

LICEO SCIENTIFICO "ANCINA" -LAVORI DI ADEGUAMENTO SISMICO DEL FABBRICATO SU VIA TRIPOLI E MONVISO

CUP I47D18000070001 - CIG 9798927A5C





PROGETTO DEFINITIVO-ESECUTIVO

RELAZIONE TECNICA SUL CONTENIMENTO ENERGETICO - AMPLIAMENTO

	REL.
REL.	M-RT-03

Committente:

Provincia di Cuneo; Settore edilizia scolastica Ufficio Progettazione Edilizia Scolastica Corso Nizza, n.21 - 12100 - Cuneo

IL DIRIGENTE DEL SETTORE EDILIZIA SCOLASTICA Dott. Fabrizio Freni

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO Ing. Claudio Dogliani

Sito di intervento:

Via Tripoli 4, 12045 Fossano

Progettista:

dquadro

dQuadro S.R.L. STP Corso Santorre Santarosa n.42 12100 Cuneo (CN) Tel. 0171/602515 - info@d-quadro.it www.d-quadro.it

Ing. Francesco Dalmasso Ordine Ingegneri di Cuneo N.A2033

	DATA	DESCRIZIONE
Definitivo Esecutivo	21/06/2023	REDAZIONE DEL PROGETTO

LEGGE 9 gennaio 1991, n. 10 RELAZIONE TECNICA Decreto 26 giugno 2015

EDIFICIO : Liceo Ancina

INDIRIZZO : Via Tripoli n.4, Fossano (CN)

COMUNE : Fossano

Software di calcolo : Edilclima - EC700 - versione 11

DQUADRO ENERGIE S.R.L.S. VIA XI SETTEMBRE, 15 - 12011 BORGO SAN DALMAZZO (CN)

RELAZIONE TECNICA DI CUI AL COMMA 1 DELL'ARTICOLO 8 DEL DECRETO LEGISLATIVO 19 AGOSTO 2005, N. 192, ATTESTANTE LA RISPONDENZA ALLE PRESCRIZIONI IN MATERIA DI CONTENIMENTO DEL CONSUMO ENERGETICO DEGLI EDIFICI

Riqualificazione energetica e ristrutturazioni importanti di secondo livello Costruzioni esistenti con riqualificazione dell'involucro edilizio e di impianti termici

Un edificio esistente è sottoposto a riqualificazione energetica quando i lavori, in qualunque modo denominati, a titolo indicativo e non esaustivo: manutenzione ordinaria o straordinaria, ristrutturazione e risanamento conservativo, ricadono nelle tipologie indicate al paragrafo 1.4.2 dell'Allegato 1 del decreto di cui all'articolo 4, comma 1 del decreto legislativo 192/2005, ed insistono su elementi edilizi facenti parte dell'involucro edilizio che racchiude il volume condizionato e/o impianti aventi proprio consumo energetico.

1. INFOR	MAZIONI GENERALI		
Comune di	Fossano		Provincia <i>CN</i>
Progetto per	la realizzazione di (specificare il	tipo di opere):	
fini del	l'articolo 5, comma 15, del dec	itra tra quelli di proprietà pubblica reto del Presidente della Repubbli ia) e dell'allegato I, comma 14 del	ca 26 agosto 1993, n. 412
	ficare l'ubicazione o, in alternati el censimento al Nuovo Catasto	iva, indicare che è da edificare nel Territoriale):	terreno in cui si riportano
Via Tripoli n	.4, Fossano (CN)		
Richiesta per	messo di costruire		del
-	costruire/DIA/SCIA/CIL o CIA		del
Variante perr	messo di costruire/DIA/SCIA/CII	L o CIA	del
decreto del appartenenti		5 ,	
Numero delle	unità abitative 1	-	
Committente	(i)	Liceo Ancina	
		Via Tripoli n.4, Fossano (CN)	
Progettista d	ell'isolamento termico		
		Ingegnere DALMASSO FRAN	
		Albo: <i>Ingegneri</i> Pr.: <i>CUNEO</i> N.	iscr.: A2033

Direttore lavori dell'isolamento termico

Ingegnere DALMASSO FRANCESCO

Albo: *Ingegneri* Pr.: *CUNEO* N.iscr.: *A2033*

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

Gli elementi tipologici forniti, al solo scopo di supportare la presente relazione tecnica, sono i seguenti:

- [X] Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali.
- [X] Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione dei sistemi di protezione solare.
- [] Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari.

3. PARAMETRI CLIMATICI DELLA LOCALITÀ

Gradi giorno (della zona d'insediamento, determinati in base al DPR 412/93)

2637 GG

Temperatura esterna minima di progetto (secondo UNI 5364 e successivi aggiornamenti)

-9,1 °C

Temperatura massima estiva di progetto dell'aria esterna secondo norma

29,0 °C

4. DATI TECNICI E COSTRUTTIVI DELL'EDIFICIO (O DEL COMPLESSO DI EDIFICI) E DELLE RELATIVE STRUTTURE

a) Condizionamento invernale

Descrizione	V [m³]	S [m²]	S/V [1/m]	Su [m²]	θ _{int} [°C]	Φint [%]
Liceo - PT e P1	11072,5 8	2825,70	0,26	2482,46	20,0	65,0
Liceo - P2 e Vano scala	6391,85	2284,35	0,36	1205,34	20,0	65,0
Liceo Ancina	17464,4 3	5110,05	0,29	3687,80	20,0	65,0

Presenza sistema di contabilizzazione del calore:

[]

b) Condizionamento estivo

Descrizione	V [m³]	S [m²]	S/V [1/m]	Su [m²]	θ _{int} [°C]	Ф _{int} [%]
Liceo - PT e P1	0,00	0,00	-	0,00	26,0	51,3
Liceo - P2 e Vano scala	0,00	0,00	-	0,00	26,0	51,3
Liceo Ancina	0,00	0,00	-	0,00	26,0	51,3

Presenza sistema di contabilizzazione del calore:

[]

- V Volume delle parti di edificio abitabili o agibili al lordo delle strutture che li delimitano
- S Superficie esterna che delimita il volume
- S/V Rapporto di forma dell'edificio
- Su Superficie utile dell'edificio
- θ_{int} Valore di progetto della temperatura interna
- φint Valore di progetto dell'umidità relativa interna

c) Informazioni generali e prescrizioni

Adozione di materiali ad elevata riflettanza solare per le coperture:	[]
Valore di riflettanza solare	>0,65 per coperture piane
Valore di riflettanza solare 0,45	>0,30 per coperture a falda
Motivazione che hanno portato al non utilizzo dei materiali riflettenti:	
Presenza di tetto ventilato.	
Adozione di tecnologie di climatizzazione passiva per le coperture:	[x]
Motivazione che hanno portato al non utilizzo:	
Adozione di valvole termostatiche o altro sistema di termoregolazio ambiente o singola unità immobiliare Descrizione delle principali caratteristiche: Installazione di valvole termostatiche su radiatori di nuova ins	[X]
Adozione sistemi di termoregolazione con compensazione ci regolazione automatica della temperatura ambiente singoli locali termiche servite da impianti centralizzati di climatizzazione invernale	
Motivazioni che ha portato alla non utilizzazione:	
Sono stati modificati solo parte della distribuzione e dell'emis: interventi a monte dell'impianto.	sione. Non sono stati fatti

5. DATI RELATIVI AGLI IMPIANTI

5.1 Impianti termici

a)

b)

Impianto tecnologico destinato ai servizi di climatizzazione invernale e/o estiva e/o produzione di acqua calda sanitaria, indipendentemente dal vettore energetico utilizzato.

Descrizione impianto		
Tipologia		
Impianto autonomo.		
Sistemi di generazione		
Sottostazione del teleriscaldamento.		
Sistemi di termoregolazione		
Solo climatica, con sonda climatica esterna e	sonda climatica interna	a per piano.
Sistemi di contabilizzazione dell'energia termica Assenti.		
Sistemi di distribuzione del vettore termico Collettori di zona.		
Sistemi di ventilazione forzata: tipologie		
Presenza di sola estrazione nei locali bagni de	el piano secondo.	
Sistemi di accumulo termico: tipologie		
Assenti.		
Cietami di produzione e di dietribuzione dell'acqua	calda canitaria	
Sistemi di produzione e di distribuzione dell'acqua Bollitori elettrici (esistenti) ai piani terra e pr		uovo scaldacqua in
pompa di calore per la produzione dell'ACS ne		
Trattamento di condizionamento chimico per l'acqu	a, norma UNI 8065:	[]
Presenza di un filtro di sicurezza:		[]
Specifiche dei generatori di energia		
Installazione di un contatore del volume di acqua c	alda sanitaria:	[]
Installazione di un contatore del volume di acqua d	i reintegro dell'impianto:	[]
	,, p	.,
Zona Liceo Ancina	Quantità	1
Servizio Riscaldamento	Fluido termovettore	Acqua
Tipo di generatore Teleriscaldamento	Combustibile	Teleriscaldamento
Certificazione atta a comprovare i fattori di con energia termica fornita al punto di consegna dell'ed		naria in []
Numero protocollo		
Fattore di conversione energia primaria rinnovabile	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	0,001
Fattore di conversione energia primaria non rinnov	ablie (fpnren)	1,191
Potenza termica utile dello scambiatore di calore		400,00 kW

Zona	Liceo - F	PT e P1	Quantità	1
Servizio	Acqua ca	alda sanitaria	Fluido termovettore	
Tipo di generatore Bollitore elettrico accumulo		Bollitore elettrico ad accumulo	 Combustibile	Energia elettrica
Marca – r	modello			
Potenza ι	utile nomin	ale Pn 3,60 kW		
Zona	Liceo - F	P2 e Vano scala	Quantità	1
Servizio	Acqua ca	alda sanitaria	Fluido termovettore	
Tipo di generatore Bollitore elettrico ad accumulo		Combustibile	Energia elettrica	
Marca – r	modello			
Potenza ι	utile nomin	ale Pn kW		

Per gli impianti termici con o senza produzione di acqua calda sanitaria, che utilizzano, in tutto o in parte, macchine diverse da quelle sopra descritte, le prestazioni di dette macchine sono fornite utilizzando le caratteristiche fisiche della specifica apparecchiatura, e applicando, ove esistenti, le vigenti norme tecniche.

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

Tipo di conduzione prevista	$\left[oldsymbol{X} ight]$ continua con attenuazione notturna	[] intermittente
Altro		
Tipo di conduzione estiva previst	a:	

Regolatori climatici delle singole zone o unità immobiliari

Descrizione sintetica delle funzioni	Numero di apparecchi	Numero di livelli di programmazione della temperatura nelle 24 ore
Regolazione della temperatura ON-OFF, proporzionale, banda proporzionale impostabile, periodo di regolazione, sonde di temperatura separate	3	2

Dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle singole zone, ciascuna avente caratteristiche di uso ed esposizioni uniformi.

