $(Q_{sol})$  e degli apporti interni  $(Q_{int})$  secondo UNI/TS 11300-1;
- Calcolo dei rendimenti: emissione, regolazione, distribuzione, produzione;
- Calcolo di energia primaria (Q), mensile-stagionale secondo UNI/TS 11300 2/4;
- Calcolo del fabbisogno annuo di energia primaria di progetto;
- Calcolo del fabbisogno di energia primaria limite.

#### 9. DICHIARAZIONE DI RISPONDENZA

Il sottoscritto Ing. MEDULLI GIANLUCA, iscritto a Ordine ingegneri (CB), numero 1310, essendo a conoscenza delle sanzioni previste dall'articolo 15, commi 1 e 2, del decreto legislativo di attuazione della direttiva 2002/91/CE dichiara sotto la propria personale responsabilità che:

- il progetto relativo alle opere di cui sopra è rispondente alle prescrizioni contenute nel decreto legislativo 192/2005 nonché dal decreto di cui all'articolo 4, comma 1 del decreto legislativo 192/2005;
- i dati e le informazioni contenuti nella relazione tecnica sono conformi a quanto contenuto o desumibile dagli elaborati progettuali.

#### DICHIARAZIONE SOSTITUTIVA DI ATTO NOTORIO

Ai sensi dell'art.15, comma 1 del D.Lgs. 192/2005, modificato dall'art.12 del D.L. 63/2013) convertito in legge con L.90/2013), la presente RELAZIONE TECNICA è resa, dal sottoscritto, in forma di dichiarazione sostitutiva di atto notorio ai sensi dell'art.47 del D.P.R. 445/2000.

Ai sensi dell'art. 38 D.P.R. n. 445 del 28/12/2000 la dichiarazione è sottoscritta dall'interessato in presenza del dipendente addetto ovvero sottoscritta e inviata unitamente a copia fotostatica, non autenticata di un documento di identità del sottoscrittore, all'ufficio competente via fax, tramite un incaricato, oppure a mezzo posta.

CAMPOBASSO, 27/12/2023

IL TECNICO	

#### ALLEGATO 1 - CARATTERISTICHE TERMICHE E IGROMETRICHE COMPONENTI OPACHI

#### Componenti opachi verticali

Tipologia: Parete Esterna Confine: Esterno

Codice: NPE 02 Descrizione: Muratura con mattone semipieno+Parete Ventilata

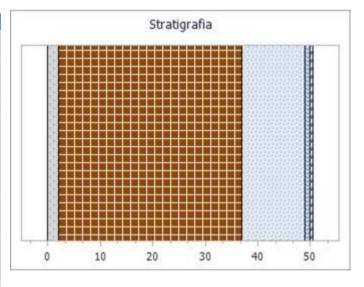
#### Dettaglio componente

N.	Descrizione (dall'interno verso l'esterno)	s [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c [J/kgK]	μ [-]	R [m <sup>2</sup> K/W]
	Resistenza superficiale interna						0,130
1	Intonaco di calce e gesso (interno)	0,020	0,700	1400,00	840,00	11	0,029
2	Mattone semipieno	0,350	0,500	1800,00	1000,00	5	0,700
3	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne.	0,120	0,033	70,00	1030,00	1	3,636
4	Aria debolmente ventilata 10 mm	0,010	-	1,30	1000,00	1	0,075
5	Alluminio	0,004	220,000	2700,00	960,00	1000000	0,000
	Resistenza superficiale esterna						0,040
	TOTALE	0,504					4,610

#### Legenda

- s Spessore dello strato ρ Massa volumica
- λ Conducibilità termica del materiale
- μ Fattore di resistenza alla diffusione del vapore
- c Calore specifico del materiale
- R Resistenza termica degli strati

Parametri te	ermic	i	
Spessore	S	50,4	cm
Trasmittanza termica	U	0,217	W/m <sup>2</sup> K
Resistenza termica	R	4,610	m <sup>2</sup> K/W
Massa superficiale	М	677,21	Kg/m <sup>2</sup>
Capacità termica	С	672,55	kJ/m <sup>2</sup> K
Trasmittanza termica periodica	YIE	0,004	$W/m^2K$
Capacità termica areica interna	k <sub>1</sub>	58,16	kJ/m <sup>2</sup> K
Capacità termica areica esterna	k2	13,56	kJ/m <sup>2</sup> K
Fattore di attenuazione	fd	0,019	-
Sfasamento	φ	19,03	h
Ammettenza termica interna	Yii	4,232	W/m <sup>2</sup> K
Ammettenza termica esterna	Yee	0,990	W/m <sup>2</sup> K
Massa superficiale (esclusi intonaci)	M <sub>S</sub>	649,21	kg/m <sup>2</sup>



#### Parametri di verifica

Metodo di calcolo Classe di concentrazione del vapore all'interno

Classe di concentrazione: Classe 3 - Alloggi senza ventilazione meccanica controllata

Umidità critica (φcr) muffa: 0,80 [-]
Umidità critica (φcr) condensa: 1,00 [-]

#### Condizioni a contorno $\theta_e$ $P_{sat,e}$ $\theta_i$ P<sub>sat,i</sub> $\varphi_e$ $P_{vap,e}$ $\varphi_i$ $P_{vap,i}$ Mese [°C] [%] [Pa] [Pa] [°C] [%] [Pa] [Pa] 20,00 Gennaio 4,50 80,78 680 842 56,93 1330 2337 Febbraio 3,80 77,99 625 801 20,00 55,64 1300 2337 20,00 Marzo 7,40 73,06 752 1029 55,60 1299 2337 1278 10,30 Aprile 66,56 833 1252 20,00 54,68 2337 15,20 18,00 Maggio 64,15 1108 1726 66,80 1378 2063 Giugno 18,80 68,05 1476 2169 18,80 74,63 1619 2169 21,30 21,30 57,42 Luglio 53,47 1354 2532 1454 2532 67,23 21,40 2547 21,40 1713 2547 Agosto 63,31 1613 Settembre 16,30 80,01 1482 1852 18,00 83,06 1713 2063 Ottobre 12,70 75,57 1109 1468 20,00 62,83 1468 2337 Novembre 9,40 84,32 994 1179 20,00 62,92 1470 2337 Dicembre 3,90 88,33 713 807 20,00 59,24 1384 2337

Legenda simboliLegenda pediciLegenda unità di misuraθ - Temperaturai - Interna°C - Gradi centigradiφ - Umidità relativae - Esterna% - PercentualeP - Pressionevap - VaporePa - Pascalsat - Saturazione

#### Verifica Muffa

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1663	1625	1624	1597	1722	2023	1817	2141	2142	1835	1838	1731
$\theta_{si,min}$	°C	14,62	14,26	14,25	13,99	15,16	17,69	16,00	18,59	18,60	16,16	16,18	15,24
f <sub>R,si,min</sub>	[-]	0,653	0,646	0,544	0,381	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,473	0,639	0,704

Legenda

 $P_{sat}\left(\theta_{si}\right)$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie

 $\theta_{
m si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

 $f_{R,si,min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

Mese critico: Dicembre Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,704 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,972 Verifica muffa:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

#### Verifica Condensa Superficiale

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
$\theta_{si,min}$	°C	11,21	10,86	10,85	10,60	11,74	14,20	12,55	15,07	15,08	12,71	12,73	11,81
f <sub>R.si.min</sub>	[-]	0,433	0,436	0,274	0,031	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,314	0,491

Legenda

 $P_{sat}(\theta_{si})$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie  $f_{R,si,min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

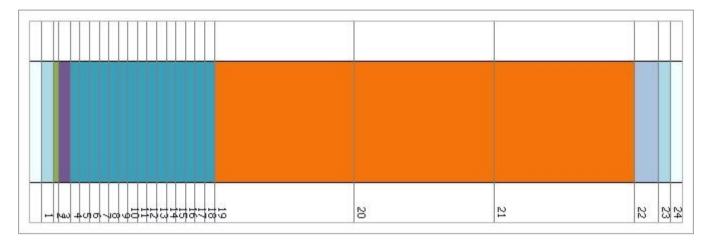
 $\theta_{ extstyle si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

Mese critico: Dicembre Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,491 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,972

Verifica condensa superficiale:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

#### Verifica Condensa Interstiziale

Al fine di effettuare la verifica della formazione di condensa interstiziale, così come indicato nella UNI 13788, si è proceduto a suddividere gli strati che compongono la struttura in interfacce intese come substrati dello stesso materiale affinchè questi non superino una resistenza termica di  $0,25 \text{ m}^2\text{K/W}$ . Le interfacce, così definite, ordinate dall'esterno verso l'interno, sono dettagliate in seguito:



Int.	Descrizione interfaccia	Spessore [cm]	Resistenza [m²K/W]	Sd [m]
1	Aria esterna - Strato liminare esterno	-	-	-
2	Strato liminare esterno - Alluminio	-	0,040	-
3	Alluminio - Aria debolmente ventilata 10 mm	0,4	0,000	4000,00
4	Aria debolmente ventilata 10 mm - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [0]	1,0	0,075	0,01
5	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [0] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [1]	0,8	0,242	0,01
6	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [1] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [2]	0,8	0,242	0,01
7	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [2] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [3]	0,8	0,242	0,01
8	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [3] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [4]	0,8	0,242	0,01
9	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [4] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un	0,8	0,242	0,01

	foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle	1		
10	pareti esterne. [5]  Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [5] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [6]	0,8	0,242	0,01
11	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [6] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [7]	0,8	0,242	0,01
12	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [7] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [8]	0,8	0,242	0,01
13	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [8] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [9]	0,8	0,242	0,01
14	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [9] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [10]	0,8	0,242	0,01
15	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [10] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [11]	0,8	0,242	0,01
16	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [11] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [12]	0,8	0,242	0,01
17	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [12] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [13]	0,8	0,242	0,01
18	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [13] - Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [14]	0,8	0,242	0,01
19	Pannello Rockplus Kraft - Pannello rigido in lana di roccia a media densità rivestito su un lato da un foglio di carta kraft politenata per l'isolamento termico ed acustico delle pareti esterne. [14] - Mattone semipieno [0]	0,8	0,242	0,01
20	Mattone semipieno [0] - Mattone semipieno [1]	11,7	0,233	0,58
21	Mattone semipieno [1] - Mattone semipieno [2]	11,7	0,233	0,58