Descrizione sintetica dei dispositivi	Numero di apparecchi
Termostato di zona	3

e) Terminali di erogazione dell'energia termica

Tipo di terminali	Numero di apparecchi	Potenza termica nominale [W]	
Radiatori (oggetto di intervento)	34	33000	

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

Il contenuto d'acqua dell'impianto è trattato in conformità a quanto indicato nel D.M. 26/06/2015 e nel D.P.R. 59/2009

i) Specifiche della/e pompa/e di circolazione

			PUN ⁻	TO DI LAVO	RO
Q.tà	Circuito	Marca - modello - velocità	G [kg/h]	ΔP [daPa]	W _{aux} [W]
3	Riscaldamento liceo	KSB, giri fissi	0,00	0,00	1
2	Riscaldamento liceo	GRUNDFOS, giri fissi	0,00	0,00	1
2	Riscaldamento palestra	KSB, giri fissi	0,00	0,00	1
1	Riscaldamento palestra	GRUNDFOS, giri fissi	0,00	0,00	1
1	Riscaldamento palestra	DAB EVOPLUS, giri variabili	0,00	0,00	1
1	Riscaldamento palestra	SALMSON 5, giri fissi	0,00	0,00	1

G Portata della pompa di circolazione

ΔP Prevalenza della pompa di circolazione

W_{aux} Assorbimento elettrico della pompa di circolazione

6. PRINCIPALI RISULTATI DEI CALCOLI

Zona 1: Liceo - PT e P1

a) Involucro edilizio e ricambi d'aria

Caratteristiche termiche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	0,161	0,280	Positiva
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	0,145	0,280	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	0,166	0,280	Positiva
M5	Muro perimetrale Liceo ANCINA - contro terra	0,659	*	*
P1	Pavimento contro terra - palestra	0,167	*	*
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	0,216	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge.

Caratteristiche termiche dei divisori opachi e delle strutture dei locali non climatizzati

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U [W/m²K]	Trasmittanza media [W/m²K]	
		[AA/III K]	[AA\III K]	

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Condensa superficiale	Condensa interstiziale
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Positiva	Positiva
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Positiva	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Positiva	Positiva
M5	Muro perimetrale Liceo ANCINA - contro terra	*	*
P1	Pavimento contro terra - palestra	*	*
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge.

Caratteristiche di massa superficiale Ms e trasmittanza periodica YIE dei componenti opachi

Cod.	Descrizione	Ms [kg/m²]	YIE [W/m²K]
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	202	0,001
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	258	0,000
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	69	0,009

Trasmittanza termica dei componenti finestrati Uw

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U _w [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
M9	Porta di sicurezza scale 180 x 210	1,000	1,400	Positiva
W1	153 x 192	1,182	1,400	Positiva
W5	463 x 70 (esistente)	2,782	*	*
W6	Porta PT 120 x 210 (esistente)	2,727	*	*
W7	120 x 170 + 110 (esistente)	2,758	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge.

Fattore di trasmissione solare totale

Cod.	Descrizione	g _{gl+sh} struttura [W/m²K]	g _{gl+sh} limite [W/m²K]	Verifica
W1	153 x 192	0,14	0,35	Positiva
W5	463 x 70 (esistente)	0,33	*	*
W6	Porta PT 120 x 210 (esistente)	0,33	*	*
W7	120 x 170 + 110 (esistente)	0,33	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge.

Numero di ricambi d'aria (media nelle 24 ore) – specificare per le diverse zone

N.	Descrizione	Valore di progetto [vol/h]	Valore medio 24 ore [vol/h]
1	Liceo - PT e P1	1,73	0,44
2	Liceo - P2 e Vano scala	0,95	0,44

Portata d'aria di ricambio (solo nei casi di ventilazione meccanica controllata)

Q.tà	Portata G [m³/h]	Portata G _R [m ³ /h]	η⊤ [%]
1	-	-	-

G Portata d'aria di ricambio per ventilazione meccanica controllata

b) Indici di prestazione energetica per la climatizzazione invernale ed estiva, per la produzione di acqua calda sanitaria, per la ventilazione e l'illuminazione

Determinazione dei seguenti indici di prestazione energetica, espressi in kWh/m² anno, così come definite al paragrafo 3.3 dell'Allegato 1 del decreto di cui all'articolo 4, comma 1 del decreto legislativo 192/2005, rendimenti e parametri che ne caratterizzano l'efficienza energetica:

Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria)

UNI/TS 11300 e norme correlate

Coefficiente medio globale di scambio termico per trasmissione per unità di superficie disperdente (UNI EN ISO 13789)

Superficie disperdente S	1237,78	m²
Valore di progetto H'_T	0,32	W/m ² K
Valore limite (Tabella 10, appendice A) $H'_{T,L}$	0,65	W/m ² K
Verifica (positiva / negativa)	Positiva	

Indice di prestazione termica utile per la climatizzazione invernale dell'edificio

Valore di progetto EP _{H,nd}	32,00	kWh/m²
---------------------------------------	-------	--------

G_R Portata dell'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero del calore disperso

η_T Rendimento termico delle apparecchiature di recupero del calore disperso

Indice di prestazione termica utile per la climatizzazione estiva dell'edificio

Valore di progetto EP_{C,nd} 5,74 kWh/m²

Indice della prestazione energetica globale dell'edificio (Energia primaria)

Prestazione energetica per riscaldamento EP _H	<i>57,81</i>	kWh/m ²
Prestazione energetica per acqua sanitaria EP _W	2,01	kWh/m²
Prestazione energetica per raffrescamento EP _C	0,00	kWh/m²
Prestazione energetica per ventilazione EP _V	0,00	kWh/m²
Prestazione energetica per illuminazione EP _L	0,00	kWh/m²
Prestazione energetica per servizi EP _T	0,00	kWh/m²
Valore di progetto EP _{gl,tot}	59,82	kWh/m²

Indice della prestazione energetica globale dell'edificio (Energia primaria non rinnovabile)

Valore di progetto EP_{gl,nr} 58,88 kWh/m²

b.1) Efficienze medie stagionali degli impianti

Descrizione	Servizi	ղց [%]	η _{ց,amm} [%]	Verifica
Centralizzato	Riscaldamento	55,6	*	*
Liceo - PT e P1	Acqua calda sanitaria	28,7	*	*

^(*) Impianto esistente, non soggetto alle verifiche di legge.

Consuntivo energia

Energia consegnata o fornita (E _{del})	190295	kWh
Energia rinnovabile (Egl,ren)	0,94	kWh/m²
Energia esportata (E _{exp})	0	kWh
Fabbisogno annuo globale di energia primaria (E _{gl,tot})	59,82	kWh/m²
Energia rinnovabile in situ (elettrica)	0	$kWh_{e} \\$
Energia rinnovabile in situ (termica)	0	kWh

f) Valutazione della fattibilità tecnica, ambientale ed economica per l'inserimento di sistemi ad alta efficienza

Zona 2: Liceo - P2 e Vano scala

a) Involucro edilizio e ricambi d'aria

Caratteristiche termiche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U [W/m²K]	Trasmittanza media [W/m²K]
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	0,138	0,138
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	0,109	0,136
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	0,136	0,134
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	0,166	0,166
S2	Copertura - no controsoffitto	0,151	0,151
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	0,185	0,260

Caratteristiche termiche dei divisori opachi e delle strutture dei locali non climatizzati

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U [W/m²K]	Trasmittanza media [W/m²K]
M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	0,232	0,247

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Condensa superficiale	Condensa interstiziale
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Positiva	Positiva
М3	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Positiva	Positiva
М4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Positiva	Positiva
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	Positiva	Positiva
S2	Copertura - no controsoffitto	Positiva	Positiva
M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	*	*
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge.

Caratteristiche di massa superficiale Ms e trasmittanza periodica YIE dei componenti opachi

Cod.	Descrizione	Ms [kg/m²]	YIE [W/m²K]
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	202	0,001
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	258	0,000
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	69	0,009
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	50	0,024
S2	Copertura - no controsoffitto	68	0,067

Caratteristiche termiche dei componenti finestrati

Cod.	Descrizione	Trasmittanza infisso U _w [W/m²K]	Trasmittanza vetro U _g [W/m²K]
M10	Porta di sicurezza 120 x 210	1,000	-
М9	Porta di sicurezza scale 180 x 210	1,000	-
W1	153 x 192	1,182	1,000
W2	153 x 406	1,161	1,000
W3	Facciata continua PT-P1	0,800	1,000
W4	Facciata continua P2	0,800	1,000
W8	190 x 260 (esistente)	2,671	2,535

Numero di ricambi d'aria (media nelle 24 ore) - specificare per le diverse zone

N.	Descrizione	Valore di progetto [vol/h]	Valore medio 24 ore [vol/h]
1	Liceo - PT e P1	1,73	0,44
2	Liceo - P2 e Vano scala	0,95	0,44

Portata d'aria di ricambio (solo nei casi di ventilazione meccanica controllata)

Q.tà	Portata G [m ³ /h]	Portata G _R [m ³ /h]	ητ [%]
1	-	-	-

- G Portata d'aria di ricambio per ventilazione meccanica controllata
- G_R Portata dell'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero del calore disperso
- η_T Rendimento termico delle apparecchiature di recupero del calore disperso

b) Indici di prestazione energetica per la climatizzazione invernale ed estiva, per la produzione di acqua calda sanitaria, per la ventilazione e l'illuminazione

Determinazione dei seguenti indici di prestazione energetica, espressi in kWh/m² anno, così come definite al paragrafo 3.3 dell'Allegato 1 del decreto di cui all'articolo 4, comma 1 del decreto legislativo 192/2005, rendimenti e parametri che ne caratterizzano l'efficienza energetica:

Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria)

UNI/TS 11300 e norme correlate

Coefficiente medio globale di scambio termico per trasmissione per unità di superficie disperdente (UNI EN ISO 13789)

Superficie disperdente S	2209,87	m ²
Valore di progetto H'_{T}	0,24	W/m ² K
Valore limite (Tabella 10, appendice A) $H'_{T,L}$	0,65	W/m ² K
Verifica (positiva / negativa)	Positiva	

Area solare equivalente estiva per unità di superficie utile

Superficie utile A _{sup utile}	1205,34	m^2
Valore di progetto A _{sol,est} /A _{sup utile}	0,016	
Valore limite (Tab. 11, appendice A) (A _{sol,est} /A _{sup utile}) _{limite}	0,040	
Verifica (positiva / negativa)	Positiva	

Indice di prestazione termica utile per la climatizzazione invernale dell'edificio

Valore di progetto EP _{H,nd}	42,56	kWh/m²
---------------------------------------	-------	--------

Indice di prestazione	termica utile	nor la	climatizzazione	estiva dell'edificio	
Indice di brestazione	termica utile	: per la	ciimatizzazione	: estiva dell edificio	,

Valore di progetto EP _{C,nd}	10,83	kWh/m²
Indice della prestazione energetica globale dell'edificio	(Energia prin	naria)
Prestazione energetica per riscaldamento EP _H	75,84	kWh/m²
Prestazione energetica per acqua sanitaria EP _W	4,14	kWh/m ²
Prestazione energetica per raffrescamento EP _C	0,00	kWh/m²
Prestazione energetica per ventilazione EP _V	2,93	kWh/m ²
Prestazione energetica per illuminazione EP _L	0,00	kWh/m ²
Prestazione energetica per servizi EP _T	0,00	kWh/m²

Indice della prestazione energetica globale dell'edificio (Energia primaria non rinnovabile)

82,91 kWh/m²

Valore di progetto EP_{gl,nr} **80,81** kWh/m²

Consuntivo energia

Valore di progetto EPgl,tot

Energia consegnata o fornita (E _{del})	190295	kWh
Energia rinnovabile (E _{gl,ren})	2,09	kWh/m²
Energia esportata (E _{exp})	0	kWh
Fabbisogno annuo globale di energia primaria (E _{gl,tot})	82,91	kWh/m²
Energia rinnovabile in situ (elettrica)	0	$kWh_{e} \\$
Energia rinnovabile in situ (termica)	0	kWh

f) Valutazione della fattibilità tecnica, ambientale ed economica per l'inserimento di sistemi ad alta efficienza

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 deroganel caso specifico.