22	Mattone semipieno [2] - Intonaco di calce e gesso (interno)	11,7	0,233	0,58
23	Intonaco di calce e gesso (interno) - Strato liminare interno	2,0	0,029	0,22
24	Strato liminare interno - Aria interna	-	0,130	-

Di seguito il dettaglio dei risultati di calcolo per ogni singola interfaccia sopra indicata:

Pv Ps	680	(25		Apr	Mag		Lug	Ago	Set	Ott		Dic
		625	752	833	1108	1476	1354	1613	1482	1109	994	713
PS	842	801	1029	1252	1726	2169	2532	2547	1852	1468	1179	807
θ	4,50	3,80	7,40	10,30	15,20	18,80	21,30	21,40	16,30	12,70	9,40	3,90
φ	80,78	77,99	73,06	66,56	64,15	68,05	53,47	63,31	80,01	75,57	84,32	88,33
Pv	680	625	752	833	1108	1476	1354	1613	1482	1109	994	713
												815
												4,04
												87,46
												815
												815
												4,04
												100,00
												818
												830
												4,30
												98,50
												820
												881
												5,15
												93,08
												822
												934
θ												6,00
φ												88,00
Pv												824
Ps				1409		2169		2547	1889		1342	991
θ			9,70	12,07	15,71	18,80		21,40	16,61		11,34	6,84
φ	83,72	82,99	86,54	89,43	96,60	99,59	99,31	99,47	90,68	91,69	88,75	83,22
Pv	859	819	1042	1260	1722	2158	2510	2531	1713	1468	1192	827
Ps	1083	1044	1258	1457	1801	2169	2532	2547	1900	1642	1392	1050
θ	8,15	7,61	10,36	12,58	15,86	18,80	21,30	21,40	16,70	14,42	11,89	7,69
φ	79,36	78,46	82,87	86,48	95,62	99,49	99,15	99,34	90,17	89,44	85,62	78,74
Pv	861	821	1043	1260	1721	2156	2506	2527	1713	1468	1193	829
Ps	1145	1107	1314	1506	1818	2169	2532	2547	1911	1683	1444	1112
θ	8,96	8,46	11,03	13,09	16,01	18,80	21,30	21,40	16,79	14,80	12,45	8,53
φ	75,25	74,21	79,36	83,64	94,65	99,40	98,99	99,22	89,66	87,25	82,61	74,53
Pv	863	823	1044	1260	1719	2154	2502	2524	1713	1468	1194	831
Ps	1209	1172	1373	1557	1835	2169	2532	2547	1922	1725	1498	1177
θ	9,78	9,32	11,69	13,60	16,15	18,80	21,30	21,40	16,88	15,19	13,01	9,38
φ	71,39	70,21	76,03	80,91	93,70	99,30	98,82	99,09	89,15	85,12	79,71	70,57
Pv	865	825	1045	1260	1718	2152	2498	2521	1713	1468	1195	833
Ps	1277	1241	1435	1609	1852	2169	2532	2547	1933	1768	1553	1246
θ	10,59	10,17		14,11		18,80	21,30	21,40	16,97	15,57		10,23
												66,84
Pv	867			1260	1717		2494		1713	1468	1196	835
												1319
												11,07
												63,34
												837
	Ps θ	Ps 850 θ 4,63 φ 80,02 Pv 850 Ps 850 θ 4,63 φ 100,00 Pv 852 Ps 865 θ 4,89 φ 98,52 Pv 854 Ps 916 θ 5,70 φ 93,28 Pv 856 Ps 969 θ 6,52 φ 88,36 Pv 858 Ps 1024 θ 7,33 φ 83,72 Pv 859 Ps 1083 θ 8,15 φ 79,36 Pv 861 Ps 1145 θ 8,96 φ 75,25 Pv 863 Ps 1209 θ 9,78 φ 71,39 Pv 865 Ps 1209 θ 9,78 φ 71,39 Pv 865 Ps 1277 θ 10,59 φ 67,74 Pv 867 Ps 1348 θ 11,41 φ 64,30	Ps         850         809           θ         4,63         3,94           φ         80,02         77,22           Pv         850         809           Ps         850         809           θ         4,63         3,94           φ         100,00         100,00           Pv         852         812           Ps         865         825           θ         4,89         4,20           φ         98,52         98,45           Pv         854         814           Ps         916         875           θ         5,70         5,06           φ         93,28         92,96           Pv         856         816           Ps         969         929           θ         6,52         5,91           φ         88,36         87,82           Pv         858         817           Ps         1024         985           θ         7,33         6,76           φ         83,72         82,99           Pv         859         819           Ps         1083         1044	Ps         850         809         1037           θ         4,63         3,94         7,51           φ         80,02         77,22         72,52           Pv         850         809         1037           Ps         850         809         1037           θ         4,63         3,94         7,51           φ         100,00         100,00         100,00           Pv         852         812         1038           Ps         865         825         1052           θ         4,89         4,20         7,71           φ         98,52         98,45         98,73           Pv         854         814         1039           Ps         916         875         1100           θ         5,70         5,06         8,38           φ         93,28         92,96         94,46           Pv         856         816         1040           Ps         969         929         1151           θ         6,52         5,91         9,04           φ         88,36         87,82         90,41           Pv         858	Ps         850         809         1037         1259           θ         4,63         3,94         7,51         10,38           φ         80,02         77,22         72,52         66,18           Pv         850         809         1037         1259           Ps         850         809         1037         1259           θ         4,63         3,94         7,51         10,38           φ         100,00         100,00         100,00         100,00           Pv         852         812         1038         1259           Ps         865         825         1052         1273           θ         4,89         4,20         7,71         10,54           φ         98,52         98,45         98,73         98,96           Pv         854         814         1039         1259           Ps         916         875         1100         1317           θ         5,70         5,06         8,38         11,05           φ         93,28         92,96         94,46         95,66           Pv         856         816         1040         1259	Ps         850         809         1037         1259         1729           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22           φ         80,02         77,22         72,52         66,18         64,05           Pv         850         809         1037         1259         1729           Ps         850         809         1037         1259         1729           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22           φ         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00           Pv         852         812         1038         1259         1728           Ps         865         825         1052         1273         1734           θ         4,89         4,20         7,71         10,54         15,27           φ         98,52         98,45         98,73         98,96         99,61           Pv         854         814         1039         1259         1726           Ps         916         875         1100         1317         1751           θ         5,70         5,06	Ps         850         809         1037         1259         1729         2169           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80           φ         80,02         77,22         72,52         66,18         64,05         68,05           Pv         850         809         1037         1259         1729         2169           Ps         850         809         1037         1259         1729         2169           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80           φ         100,00	Ps         850         809         1037         1259         1729         2169         2532           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30           φ         80,02         77,22         72,52         66,18         64,05         68,05         53,47           Pv         850         809         1037         1259         1729         2169         2532           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30           φ         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00           Pv         852         812         1038         1259         1728         2166         2527           Ps         865         825         1052         1273         1734         2169         2532           θ         4,89         4,20         7,71         10,54         15,27         18,80         21,30           φ         98,52         98,45         98,73         98,96         99,61         99,88         99,80           Pv         854         814         1039	Ps         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40           φ         80,02         77,25         66,18         64,05         68,05         53,47         63,31           PV         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547           Ps         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40           φ         100,00<	PS         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1854           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40         16,31           φ         80,02         77,22         72,52         66,18         64,05         68,05         53,47         63,31         79,94           PV         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1873           B         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1854           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18.80         21,30         21,40         16,31           φ         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         29,44         29,241           PV         852         812         1052         1273         1734         2169         2532         2547         1857           θ         4,89         4,20         7,71         10,54	PS         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1854         1474           θ         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40         16,31         12,76           φ         80,02         77,22         72,52         66,18         64,05         68,05         53,47         63,31         79,94         75,25           PV         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1713         1468           PS         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1854         1474           θ         40,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         20,00         21,40         16,31         12,76           ψ         852         812         1038         1259         1728         2166         2527         2543         1713         1468           Ps         865         825         1052         1773         1758         2166         2527	PS         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1854         1474         1186           θ         4,63         3,34         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40         16,31         12,76         9,49           φ         80,02         77,22         75,25         66,18         64,05         68,05         53,47         63,31         79,94         75,25         38,80           Ps         850         809         1037         1259         1729         2169         2532         2547         1713         1468         1186           B         4,63         3,94         7,51         10,38         15,22         18,80         21,30         21,40         16,31         12,76         9,49           φ         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         100,00         12,00         21,30         21,40         16,43         14,26         1188         1188           Ps         865         812         98,73         98,96         99,61         98,82         99,84