- Si richiede deroga a quanto richiesto dalla DGR 46-11968 schede N ed E, punto b) in merito al soddisfacimento del fabbisogno di energia primaria per produzione di acqua calda sanitaria da fonti rinnovabili pari ad almeno il 60% in quanto l'intervento rientra nei caso di deroga previsti dal punto 3.4 legge regionale 28 maggio 2007 n. 13.
- Si richiede deroga a quanto richiesto dal DM 23.06.2022, anche detto decreto "Criteri Ambientali Minimi", così come viene spiegato all'interno del capitolato speciale di appalto (elaborato 1-CSA).

_		•		450	IT A	716	-			~ A :	T A
გ.	υl	JL	Uľ	4 E P	4 I F	NZIC	NE	AL	.LE	GΑ	IΑ

[X]	Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali e definizione degli elementi costruttivi. N. 1 Rif.: Allegate alla pratica edilizia
[X]	Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione dei sistemi fissi di protezione solare e definizione degli elementi costruttivi. N. 1 Rif.: Allegate alla pratica edilizia
[]	Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari. N. Rif.:
[X]	Schemi funzionali degli impianti contenenti gli elementi di cui all'analoga voce del paragrafo "Dati relativi agli impianti". N. 1 Rif.: Allegato alla presente relazione
[X]	Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche, termoigrometriche e della massa efficace dei componenti opachi dell'involucro edilizio con verifica dell'assenza di rischio di formazione di muffe e di condensazioni interstiziali. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[X]	Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio e della loro permeabilità all'aria. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[X]	Tabelle indicanti i provvedimenti ed i calcoli per l'attenuazione dei ponti termici. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[]	Schede con indicazione della valutazione della fattibilità tecnica, ambientale ed economica per l'inserimento di sistemi alternativi ad alta efficienza. N. Rif.:
[X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione
	Altri allegati.
I cal	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente
I cale di co	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti:
I calı di co [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali.
I cale di co [X] [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1.
I caldi co [X] [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{C,nd} secondo UNI/TS 11300-1.
I cald di co [X] [X] [] []	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{C,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS
I cald di co	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{c,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS 11300-1.
I cald di co [X] [X] [] [X] [X] [X] [X] [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{C,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo degli scambi termici ordinati per componente.
I cald di co [X] [X] [] [X] [X] [X] [X] [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{C,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo degli scambi termici ordinati per componente. Calcolo del fabbisogno di energia primaria rinnovabile, non rinnovabile e totale secondo UNI/TS 11300-5. Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS
I cald di co [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{c,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo degli scambi termici ordinati per componente. Calcolo del fabbisogno di energia primaria rinnovabile, non rinnovabile e totale secondo UNI/TS 11300-5. Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS 11300-4. Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria secondo UNI/TS 11300-2
I cald di co [X]	Altri allegati. N. 1 Rif.: Allegati alla presente relazione coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente ntrollo presso i progettisti: Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali. Calcolo energia utile invernale del fabbricato Q _{h,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo energia utile estiva del fabbricato Q _{c,nd} secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H _T - H _U - H _G - H _A - H _V . Calcolo mensile delle perdite (Q _{h,ht}), degli apporti solari (Q _{sol}) e degli apporti interni (Q _{int}) secondo UNI/TS 11300-1. Calcolo degli scambi termici ordinati per componente. Calcolo del fabbisogno di energia primaria rinnovabile, non rinnovabile e totale secondo UNI/TS 11300-5. Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS 11300-4. Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS 11300-4.

9. DICHIAR	DICHIARAZIONE DI RISPONDENZA				
Il sottoscritto	Ing.	FRANCESCO	DALMASSO		
	TITOLO	NOME	COGNOME		
iscritto a	Ingegneri	•	CUNEO	A2033	
	ALBO - ORDIN	NE O COLLEGIO DI APPARTENENZA	PROV.	N. ISCRIZIONE	

essendo a conoscenza delle sanzioni previste all'articolo 15, commi 1 e 2, del decreto legislativo di attuazione della direttiva 2002/91/CE

DICHIARA

sotto la propria responsabilità che:

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

Data, 21/06/2023

ORDINE DEGLI INGEGNERI
DELLA PROVINCIA DI CUNEO

A2033 Dott. Ing. Francesco Dalmasso

TIMBRO

FIRMA

LEGGE 9 gennaio 1991, n. 10 RELAZIONE TECNICA

DGR 4 agosto 2009, n. 46-11968

D.Lgs. 29 dicembre 2006, n. 311 - ALLEGATO E

EDIFICIO : Liceo Ancina

INDIRIZZO : Via Tripoli n.4, Fossano (CN)

COMUNE : Fossano

Software di calcolo : *Edilclima - EC700 - versione 11*

DQUADRO ENERGIE S.R.L.S. VIA XI SETTEMBRE, 15 - 12011 BORGO SAN DALMAZZO (CN)