	Ps	1423	1390	1565	1719	1888	2169	2532	2547	1955	1857	1670	1395
13	θ	12,22							21,40				
		61,06	11,87 59,61	13,68 66,93	15,13 73,30	16,60 90,88	18,80 99,01	21,30 98,34	98,72	17,15 87,65	16,34 79,07	14,68 71,70	11,92 60,04
	φ		,	,	,	,		·	,	,	· ·	,	
	Pv	870	830	1048	1260	1714	2145	2486	2512	1713	1468	1198	840
14	Ps	1501	1470	1633	1776	1905	2169	2532	2547	1966	1903	1731	1474
• •	θ	13,04	12,72	14,34	15,64	16,74	18,80	21,30	21,40	17,24	16,72	15,24	12,77
	φ	58,01	56,49	64,17	70,94	89,97	98,91	98,18	98,60	87,16	77,16	69,24	56,94
	Pv	872	832	1049	1260	1713	2143	2481	2508	1713	1468	1199	842
15	Ps	1583	1554	1705	1835	1923	2169	2532	2547	1977	1950	1794	1558
13	θ	13,85	13,58	15,00	16,15	16,89	18,80	21,30	21,40	17,33	17,10	15,80	13,61
	φ	55,12	53,55	61,54	68,67	89,06	98,82	98,01	98,47	86,66	75,31	66,87	54,02
	Pv	874	834	1050	1260	1711	2141	2477	2505	1713	1468	1200	844
16	Ps	1668	1643	1779	1896	1941	2169	2532	2547	1988	1997	1859	1646
10	θ	14,67	14,43	15,67	16,66	17,04	18,80	21,30	21,40	17,42	17,49	16,35	14,46
	φ	52,40	50,79	59,04	66,48	88,17	98,72	97,85	98,35	86,18	73,50	64,59	51,26
	Pv	876	836	1051	1260	1710	2139	2473	2502	1713	1468	1202	846
17	Ps	1758	1735	1856	1958	1959	2169	2532	2547	1999	2046	1926	1739
17	θ	15,48	15,28	16,33	17,17	17,18	18,80	21,30	21,40	17,50	17,87	16,91	15,31
	φ	49,82	48,18	56,64	64,36	87,28	98,62	97,69	98,22	85,69	71,75	62,40	48,66
	Pv	878	838	1052	1260	1709	2137	2469	2499	1713	1468	1203	848
40	Ps	1852	1833	1936	2022	1978	2169	2532	2547	2011	2096	1995	1835
18	θ	16,30	16,13	16,99	17,68	17,33	18,80	21,30	21,40	17,59	18,26	17,47	16,15
	φ	47,39	45,73	54,36	62,33	86,40	98,53	97,53	98,10	85,21	70,04	60,29	46,22
	Pv	880	840	1053	1260	1707	2135	2465	2496	1713	1468	1204	850
40	Ps	1951	1935	2018	2088	1996	2169	2532	2547	2022	2147	2066	1937
19	θ	17,11	16,98	17,65	18,19	17,48	18,80	21,30	21,40	17,68	18,64	18,03	17,00
	φ	45,09	43,41	52,18	60,36	85,54	98,43	97,36	97,97	84,73	68,37	58,26	43,91
	Pv	1013	976	1126	1266	1610	1982	2166	2264	1713	1468	1283	1009
	Ps	2050	2037	2101	2153	2014	2169	2532	2547	2033	2198	2137	2039
20	θ	17,90	17,80	18,29	18,68	17,62	18,80	21,30	21,40	17,77	19,01	18,56	17,82
	φ	49,43	47,91	53,60	58,77	79,93	91,38	85,54	88,87	84,27	66,81	60,03	49,46
	Pv	1147	1112	1199	1271	1512	1829	1866	2032	1713	1468	1362	1167
0.4	Ps	2153	2145	2186	2220	2032	2169	2532	2547	2044	2249	2210	2146
21	θ	18,68	18,62	18,93	19,18	17,76	18,80	21,30	21,40	17,86	19,38	19,10	18,63
	φ	53,25	51,86	54,83	57,23	74,42	84,33	73,71	79,77	83,82	65,30	61,62	54,36
	Pv	1280	1249	1272	1276	1415	1676	1567	1800	1713	1468	1441	1325
	Ps	2261	2258	2275	2289	2050	2169	2532	2547	2055	2301	2285	2258
22	θ	19,47	19,44	19,57	19,67	17,90	18,80	21,30	21,40	17,94	19,75	19,64	19,45
	φ	56,61	55,32	55,90	55,73	69,00	77,29	61,88	70,66	83,37	63,82	63,05	58,67
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
	Ps	2274	2272	2286	2298	2053	2169	2532	2547	2057	2307	2294	2272
23	θ	19,56	19,54	19,64	19,73	17,92	18,80	21,30	21,40	17,95	19,79	19,70	19,55
	φ	58,49	57,23	56,83	55,61	67,13	74,63	57,42	67,23	83,31	63,64	64,09	60,94
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
	Ps	2337	2337	2337	2337	2063	2169	2532	2547	2063	2337	2337	2337
24	θ												20,00
													59,24
<b>24</b>	θ φ	20,00 56,93	20,00 55,64	20,00 55,60	20,00 54,68	18,00 66,80	18,80 74,63	21,30 57,42	21,40 67,23	18,00 83,06	20,00 62,83	20,00 62,92	

#### Legenda

Numero interfaccia Int.  $P_{V}$ 

Pressione di vapore [Pa]

Umidità relativa [%]

Temperatura [°C] Pressione di saturazione [Pa]  $P_s$ 

#### Dall'analisi risulta formazione di condensa interstiziale. Di seguito i dettagli delle masse condensate ed evaporate:

Interf.		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
1	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>c</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
_	g <sub>c</sub>	122,54	113,04	66,88	4,51	-89,68	-135,93	-275,13	-213,05	0,00	0,00	70,12	145,22
3	Ma	337,88	450,93	517,81	522,32	432,63	296,70	21,57	0,00	0,00	0,00	70,12	215,35
4	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	g <sub>c</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
J	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
· ·	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
_	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	g <sub>c</sub> M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00		0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
		0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	g <sub>c</sub> M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	Ma	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	g <sub>C</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	M <sub>a</sub>	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

#### Legenda

 $g_{\rm c}^{-}$  - quantità di vapore condensato (+) o evaportato (-) mensilmente nell'interfaccia [g/m²]

 $<sup>{\</sup>rm M_a}$  - quantità di vapore accumulata nell'interfaccia [g/m²]



Quantità max. di condensansa accumulata in un'interfaccia	$M_a$	522,32	g/m²
Interfaccia		3	
Quantità massima ammissibile accumulata	$M_{a,max}$	500,00	g/m²
Verifica	$(M_a \leq M_{a,max})$	Non verificato	

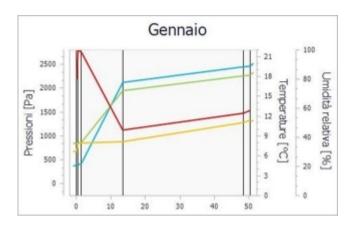
#### ESITO VERIFICA: NEGATIVO

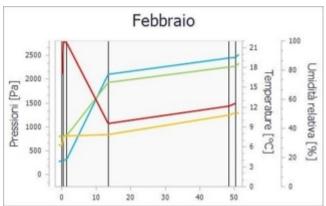
La struttura presenta condensa interstiziale e la quantità massima stagionale di vapore condensato è pari a 522,32 g/m2, superiore al limite di  $500 \text{ g/m}^2$ .

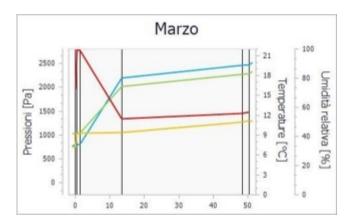
Di seguito, i diagrammi delle temperature, delle pressioni e delle umidità :

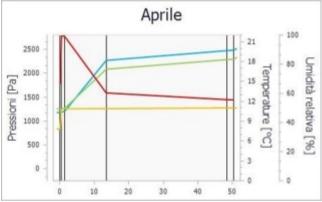
#### Diagrammi delle pressioni e delle temperature

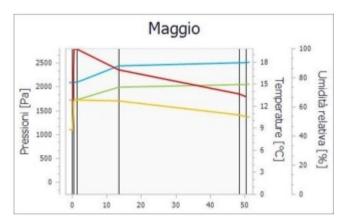


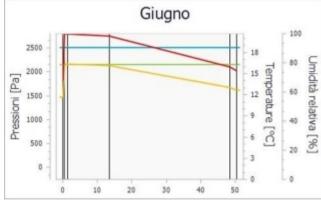


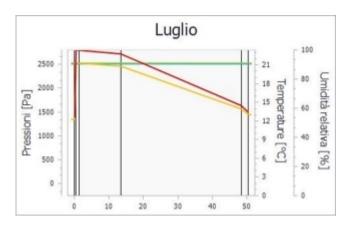


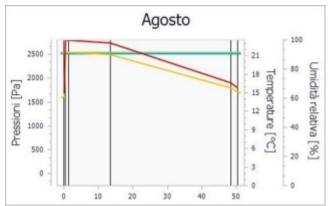


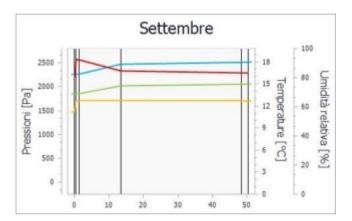


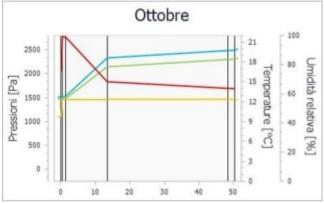


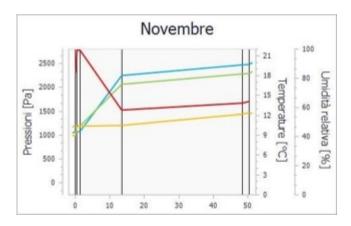


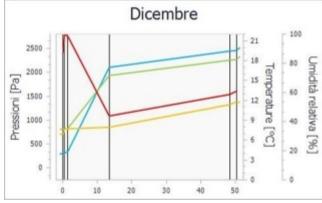












Tipologia: Parete Esterna Confine: Esterno

Codice: NPE 01 Descrizione: Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico

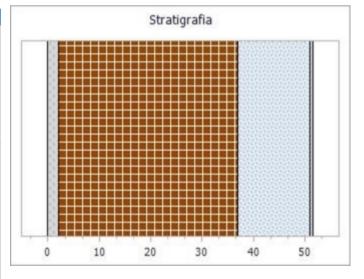
#### **Dettaglio componente**

N.	Descrizione (dall'interno verso l'esterno)	s [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c [J/kgK]	μ [-]	R [m <sup>2</sup> K/W]
	Resistenza superficiale interna						0,130
1	Intonaco di calce e gesso (interno)	0,020	0,700	1400,00	840,00	11	0,029
2	Mattone semipieno	0,350	0,500	1800,00	1000,00	5	0,700
3	EPS-P BASE (140 mm)	0,140	-	30,00	1500,00	60	4,100
4	Intonaco plastico per cappotto	0,005	0,300	1300,00	840,00	30	0,017
	Resistenza superficiale esterna						0,040
	TOTALE	0,515					5,015

#### Legenda

- s Spessore dello strato
- ρ Massa volumica
- λ Conducibilità termica del materiale
- μ Fattore di resistenza alla diffusione del vapore
- c Calore specifico del materiale
- liffusione del vapore R Resistenza termica degli strati

Parametri te	ermic	i	
Spessore	S	51,5	cm
Trasmittanza termica	U	0,199	$W/m^2K$
Resistenza termica	R	5,015	$m^2K/W$
Massa superficiale	М	668,70	Kg/m <sup>2</sup>
Capacità termica	С	665,28	kJ/m <sup>2</sup> K
Trasmittanza termica periodica	YIE	0,004	$W/m^2K$
Capacità termica areica interna	k <sub>1</sub>	58,16	kJ/m <sup>2</sup> K
Capacità termica areica esterna	k2	8,24	kJ/m <sup>2</sup> K
Fattore di attenuazione	fd	0,019	-
Sfasamento	φ	18,68	h
Ammettenza termica interna	Yii	4,232	W/m <sup>2</sup> K
Ammettenza termica esterna	Yee	0,603	W/m <sup>2</sup> K
Massa superficiale (esclusi intonaci)	M <sub>S</sub>	634,20	kg/m <sup>2</sup>



#### Parametri di verifica

Metodo di calcolo Classe di concentrazione del vapore all'interno

Classe di concentrazione: Classe 3 - Alloggi senza ventilazione meccanica controllata

Umidità critica (φcr) muffa: 0,80 [-]
Umidità critica (φcr) condensa: 1,00 [-]

#### $\theta_e$ $P_{sat,e}$ $\theta_i$ P<sub>sat,i</sub> $\varphi_e$ $P_{vap,e}$ $\varphi_i$ $P_{vap,i}$ Mese [°C] [%] [Pa] [Pa] [°C] [%] [Pa] [Pa] 20,00 Gennaio 4,50 80,78 680 842 56,93 1330 2337 Febbraio 3,80 77,99 625 801 20,00 55,64 1300 2337 20,00 Marzo 7,40 73,06 752 1029 55,60 1299 2337 1278 10,30 Aprile 66,56 833 1252 20,00 54,68 2337 15,20 18,00 Maggio 64,15 1108 1726 66,80 1378 2063 Giugno 18,80 68,05 1476 2169 18,80 74,63 1619 2169 21,30 21,30 57,42 Luglio 53,47 1354 2532 1454 2532 67,23 21,40 2547 21,40 1713 2547 Agosto 63,31 1613 Settembre 16,30 80,01 1482 1852 18,00 83,06 1713 2063 Ottobre 12,70 75,57 1109 1468 20,00 62,83 1468 2337 Novembre 9,40 84,32 994 1179 20,00 62,92 1470 2337 Dicembre 3,90 88,33 713 807 20,00 59,24 1384 2337

Condizioni a contorno

Legenda simboliLegenda pediciLegenda unità di misuraθ - Temperaturai - Interna°C - Gradi centigradiφ - Umidità relativae - Esterna% - PercentualeP - Pressionevap - VaporePa - Pascalsat - Saturazione

#### Verifica Muffa

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1663	1625	1624	1597	1722	2023	1817	2141	2142	1835	1838	1731
$\theta_{si,min}$	°C	14,62	14,26	14,25	13,99	15,16	17,69	16,00	18,59	18,60	16,16	16,18	15,24
f <sub>R,si,min</sub>	[-]	0,653	0,646	0,544	0,381	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,473	0,639	0,704

Legenda

 $P_{sat}\left(\theta_{si}\right)$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie

 $\theta_{ extstyle si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

 $f_{R, si, min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

Mese critico: Dicembre Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,704 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,974 Verifica muffa:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

#### Verifica Condensa Superficiale

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic	
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384	
$\theta_{si,min}$	°C	11,21	10,86	10,85	10,60	11,74	14,20	12,55	15,07	15,08	12,71	12,73	11,81	
f <sub>R.si.min</sub>	[-]	0,433	0,436	0,274	0,031	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,001	0,314	0,491	

Legenda

 $P_{sat}\left(\theta_{si}\right)$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie  $f_{R,si,min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

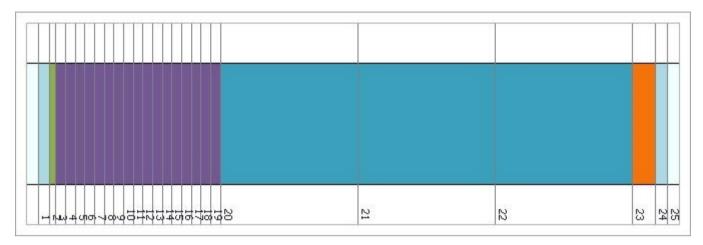
 $\theta_{
m si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

Mese critico: Dicembre Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,491 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,974

Verifica condensa superficiale:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

#### Verifica Condensa Interstiziale

Al fine di effettuare la verifica della formazione di condensa interstiziale, così come indicato nella UNI 13788, si è proceduto a suddividere gli strati che compongono la struttura in interfacce intese come substrati dello stesso materiale affinchè questi non superino una resistenza termica di  $0,25 \text{ m}^2\text{K/W}$ . Le interfacce, così definite, ordinate dall'esterno verso l'interno, sono dettagliate in seguito:



Int.	Descrizione interfaccia	Spessore [cm]	Resistenza [m²K/W]	Sd [m]
1	Aria esterna - Strato liminare esterno	-	-	-
2	Strato liminare esterno - Intonaco plastico per cappotto	-	0,040	-
3	Intonaco plastico per cappotto - EPS-P BASE (140 mm) [0]	0,5	0,017	0,15
4	EPS-P BASE (140 mm) [0] - EPS-P BASE (140 mm) [1]	0,8	0,241	0,49
5	EPS-P BASE (140 mm) [1] - EPS-P BASE (140 mm) [2]	0,8	0,241	0,49
6	EPS-P BASE (140 mm) [2] - EPS-P BASE (140 mm) [3]	0,8	0,241	0,49
7	EPS-P BASE (140 mm) [3] - EPS-P BASE (140 mm) [4]	0,8	0,241	0,49
8	EPS-P BASE (140 mm) [4] - EPS-P BASE (140 mm) [5]	0,8	0,241	0,49
9	EPS-P BASE (140 mm) [5] - EPS-P BASE (140 mm) [6]	0,8	0,241	0,49
10	EPS-P BASE (140 mm) [6] - EPS-P BASE (140 mm) [7]	0,8	0,241	0,49
11	EPS-P BASE (140 mm) [7] - EPS-P BASE (140 mm) [8]	0,8	0,241	0,49
12	EPS-P BASE (140 mm) [8] - EPS-P BASE (140 mm) [9]	0,8	0,241	0,49
13	EPS-P BASE (140 mm) [9] - EPS-P BASE (140 mm) [10]	0,8	0,241	0,49
14	EPS-P BASE (140 mm) [10] - EPS-P BASE (140 mm) [11]	0,8	0,241	0,49
15	EPS-P BASE (140 mm) [11] - EPS-P BASE (140 mm) [12]	0,8	0,241	0,49
16	EPS-P BASE (140 mm) [12] - EPS-P BASE (140 mm) [13]	0,8	0,241	0,49
17	EPS-P BASE (140 mm) [13] - EPS-P BASE (140 mm) [14]	0,8	0,241	0,49
18	EPS-P BASE (140 mm) [14] - EPS-P BASE (140 mm) [15]	0,8	0,241	0,49
19	EPS-P BASE (140 mm) [15] - EPS-P BASE (140 mm) [16]	0,8	0,241	0,49
20	EPS-P BASE (140 mm) [16] - Mattone semipieno [0]	0,8	0,241	0,49
21	Mattone semipieno [0] - Mattone semipieno [1]	11,7	0,233	0,58
22	Mattone semipieno [1] - Mattone semipieno [2]	11,7	0,233	0,58
23	Mattone semipieno [2] - Intonaco di calce e gesso (interno)	11,7	0,233	0,58
24	Intonaco di calce e gesso (interno) - Strato liminare interno	2,0	0,029	0,22
25	Strato liminare interno - Aria interna	-	0,130	-

Di seguito il dettaglio dei risultati di calcolo per ogni singola interfaccia sopra indicata:

Interf.		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
	Pv	680	625	752	833	1108	1476	1354	1613	1482	1109	994	713
_	Ps	842	801	1029	1252	1726	2169	2532	2547	1852	1468	1179	807
1	θ	4,50	3,80	7,40	10,30	15,20	18,80	21,30	21,40	16,30	12,70	9,40	3,90
	φ	80,78	77,99	73,06	66,56	64,15	68,05	53,47	63,31	80,01	75,57	84,32	88,33