ALLEGATO E

RELAZIONE TECNICA DI CUI ALL'ARTICOLO 28 DELLA LEGGE 9 GENNAIO 1991, N. 10, ATTESTANTE LA RISPONDENZA ALLE PRESCRIZIONI IN MATERIA DI CONTENIMENTO DEL CONSUMO ENERGETICO DEGLI EDIFICI

1. INFOR	MAZIONI GENERALI	
Comune di	Fossano	Provincia <i>CN</i>
Progetto per la	a realizzazione di (specificare il	tipo di opere):
	icare l'ubicazione o, in alternati censimento al Nuovo Catasto	iva, indicare che è da edificare nel terreno in cui si riportano Territoriale):
Via Tripoli n.	4, Fossano (CN)	
Concessione e	dilizia n.	del
decreto del appartenenti a	Presidente della Repubblica 2 a categorie differenti, specificar	o di edifici) in base alla categoria di cui all'articolo 3 del 26 agosto 1993, n. 412; per edifici costituiti da parti re le diverse categorie): he a tutti i livelli ed assimilabili.
Numero delle	unità abitative	_
Committente	(i)	Liceo Ancina
		Via Tripoli n.4, Fossano (CN)
Progettista de	ll'isolamento termico	
		Ingegnere DALMASSO FRANCESCO
		Albo: Ingegneri Pr.: CUNEO N.iscr.: A2033
Direttore lavo	ri dell'isolamento termico	
		Ingegnere DALMASSO FRANCESCO
		Albo: Ingegneri Pr.: CUNEO N.iscr.: A2033

L'edificio (o il complesso di edifici) rientra tra quelli di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico ai fini dell'articolo 5, comma 15, del decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412 (utilizzo delle fonti rinnovabili di energia) e dell'allegato I, comma 14 del decreto legislativo.

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

Gli elementi tipologici forniti, al solo scopo di supportare la presente relazione tecnica, sono i seguenti:

- [X] Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali.
- [X] Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione dei sistemi di protezione solare.
- [] Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari.

3. PARAMETRI CLIMATICI DELLA LOCALITÀ

Gradi giorno (della zona d'insediamento, determinati in base al DPR 412/93)

2637

GG

Temperatura esterna minima di progetto (secondo UNI 5364 e successivi aggiornamenti)

-9,1 °C

4. DATI TECNICI E COSTRUTTIVI DELL'EDIFICIO (O DEL COMPLESSO DI EDIFICI) E DELLE RELATIVE STRUTTURE

Descrizione	V [m³]	S [m²]	S/V [1/m]	Su [m²]	θ _{int} [°C]	Φint [%]
Liceo - PT e P1	11072,5 8	2825,70	0,26	2482,46	20,0	65,0
Liceo - P2 e Vano scala	6391,85	2284,35	0,36	1205,34	20,0	65,0
Liceo Ancina	17464,4 3	5110,05	0,29	3687,80	20,0	65,0

- V Volume delle parti di edificio abitabili o agibili al lordo delle strutture che li delimitano
- S Superficie esterna che delimita il volume
- S/V Rapporto di forma dell'edificio
- Su Superficie utile dell'edificio
- θ_{int} Valore di progetto della temperatura interna
- φint Valore di progetto dell'umidità relativa interna

5. DATI RELATIVI AGLI IMPIANTI

5.1 Impianti termici

a) Descrizione impianto

Tipologia

Impianto autonomo.

Sistemi di generazione

Sottostazione del teleriscaldamento.

Sistemi di termoregolazione

Solo climatica, con sonda climatica esterna e sonda climatica interna per piano.

Sistemi di contabilizzazione dell'energia termica

Assenti.

Sistemi di distribuzione del vettore termico

Collettori di zona.

Sistemi di ventilazione forzata: tipologie

Presenza di sola estrazione nei locali bagni del piano secondo.

Sistemi di accumulo termico: tipologie

Assenti.

Sistemi di produzione e di distribuzione dell'acqua calda sanitaria

Bollitori elettrici (esistenti) ai piani terra e primo. Installazione di nuovo scaldacqua in pompa di calore per la produzione dell'ACS nei bagni del piano secondo.

b) Specifiche dei generatori di energia

Zona Liceo Ancina			Quantità	1	
Servizio	Riscalda	mento	Fluido termovettore	Acqua	
Tipo di ge	neratore	Teleriscaldamento	Combustibile	Teleriscaldamento	
Marca – n	nodello				
Potenza u	tile nomina	ale Pn 400,00 kW			
					
Zona	Liceo - P	T e P1	Quantità	1	
Zona Servizio		T e P1 Ilda sanitaria	Quantità Fluido termovettore	1	
	Acqua ca		<u> </u>	1 Energia elettrica	
Servizio	Acqua ca	Ilda sanitaria Bollitore elettrico ad	Fluido termovettore	1 Energia elettrica	

Zona	Liceo - P2 e Vano scala		Quantità	1		
Servizio	Servizio Acqua calda sanitaria		Fluido termovettore			
Tipo di ge	eneratore	Bollitor accumu	e elettrico a lo	ad	Combustibile	Energia elettrica
Marca - n	nodello					
Potenza u	itile nomin	ale Pn	3,60	kW		

Per gli impianti termici con o senza produzione di acqua calda sanitaria, che utilizzano, in tutto o in parte, macchine diverse dai generatori di calore convenzionali, quali ad esempio:macchine frigorifere, pompe di calore, gruppi di cogenerazione di energia termica ed elettrica, le prestazioni delle macchine diverse dai generatori di calore sono fornite indicando le caratteristiche normalmente utilizzate per le specifiche apparecchiature, applicando, ove esistenti, le vigenti norme tecniche.