	Pv	680	625	752	833	1108	1476	1354	1613	1482	1109	994	713
	Ps	849	809	1036	1259	1729	2169	2532	2547	1854	1473	1186	814
2	θ	4,62	3,93	7,50	10,38	15,22	18,80	21,30	21,40	16,31	12,76	9,48	4,03
	φ	80,08	77,29	72,56	66,21	64,06	68,05	53,47	63,31	79,94	75,28	83,84	87,53
	Pν	689	635	760	840	1111	1478	1355	1614	1485	1114	1001	723
	Ps	852	812	1039	1261	1730	2169	2532	2547	1855	1476	1188	818
3	θ	4,68	3,98	7,54	10,41	15,23	18,80	21,30	21,40	16,32	12,78	9,52	4,08
	φ	80,88	78,18	73,11	66,57	64,24	68,15	53,53	63,36	80,09	75,51	84,22	88,38
	Pv	720	666	785	861	1124	1485	1360	1619	1496	1131	1023	754
	Ps	898	857	1083	1301	1745	2169	2532	2547	1864	1510	1230	863
4	θ	5,42	4,76	8,15	10,88	15,37	18,80	21,30	21,40	16,40	13,13	10,03	4,86
	φ	80,19	77,72	72,52	66,14	64,42	68,46	53,71	63,55	80,26	74,91	83,20	87,36
	Pv	750	698	811	881	1137	1491	1365	1623	1507	1148	1046	786
	Ps	945	905	1129	1342	1760	2169	2532	2547	1874	1545	1272	911
5	θ	6,17	5,54	8,75	11,34	15,50	18,80	21,30	21,40	16,48	13,48	10,54	5,63
	φ	79,38	77,11	71,88	65,68	64,58	68,76	53,90	63,73	80,42	74,31	82,17	86,24
	Pv	781	730	837	902	1149	1498	1369	1628	1518	1165	1068	817
	Ps	995	956	1176	1384	1775	2169	2532	2547	1884	1581	1316	961
6	θ	6,91	6,32	9,36	11,81	15,64	18,80	21,30	21,40	16,56	13,84	11,05	6,40
	φ	78,47	76,38	71,18	65,19	64,74	69,07	54,08	63,92	80,58	73,69	81,13	85,02
	Pv	812	762	863	923	1162	1505	1374	1633	1529	1182	1090	849
	Ps	1047	1008	1225	1427	1791	2169	2532	2547	1894	1617	1362	1014
7	θ	7,66	7,10	9,97	12,28	15,77	18,80	21,30	21,40	16,65	14,19	11,56	7,18
	φ	77,48	75,54	70,44	64,68	64,90	69,38	54,27	64,10	80,74	73,08	80,08	83,72
	Pv	842	793	888	944	1175	1512	1379	1638	1540	1199	1113	880
	Ps	1102	1063	1275	1472	1806	2169	2532	2547	1904	1654	1408	1069
8	θ	8,40	7,88	10,57	12,74	15,90	18,80	21,30	21,40	16,73	14,54	12,07	7,95
	φ	76,42	74,60	69,66	64,14	65,04	69,69	54,46	64,28	80,89	72,46	79,02	82,36
	Pv	873	825	914	965	1188	1518	1383	1642	1551	1216	1135	912
	Ps	1159	1121	1328	1517	1822	2169	2532	2547	1913	1692	1456	1126
9	θ	9,15	8,66	11,18	13,21	16,04	18,80	21,30	21,40	16,81	14,89	12,58	8,73
	φ	75,29	73,58	68,84	63,59	65,18	70,00	54,64	64,47	81,04	71,83	77,95	80,94
	Pv	903	857	940	986	1200	1525	1388	1647	1561	1232	1157	943
	Ps	1219	1182	1382	1564	1838	2169	2532	2547	1923	1731	1506	1187
10	θ	9,89	9,44	11,78	13,67	16,17	18,80	21,30	21,40	16,89	15,24	13,09	9,50
	φ	74,12	72,49	68,00	63,02	65,32	70,31	54,83	64,65	81,18	71,20	76,87	79,48
	Pv	934	888	965	1007	1213	1532	1393	1652	1572	1249	1180	975
4.4	Ps	1281	1245	1438	1612	1853	2169	2532	2547	1933	1770	1556	1250
11	θ	10,64	10,22	12,39	14,14	16,31	18,80	21,30	21,40	16,97	15,59	13,60	10,28
	φ	72,90	71,35	67,12	62,43	65,45	70,62	55,01	64,84	81,33	70,57	75,80	77,98
	Pv	964	920	991	1028	1226	1538	1397	1656	1583	1266	1202	1006
42	Ps	1346	1312	1497	1662	1869	2169	2532	2547	1943	1811	1609	1316
12	θ	11,38	10,99	13,00	14,61	16,44	18,80	21,30	21,40	17,05	15,94	14,11	11,05
	φ	71,65	70,16	66,23	61,83	65,57	70,93	55,20	65,02	81,47	69,93	74,72	76,45
	Pv	995	952	1017	1048	1238	1545	1402	1661	1594	1283	1225	1038
42	Ps	1414	1381	1557	1713	1885	2169	2532	2547	1953	1852	1663	1386
13	θ	12,13	11,77	13,60	15,07	16,58	18,80	21,30	21,40	17,14	16,29	14,62	11,82
	φ	70,36	68,92	65,31	61,22	65,68	71,24	55,38	65,21	81,60	69,29	73,64	74,91
	Pv	1025	984	1043	1069	1251	1552	1407	1666	1605	1300	1247	1069
14	Ps	1485	1454	1619	1765	1902	2169	2532	2547	1964	1893	1718	1458
14	θ	12,87	12,55	14,21	15,54	16,71	18,80	21,30	21,40	17,22	16,64	15,13	12,60
	φ	69,06	67,66	64,38	60,60	65,79	71,54	55,57	65,39	81,73	68,65	72,56	73,35
	Pv	1056	1015	1068	1090	1264	1558	1412	1670	1616	1317	1269	1101
15	Ps	1559	1530	1684	1818	1918	2169	2532	2547	1974	1936	1776	1534
13	θ	13,62	13,33	14,81	16,01	16,85	18,80	21,30	21,40	17,30	17,00	15,64	13,37
	φ	67,74	66,37	63,43	59,96	65,89	71,85	55,75	65,57	81,86	68,01	71,49	71,78

	Pv	1086	1047	1094	1111	1276	1565	1416	1675	1627	1334	1292	1133
	Ps	1636	1609	1751	1873	1934	2169	2532	2547	1984	1980	1834	1613
16	θ	14,37	14,11	15,42	16,47	16,98	18,80	21,30	21,40	17,38	17,35	16,15	14,15
	φ	66,41	65,06	62,48	59,32	65,99	72,16	55,94	65,76	81,99	67,37	70,41	70,21
	Pv	1117	1079	1120	1132	1289	1572	1421	1680	1638	1350	1314	1164
4-	Ps	1717	1692	1820	1929	1951	2169	2532	2547	1994	2024	1895	1696
17	θ	15,11	14,89	16,03	16,94	17,12	18,80	21,30	21,40	17,46	17,70	16,66	14,92
	φ	65,07	63,74	61,51	58,67	66,08	72,47	56,13	65,94	82,11	66,73	69,35	68,65
	Pv	1147	1110	1145	1153	1302	1579	1426	1684	1648	1367	1336	1196
40	Ps	1801	1779	1892	1987	1968	2169	2532	2547	2005	2069	1957	1782
18	θ	15,86	15,67	16,63	17,41	17,25	18,80	21,30	21,40	17,55	18,05	17,17	15,70
	φ	63,73	62,41	60,54	58,01	66,16	72,78	56,31	66,13	82,23	66,09	68,28	67,09
	Pv	1178	1142	1171	1174	1315	1585	1430	1689	1659	1384	1359	1227
40	Ps	1888	1870	1966	2046	1985	2169	2532	2547	2015	2115	2021	1873
19	θ	16,60	16,45	17,24	17,87	17,39	18,80	21,30	21,40	17,63	18,40	17,68	16,47
	φ	62,39	61,08	59,57	57,35	66,24	73,09	56,50	66,31	82,35	65,44	67,23	65,54
	Pv	1209	1174	1197	1195	1327	1592	1435	1694	1670	1401	1381	1259
20	Ps	1980	1965	2043	2107	2001	2169	2532	2547	2025	2162	2087	1967
20	θ	17,35	17,23	17,84	18,34	17,52	18,80	21,30	21,40	17,71	18,75	18,19	17,24
	φ	61,05	59,74	58,59	56,69	66,32	73,40	56,68	66,50	82,46	64,80	66,18	64,00
	Pv	1245	1211	1227	1219	1342	1600	1441	1699	1683	1421	1408	1296
24	Ps	2072	2060	2119	2168	2018	2169	2532	2547	2036	2209	2152	2062
21	θ	18,07	17,98	18,43	18,79	17,65	18,80	21,30	21,40	17,79	19,09	18,68	17,99
	φ	60,08	58,79	57,90	56,24	66,52	73,76	56,90	66,71	82,68	64,34	65,39	62,85
	Pv	1281	1249	1257	1244	1357	1608	1446	1705	1696	1441	1434	1333
22	Ps	2167	2160	2198	2230	2035	2169	2532	2547	2046	2256	2220	2161
22	θ	18,79	18,73	19,02	19,24	17,78	18,80	21,30	21,40	17,87	19,43	19,17	18,74
	φ	59,09	57,81	57,20	55,79	66,71	74,13	57,12	66,93	82,90	63,88	64,60	61,69
	Pv	1317	1286	1288	1268	1372	1616	1452	1711	1709	1461	1460	1370
23	Ps	2267	2264	2280	2293	2051	2169	2532	2547	2056	2304	2289	2264
23	θ	19,51	19,49	19,60	19,69	17,91	18,80	21,30	21,40	17,95	19,77	19,66	19,49
	φ	58,08	56,81	56,48	55,32	66,90	74,49	57,34	67,15	83,11	63,41	63,80	60,52
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
24	Ps	2279	2277	2290	2301	2053	2169	2532	2547	2057	2310	2297	2277
<b>24</b>	θ	19,60	19,58	19,67	19,75	17,93	18,80	21,30	21,40	17,96	19,81	19,73	19,58
	φ	58,36	57,10	56,73	55,53	67,10	74,63	57,42	67,23	83,29	63,57	64,00	60,80
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
25	Ps	2337	2337	2337	2337	2063	2169	2532	2547	2063	2337	2337	2337
25	θ	20,00	20,00	20,00	20,00	18,00	18,80	21,30	21,40	18,00	20,00	20,00	20,00
	φ	56,93	55,64	55,60	54,68	66,80	74,63	57,42	67,23	83,06	62,83	62,92	59,24

Legenda

Int. Numero interfaccia  $P_{V}$ Pressione di vapore [Pa] φ

Umidità relativa [%]

ESITO VERIFICA: Verificato

La struttura non presenta condensa interstiziale

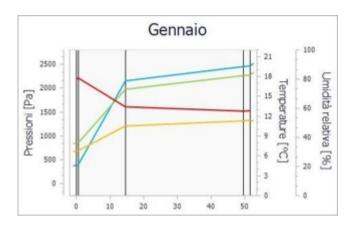
Di seguito, i diagrammi delle temperature, delle pressioni e delle umidità :

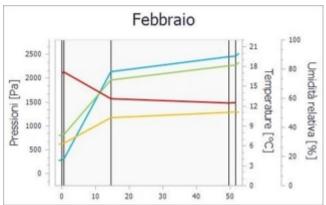
 $\theta$   $P_s$ Temperatura [°C]

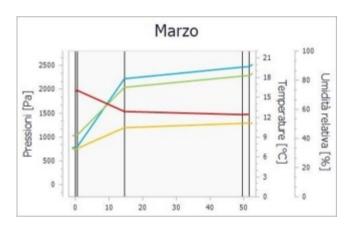
Pressione di saturazione [Pa]

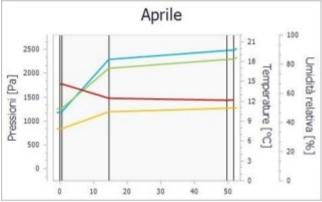
#### Diagrammi delle pressioni e delle temperature

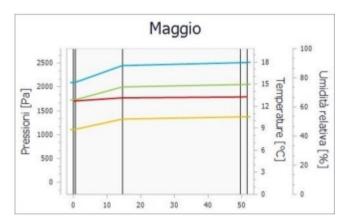


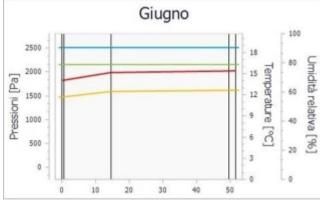


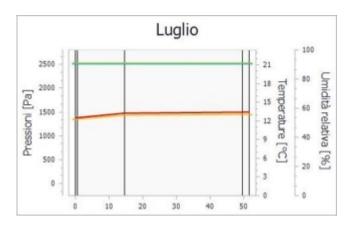


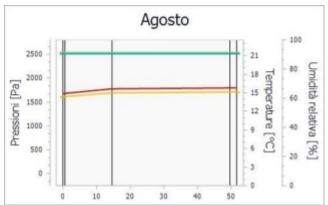


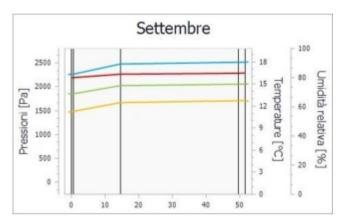


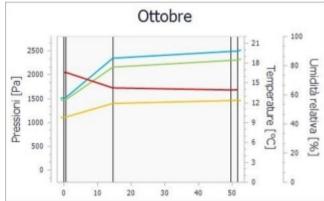


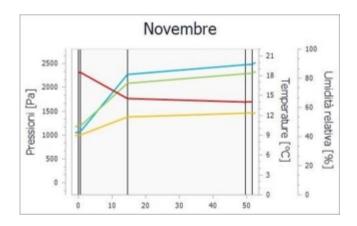


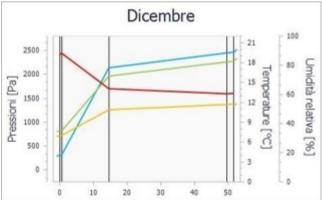












#### Componenti opachi orizzontali o inclinati

Tipologia: Pavimento Esterno Confine: Controterra (Btr,x: 0,45)

Codice: NPAV 01 Descrizione: Pavimento Controterra + riscaldamento a pavimento

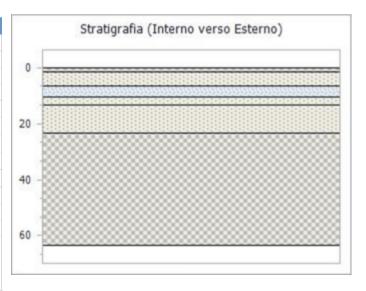
#### Dettaglio componente

N.	Descrizione (dall'interno verso l'esterno)	s [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c [J/kgK]	μ [-]	R [m <sup>2</sup> K/W]
	Resistenza superficiale interna						0,170
1	Pavimentazione interna - gres	0,015	1,470	1700,00	1000,00	200	0,010
2	Massetto in calcestruzzo alleggerito (1400 kg/m³)	0,050	0,580	1400,00	1000,00	60	0,086
3	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle	0,040	0,030	30,00	1450,00	50	1,333
4	Sottofondo in cls - malta di cemento	0,030	1,400	2000,00	1000,00	60	0,021
5	Calcestruzzo in genere (1900 kg/m³)	0,100	1,060	1900,00	1000,00	100	0,094
6	Ghiaia grossa senza argilla (um. 5%)	0,400	1,200	1700,00	840,00	5	0,333
	Resistenza superficiale esterna						0,040
	TOTALE	0,635					2,089

#### Legenda

- s Spessore dello strato
- ρ Massa volumica
- λ Conducibilità termica del materiale
- μ Fattore di resistenza alla diffusione del vapore
- c Calore specifico del materiale
- R Resistenza termica degli strati

Parametri te	ermic	i	
Spessore	S	63,5	cm
Trasmittanza termica	U	0,479	$W/m^2K$
Resistenza termica	R	2,089	m <sup>2</sup> K/W
Massa superficiale	М	1026,70	$Kg/m^2$
Capacità termica	С	918,44	kJ/m <sup>2</sup> K
Trasmittanza termica periodica	YIE	0,014	$W/m^2K$
Capacità termica areica interna	k <sub>1</sub>	54,10	kJ/m <sup>2</sup> K
Capacità termica areica esterna	k2	113,32	kJ/m <sup>2</sup> K
Fattore di attenuazione	f <sub>d</sub>	0,029	-
Sfasamento	φ	18,66	h
Ammettenza termica interna	Yii	3,944	$W/m^2K$
Ammettenza termica esterna	Yee	8,250	$W/m^2K$
Massa superficiale (esclusi intonaci)	M <sub>S</sub>	1026,70	kg/m <sup>2</sup>



#### Parametri di verifica

Metodo di calcolo Classe di concentrazione del vapore all'interno

Classe di concentrazione: Classe 3 - Alloggi senza ventilazione meccanica controllata

 $\phi$  muffa: 0,80 [-]  $\phi$  condensa: 1,00 [-]

#### $\theta_e$ $\theta_i$ P<sub>sat,i</sub> $\varphi_e$ $P_{vap,e}$ $P_{sat,e}$ $\varphi_i$ $P_{vap,i}$ Mese [°C] [%] [Pa] [Pa] [°C] [%] [Pa] [Pa] 1499 1499 20,00 Gennaio 13,03 100,00 56,93 1330 2337 Febbraio 12,71 100,00 1469 1469 20,00 55,64 1300 2337 20,00 Marzo 14,33 100,00 1632 1632 55,60 1299 2337 1278 Aprile 15,64 100,00 1775 1775 20,00 54,68 2337 Maggio 17,84 100,00 2042 2042 18,00 66,80 1378 2063 19,46 Giugno 19,46 100,00 2260 2260 71,62 1619 2260 20,59 20,59 Luglio 100,00 2423 2423 60,00 1454 2423 20,63 100,00 2430 2430 20,63 70,49 1713 2430 Agosto Settembre 18,34 100,00 2107 2107 18,34 81,33 1713 2107 Ottobre 16,72 100,00 1902 1902 20,00 62,83 1468 2337 Novembre 15,23 100,00 1730 1730 20,00 62,92 1470 2337

1473

20,00

Condizioni a contorno

Legenda simboliLegenda pediciLegenda unità di misuraθ - Temperaturai - Interna°C - Gradi centigradiφ - Umidità relativae - Esterna% - PercentualeP - Pressionevap - VaporePa - Pascalsat - Saturazione

1473

#### Verifica Muffa

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1663	1625	1624	1597	1722	2023	1817	2141	2142	1835	1838	1731
$\theta_{si,min}$	°C	14,62	14,26	14,25	13,99	15,16	17,69	16,00	18,59	18,60	16,16	16,18	15,24
f <sub>R,si,min</sub>	[-]	0,228	0,213	-0,014	-0,376	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,170	0,198	0,343

Legenda

Dicembre

 $P_{sat}\left(\theta_{si}\right)$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie

 $\theta_{ extstyle si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

59,24

1384

2337

 $f_{R,si,min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

12,76

Mese critico: Dicembre Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,343 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,919 Verifica muffa:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

100,00

#### Verifica Condensa Superficiale

		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
$P_{sat}(\theta_{si})$	Pa	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
$\theta_{si,min}$	°C	11,21	10,86	10,85	10,60	11,74	14,20	12,55	15,07	15,08	12,71	12,73	11,81
f <sub>R,si,min</sub>	[-]	-0,260	-0,253	-0,613	-1,153	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-1,221	-0,525	-0,130

Legenda

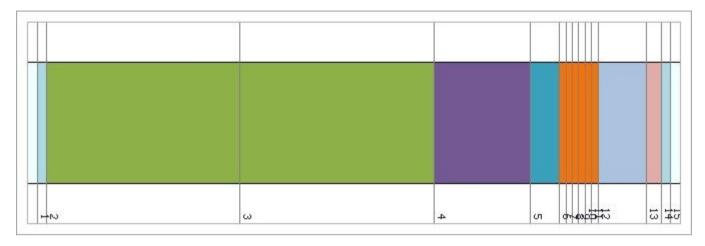
 $P_{sat}(\theta_{si})$  Pressione di saturazione minima accettabile sulla superficie  $f_{R,si,min}$  Fattore di temperatura minimo accettabile sulla superficie

 $\theta_{
m si,min}$  Temperatura superficiale minima accettabile

Mese critico: Maggio Fattore di temperatura del mese critico:  $f_{R,si,max}$  0,000 Fattore di temperatura del componente:  $f_{R,si}$  0,919 Verifica condensa superficiale:  $(f_{R,si,max} \le f_{R,si})$  Verificato

#### Verifica Condensa Interstiziale

Al fine di effettuare la verifica della formazione di condensa interstiziale, così come indicato nella UNI 13788, si è proceduto a suddividere gli strati che compongono la struttura in interfacce intese come substrati dello stesso materiale affinchè questi non superino una resistenza termica di  $0,25 \text{ m}^2\text{K/W}$ . Le interfacce, così definite, ordinate dall'esterno verso l'interno, sono dettagliate in seguito:



Int.	Descrizione interfaccia	Spessore [cm]	Resistenza [m²K/W]	Sd [m]
1	Aria esterna - Strato liminare esterno	-	-	-
2	Strato liminare esterno - Ghiaia grossa senza argilla (um. 5%) [0]	-	0,040	-
3	Ghiaia grossa senza argilla (um. 5%) [0] - Ghiaia grossa senza argilla (um. 5%) [1]	20,0	0,167	1,00
4	Ghiaia grossa senza argilla (um. 5%) [1] - Calcestruzzo in genere (1900 kg/m³)	20,0	0,167	1,00
5	Calcestruzzo in genere (1900 kg/m³) - Sottofondo in cls - malta di cemento	10,0	0,094	10,00
6	Sottofondo in cls - malta di cemento - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [0]	3,0	0,021	1,80
7	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [0] - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [1]	0,7	0,222	0,33
8	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [1] - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [2]	0,7	0,222	0,33
9	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [2] - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [3]	0,7	0,222	0,33
10	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [3] - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [4]	0,7	0,222	0,33
11	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [4] - Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [5]	0,7	0,222	0,33
12	Pannello in polistirene espanso estruso (XPS) con pelle [5] - Massetto in calcestruzzo alleggerito (1400 kg/m³)	0,7	0,222	0,33
13	Massetto in calcestruzzo alleggerito (1400 kg/m³) - Pavimentazione interna - gres	5,0	0,086	3,00
14	Pavimentazione interna - gres - Strato liminare interno	1,5	0,010	3,00
15	Strato liminare interno - Aria interna	-	0,170	-

Di seguito il dettaglio dei risultati di calcolo per ogni singola interfaccia sopra indicata:

Interf.		Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
	Pv	1499	1469	1632	1775	2042	2260	2423	2430	2107	1902	1730	1473
4	Ps	1499	1469	1632	1775	2042	2260	2423	2430	2107	1902	1730	1473
'	θ	13,03	12,71	14,33	15,64	17,84	19,46	20,59	20,63	18,34	16,72	15,23	12,76
	φ	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00	100,00
	Pv	1499	1469	1632	1775	2042	2260	2423	2430	2107	1902	1730	1473

	Ps	1513	1482	1644	1785	2043	2260	2423	2430	2107	1910	1740	1487
2	θ	13,16	12,85	14,44	15,72	17,84	19,46	20,59	20,63	18,34	16,78	15,32	12,89
	φ	99,13	99,09	99,30	99,47	99,98	100,00	100,00	100,00	100,00	99,60	99,41	99,10
	Pv	1492	1461	1617	1753	2012	2231	2378	2397	2089	1882	1718	1469
	Ps	1568	1540	1692	1825	2044	2260	2423	2430	2107	1942	1783	1544
3	θ	13,72	13,43	14,89	16,07	17,86	19,46	20,59	20,63	18,34	17,04	15,70	13,47
	φ	95,10	94,89	95,54	96,03	98,41	98,70	98,17	98,65	99,14	96,94	96,35	95,16
	Pv	1484	1453	1602	1730	1981	2201	2334	2364	2071	1862	1706	1465
	Ps	1626	1599	1742	1866	2046	2260	2423	2430	2107	1974	1827	1603
4	θ	14,27	14,01	15,34	16,42	17,87	19,46	20,59	20,63	18,34	17,30	16,08	14,05
	φ	91,25	90,89	91,92	92,69	96,84	97,40	96,33	97,29	98,29	94,33	93,38	91,40
	Pv	1406	1376	1449	1501	1677	1907	1889	2035	1890	1663	1587	1424
_	Ps	1660	1634	1771	1890	2047	2260	2423	2430	2107	1993	1852	1637
5	θ	14,59	14,34	15,60	16,61	17,88	19,46	20,59	20,63	18,34	17,45	16,30	14,38
	φ	84,74	84,23	81,80	79,46	81,91	84,38	77,98	83,75	89,73	83,47	85,68	87,00
	Pv	1392	1362	1421	1460	1622	1854	1809	1976	1858	1627	1566	1417
,	Ps	1667	1641	1778	1895	2047	2260	2423	2430	2107	1997	1858	1645
6	θ	14,66	14,42	15,66	16,66	17,88	19,46	20,59	20,63	18,34	17,48	16,35	14,45
	φ	83,51	82,98	79,95	77,07	79,22	82,04	74,68	81,32	88,18	81,50	84,26	86,13
	Pv	1390	1359	1416	1453	1612	1844	1795	1965	1852	1621	1562	1416
7	Ps	1749	1726	1848	1952	2049	2260	2423	2430	2107	2041	1919	1729
,	θ	15,40	15,19	16,26	17,12	17,89	19,46	20,59	20,63	18,34	17,83	16,85	15,22
	φ	79,47	78,78	76,65	74,44	78,64	81,60	74,07	80,87	87,90	79,40	81,38	81,88
	Pv	1387	1357	1411	1445	1601	1834	1780	1954	1846	1614	1558	1414
8	Ps	1834	1814	1920	2010	2051	2260	2423	2430	2107	2087	1981	1816
Ū	θ	16,14	15,97	16,86	17,59	17,91	19,46	20,59	20,63	18,34	18,18	17,36	15,99
	φ	75,64	74,82	73,50	71,91	78,06	81,17	73,46	80,42	87,61	77,36	78,61	77,86
	Pv	1385	1354	1406	1438	1591	1825	1765	1943	1840	1608	1554	1413
9	Ps	1922	1905	1995	2069	2054	2260	2423	2430	2107	2133	2046	1908
	θ	16,88	16,74	17,47	18,05	17,93	19,46	20,59	20,63	18,34	18,53	17,87	16,76
	φ	72,02	71,08	70,49	69,47	77,49	80,73	72,84	79,96	87,33	75,37	75,94	74,06
	Pv	1382	1352	1401	1430	1581	1815	1750	1932	1834	1601	1550	1412
10	Ps	2015	2001	2072	2131	2056	2260	2423	2430	2107	2180	2112	2003
	θ	17,63	17,52	18,07	18,51	17,95	19,46	20,59	20,63	18,34	18,88	18,38	17,53
	φ	68,59	67,54	67,62	67,12	76,91	80,30	72,23	79,51	87,04	73,44	73,37	70,47
	Pv	1379	1349	1396	1422	1571	1805	1735	1921	1828	1594	1546	1410
11	Ps θ	2111 18,37	2101 18,29	2152 18,67	2193 18,98	2058 17,96	2260 19,46	2423 20,59	2430 20,63	2107 18,34	2228 19,23	2180 18,88	2103 18,31
	φ	65,34	64,20	64,87	64,85	76,33	79,87	71,62	79,06	86,76	71,56	70,89	67,07
	Pν	1377	1347	1391	1415	1561	1795	1721	1910	1822	1588	1542	1409
	Ps	2211	2206	2234	2258	2060	2260	2423	2430	2107	2277	2250	2207
12	θ	19,11	19,07	19,28	19,44	17,98	19,46	20,59	20,63	18,34	19,58	19,39	19,08
	φ	62,26	61,05	62,25	62,66	75,76	79,43	71,01	78,61	86,47	69,73	68,51	63,85
	Pv	1354	1323	1345	1346	1469	1707	1587	1811	1768	1528	1506	1397
	Ps	2251	2248	2267	2283	2061	2260	2423	2430	2107	2296	2278	2248
13	θ	19,40	19,37	19,51	19,62	17,99	19,46	20,59	20,63	18,34	19,72	19,59	19,37
	φ	60,13	58,88	59,33	58,97	71,29	75,53	65,51	74,55	83,90	66,54	66,11	62,13
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
	Ps	2256	2252	2271	2286	2061	2260	2423	2430	2107	2299	2281	2253
14	θ	19,43	19,41	19,54	19,64	17,99	19,46	20,59	20,63	18,34	19,73	19,61	19,41
	φ	58,97	57,72	57,21	55,89	66,85	71,62	60,00	70,49	81,33	63,88	64,45	61,45
	Pv	1330	1300	1299	1278	1378	1619	1454	1713	1713	1468	1470	1384
45	Ps	2337	2337	2337	2337	2063	2260	2423	2430	2107	2337	2337	2337
15	θ	20,00	20,00	20,00	20,00	18,00	19,46	20,59	20,63	18,34	20,00	20,00	20,00
	φ	56,93	55,64	55,60	54,68	66,80	71,62	60,00	70,49	81,33	62,83	62,92	59,24