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

Tipo di conduzione prevista	[X] continua con attenuazione notturna	[] intermittente
Altro		

Regolatori climatici delle singole zone o unità immobiliari

Descrizione sintetica delle funzioni	Numero di apparecchi	Numero di livelli di programmazione della temperatura nelle 24 ore
Regolazione della temperatura ON-OFF, proporzionale, banda proporzionale impostabile, periodo di regolazione, sonde di temperatura separate	3	2

Dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle singole zone, ciascuna avente caratteristiche di uso ed esposizioni uniformi.

Descrizione sintetica dei dispositivi	Numero di apparecchi
Termostato di zona	3

e) Terminali di erogazione dell'energia termica

Tipo di terminali	Numero di apparecchi	Potenza termica nominale [W]
Radiatori (oggetto di intervento)	34	33000

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

Il contenuto d'acqua dell'impianto è trattato in conformità a quanto indicato nel D.M. 26/06/2015 e nel D.P.R. 59/2009

i) Specifiche della/e pompa/e di circolazione

				PUNTO DI LAVORO		
Q.tà	Circuito	Marca - modello - velocità	G [kg/h]	ΔP [daPa]	W _{aux} [W]	
3	Riscaldamento liceo	KSB, giri fissi	0,00	0,00	1	
2	Riscaldamento liceo	GRUNDFOS, giri fissi	0,00	0,00	1	
2	Riscaldamento palestra	KSB, giri fissi	0,00	0,00	1	
1	Riscaldamento palestra	GRUNDFOS, giri fissi	0,00	0,00	1	
1	Riscaldamento palestra	DAB EVOPLUS, giri variabili	0,00	0,00	1	
1	Riscaldamento palestra	SALMSON 5, giri fissi	0,00	0,00	1	

G Portata della pompa di circolazione

ΔP Prevalenza della pompa di circolazione

W_{aux} Assorbimento elettrico della pompa di circolazione

6. PRINCIPALI RISULTATI DEI CALCOLI

Zona 1: Liceo - PT e P1

a) Involucro edilizio e ricambi d'aria

Trasmittanza media delle coperture opache

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica	
------	-------------	-------------------------------	--------------------------	----------	--

Trasmittanza media delle strutture opache (limiti aumentati del 30%)

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	0,161	0,429	Positiva
МЗ	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	0,145	0,429	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	0,166	0,429	Positiva

Caratteristiche termiche dei divisori opachi

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica	
------	-------------	-------------------------------	--------------------------	----------	--

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Condensa superficiale	Condensa interstiziale
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Positiva	Positiva
М3	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Positiva	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Positiva	Positiva
M5	Muro perimetrale Liceo ANCINA - contro terra	*	*
P1	Pavimento contro terra - palestra	*	*
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Caratteristiche di trasmittanza periodica YIE dei componenti opachi

Cod. Descrizione YIE Valore limite W/m²K W/m²K Ve	/erifica
---	----------

Trasmittanza termica dei componenti finestrati Uw (comprensivo di infisso)

Cod.	Descrizione	Trasmittanza Uw [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
W1	153 x 192	1,182	2,000	Positiva
W5	463 x 70 (esistente)	2,782	*	*
W6	Porta PT 120 x 210 (esistente)	2,727	*	*
<i>W7</i>	120 x 170 + 110 (esistente)	2,758	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Trasmittanza termica dei componenti finestrati divisori Uw (comprensivo di infisso)

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U _w [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
------	-------------	--	--------------------------	----------

Trasmittanza termica centrale dei vetri Ug

Cod.	Descrizione	Trasmittanza U _g [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
W1	153 x 192	1,000	1,700	Positiva
W5	463 x 70 (esistente)	2,535	*	*
W6	Porta PT 120 x 210 (esistente)	2,535	*	*
W7	120 x 170 + 110 (esistente)	2,535	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Valutazione dell'efficacia dei sistemi schermanti delle superfici vetrate

Presenza di veneziane interne.

Attenuazione dei ponti termici (provvedimenti e calcoli)

Si rimanda all'analisi agli elementi finiti allegata alla presente relazione.

Numero di ricambi d'aria (media nelle 24 ore) – specificare per le diverse zone

N.	Descrizione	Valore di progetto [vol/h]	Valore medio 24 ore [vol/h]
1	Liceo - PT e P1	1,73	0,44
2	Liceo - P2 e Vano scala	0,95	0,44

Portata d'aria di ricambio (solo nei casi di ventilazione meccanica controllata)

Q.tà	Portata G [m³/h]	Portata G _R [m ³ /h]	η⊤ [%]
1	-	-	-

G Portata d'aria di ricambio per ventilazione meccanica controllata

b) Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

Rendimento di generazione	84,0	%
Rendimento di regolazione	76,4	%
Rendimento di distribuzione	94,4	%
Rendimento di emissione	96,0	%
Rendimento globale medio stagionale	56,2	%
<u>Liceo - PT e P1</u>		
Rendimento globale medio stagionale impianto ACS	35,6	%
<u>Liceo - P2 e Vano scala</u>		
Rendimento globale medio stagionale impianto ACS	35,6	%

G_R Portata dell'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero del calore disperso