#### Legenda

Int. Numero interfaccia

P<sub>V</sub> Pressione di vapore [Pa]

φ Umidità relativa [%]

ESITO VERIFICA: Verificato

La struttura non presenta condensa interstiziale

Di seguito, i diagrammi delle temperature, delle pressioni e delle umidità :

θ Temperatura [°C]

P<sub>s</sub> Pressione di saturazione [Pa]

#### Diagrammi delle pressioni e delle temperature

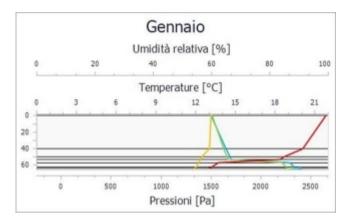
Legenda

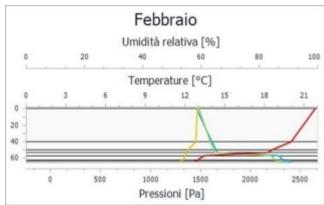
/ Temperatura

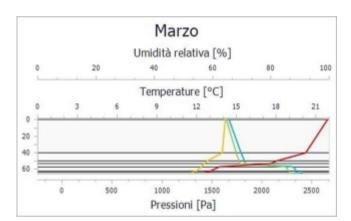
/ Pressione di vapore

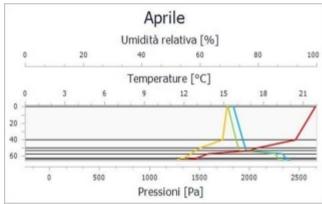
/ Pressione di saturazione

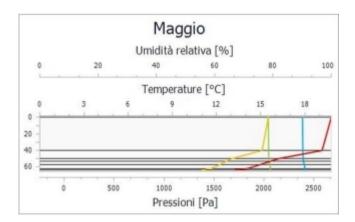
/ Umidità

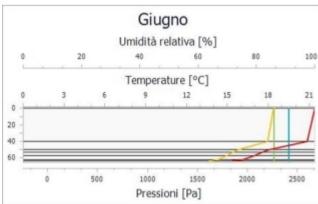


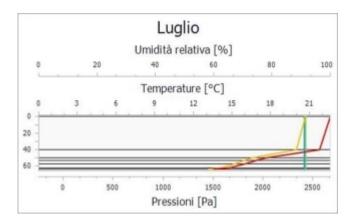


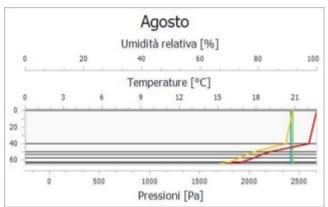


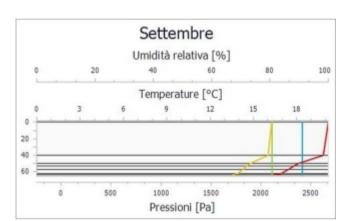


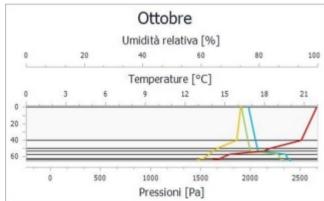


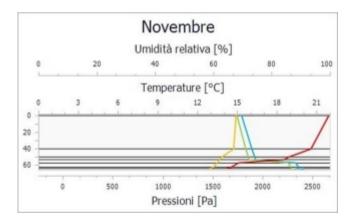


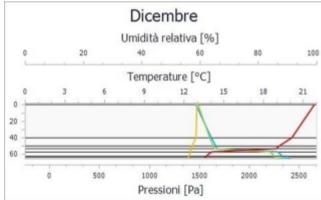












#### ALLEGATO 2 – CARATTERISTICHE TERMICHE COMPONENTI FINESTRATI

Cod.	Tipologia serra	mento	Descrizione	
PVC01	Singolo		Serramento in PVC	
	D	ati vetro		
Tipo		Vetrata to Due lastre superficia Gas:Argon	e con trattamento ale	
Trasmittanza	ı (Ug)	0,800 W/	m <sup>2</sup> K	
Trasmittanza di energia solare		0,500		
	Da	ati telaio		
Tipo		PVC - Pro cave	filo vuoto - con sei camere	Nessuna immagine
Trasmittanza	ı (U <sub>f</sub> )	1,000 W/	m <sup>2</sup> K	
		iti infisso		
Trasmittanza	ı (U <sub>W</sub> )	1,100 W/	m <sup>2</sup> K	
Fattore di te	laio (F <sub>f</sub> )	0,200		

#### ALLEGATO 3 – VERIFICHE TERMOIGROMETRICHE

Di seguito si riportano le verifiche termoigrometriche dei componenti oggetto di intervento.

#### Componenti verso esterno

Codice	Descrizione	Confine	Condensa superficiale	Condensa interstiziale	Muffa
NPE 02	Muratura con mattone semipieno+Parete Ventilata	NORD	Non presente	Presente	Non presente
NPE 01	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	SUD	Non presente	Non presente	Non presente
NPE 01	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	OVEST	Non presente	Non presente	Non presente
NPE 01	Muratura con mattone semipieno+Isolamento Termico	EST	Non presente	Non presente	Non presente

#### Componenti verso ambienti non climatizzati

Codice	Descrizione	Confine	Condensa superficiale	Condensa interstiziale	Muffa
NPAV 01	Pavimento Controterra + riscaldamento a pavimento	Controterra	Non presente	Non presente	Non presente

#### ALLEGATO 4 – RIEPILOGO PRINCIPALI RISULTATI DI CALCOLO

Di seguito si riporta un riepilogo dei principali risultati di calcolo.

Simbolo		Descrizione							
$H'_T$	Coefficiente medio globale di scambio te	rmico per trasmissione p	er unità di superficie						
	Area solare equivalente estiva per unità d	di superficie							
$EP_{H,nd}$	Indice di prestazione termica utile per la	climatizzazione inverna	le						
$EP_{C,nd}$	Indice di prestazione termica utile per la climatizzazione estiva								
$EP_{W,nd}$	Indice di prestazione termica utile per la	ndice di prestazione termica utile per la produzione di acqua calda sanitaria							
$\eta_H$	Efficienza media stagionale dell'impianto	fficienza media stagionale dell'impianto di climatizzazione invernale							
$\eta_{C}$	Efficienza media stagionale dell'impianto di climatizzazione estiva								
$\eta_W$	Efficienza media stagionale dell'impianto di produzione di acqua calda sanitaria								
$EP_{x,nren}$	Indice di prestazione energetica non rinnovabile per il servizio energetico X								
$EP_{x,ren}$	Indice di prestazione energetica rinnovab	ile per il servizio energe	tico X						
$EP_{x,tot}$	Indice di prestazione energetica totale pe	er il servizio energetico )	<b>(</b>						
$\mathit{EP}_{\mathit{gl},nren}$	Indice di prestazione energetica globale i	non rinnovabile							
$\mathit{EP}_{\mathit{gl},ren}$	Indice di prestazione energetica globale i	rinnovabile							
$\mathit{EP}_{\mathit{gl},tot}$	Indice di prestazione energetica globale								
FER <sub>w</sub>	Percentuale di copertura dei fabbisogni d	li acqua calda sanitaria							
$\mathit{FER}_{\mathit{gl}}$	Percentuale di copertura dei fabbisogni d	li riscaldamento, acqua c	alda sanitaria e raffrescamento						
X	Servizio energetico:								
		ua calda sanitaria ninazione	C - Climatizzazione estiva T - trasporto						

#### Edificio via Sant'Antonio Abate

Indice	U.M.	Edificio reale	Edificio di riferimento
H' <sub>T</sub>	W/m <sup>2</sup> K	0,275	0,650
A <sub>sol,est</sub> /A <sub>sup,utile</sub>	-	0,073	0,040
EP <sub>H,nd</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	146,90	75,23
EP <sub>C,nd</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	5,79	7,00
EP <sub>W,nd</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	0,63	0,63
η <sub>H</sub>	-	0,666	0,550
$\eta_{W}$	-	0,144	0,447
EP <sub>H,nren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	88,71	60,37
EP <sub>H,ren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	131,96	76,46
EP <sub>H,tot</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	220,67	136,83
EP <sub>W,nren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	3,29	0,70
EP <sub>W,ren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	1,07	0,71
EP <sub>W,tot</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	4,36	1,41
EP <sub>V,nren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	15,53	30,73
EP <sub>V,ren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	3,74	7,41
EP <sub>V,tot</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	19,28	38,13
EP <sub>L,nren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	14,86	14,86
EP <sub>L,ren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	3,58	3,58
EP <sub>L,tot</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	18,44	18,44
EP <sub>gl,nren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	122,39	106,65
EP <sub>gl,ren</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	140,36	31,59

EP <sub>gl,tot</sub>	kWh/m <sup>2</sup>	262,75	138,24
FER <sub>w</sub>	%	7,86	65,00
FER <sub>gl</sub>	%	54,65	65,00