 $[\]eta_T$ Rendimento termico delle apparecchiature di recupero del calore disperso

c)	Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale				
	Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria)				
	UNI/TS 11300 e norme correlate				
	Rapporto S/V	0,26	1/m		
	Valore di progetto Ep _i	21,01	kWh/m³		
	Indice di prestazione energetica per il riscaldamente	o invernale dell'ii	nvolucro edilizio		
	Valore di progetto Ep _{i,invol}	7,17	•		
	Indice di prestazione energetica per il raffrescamen	to estivo dell'inv	olucro edilizio		
	Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria) UNI/TS 11300 e norme correlate				
	Valore di progetto Ep _{e,invol}	1,29			
d)	Indice di prestazione energetica normalizzato per la	climatizzazione	invernale		
d)	Indice di prestazione energetica normalizzato per la Valore di progetto (trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c)	climatizzazione 28,69	_		
d) e)	Valore di progetto	28,69	kJ/m³GG		
	Valore di progetto (trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c)	28,69	kJ/m³GG		
	Valore di progetto (trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c) Indici di prestazione energetica per la produzione di	28,69	kJ/m³GG		
	Valore di progetto (trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c) Indici di prestazione energetica per la produzione di Liceo - PT e P1	28,69 i acqua calda san	kJ/m³GG itaria		
	Valore di progetto (trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c) Indici di prestazione energetica per la produzione di Liceo - PT e P1 Fabbisogno di Energia elettrica	28,69 i acqua calda san	kJ/m³GG itaria		

Zona 2: Liceo - P2 e Vano scala

a) Involucro edilizio e ricambi d'aria

Trasmittanza media delle pareti opache

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	0,138	0,330	Positiva
М3	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	0,136	0,330	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	0,134	0,330	Positiva
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	0,166	0,330	Positiva

Trasmittanza media delle strutture opache orizzontali

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
S2	Copertura - no controsoffitto	0,151	0,300	Positiva
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	0,260	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Caratteristiche termiche dei divisori opachi

Cod.	Descrizione	Trasmittanza media [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	0,247	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Cod.	Descrizione	Condensa superficiale	Condensa interstiziale
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Positiva	Positiva
мз	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Positiva	Positiva
M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Positiva	Positiva
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	Positiva	Positiva
S2	Copertura - no controsoffitto	Positiva	Positiva
M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	*	*
P2	Pavimento contro terra - pav. via Tripoli	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Caratteristiche di massa superficiale Ms e trasmittanza periodica YIE dei componenti opachi

Cod.	Descrizione	Ms [kg/m²]	YIE [W/m²K]
M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	202	0,001
мз	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	258	0,000
М4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	69	0,009
М6	Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini	50	0,024
52	Copertura - no controsoffitto	68	0,067

Trasmittanza termica dei componenti finestrati Uw (comprensivo di infisso)

Cod.	Descrizione	Trasmittanza Uw [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica
W1	153 x 192	1,182	2,000	Positiva
W2	153 x 406	1,161	2,000	Positiva
W3	Facciata continua PT-P1	0,800	2,000	Positiva
W4	Facciata continua P2	0,800	2,000	Positiva
W8	190 x 260 (esistente)	2,671	*	*

^(*) Struttura esistente, non soggetta alle verifiche di legge secondo la DGR n. 46-11968/09.

Trasmittanza termica dei componenti finestrati divisori Uw (comprensivo di infisso)

Cod.	Descrizione	Trasmittanza Uw [W/m²K]	Valore limite [W/m²K]	Verifica	
------	-------------	----------------------------	--------------------------	----------	--

Valutazione dell'efficacia dei sistemi schermanti delle superfici vetrate

Presenza di veneziane interne.

Attenuazione dei ponti termici (provvedimenti e calcoli)

Si rimanda all'analisi agli elementi finiti allegata alla presente relazione.

Numero di ricambi d'aria (media nelle 24 ore) – specificare per le diverse zone

N.	Descrizione	Valore di progetto [vol/h]	Valore medio 24 ore [vol/h]
1	Liceo - PT e P1	1,73	0,44
2	Liceo - P2 e Vano scala	0,95	0,44

Portata d'aria di ricambio (solo nei casi di ventilazione meccanica controllata)

Q.tà	Portata G [m³/h]	Portata G _R [m ³ /h]	η₁ [%]
1	-	•	-

- G Portata d'aria di ricambio per ventilazione meccanica controllata
- G_{R} Portata dell'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero del calore disperso
- η_T Rendimento termico delle apparecchiature di recupero del calore disperso

b)	Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto		
	Rendimento di generazione	84,0	%
	Rendimento di regolazione	76,4	%
	Rendimento di distribuzione	94,4	%
	Rendimento di emissione	96,0	%
	Rendimento globale medio stagionale	56,2	%
	<u>Liceo - PT e P1</u>		
	Rendimento globale medio stagionale impianto ACS	35,6	%
	<u>Liceo - P2 e Vano scala</u>		
	Rendimento globale medio stagionale impianto ACS	35,6	%
c)	Indice di prestazione energetica per la climatizzazione	e invernale	
	Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria)		
	UNI/TS 11300 e norme correlate		
	Rapporto S/V	0,36	1/m
	Valore di progetto Ep _i	36,40	kWh/m³
	Indice di prestazione energetica per il riscaldamento i	nvernale dell'in	nvolucro edilizio
	Valore di progetto Ep _{i,invol}	8,03	kWh/m³
	Indice di prestazione energetica per il raffrescamento	estivo dell'invo	olucro edilizio
	Metodo di calcolo utilizzato (indicazione obbligatoria)		
	UNI/TS 11300 e norme correlate		
	Valore di progetto Ep _{e,invol}	2,04	kWh/m³
d)	Indice di prestazione energetica normalizzato per la c	limatizzazione i	invernale
	Valore di progetto	49,70	kJ/m³GG
	(trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c)	· ·	·
e)	Indici di prestazione energetica per la produzione di a	cqua calda sanı	itaria
	<u>Liceo - PT e P1</u>		
	Fabbisogno di Energia elettrica	2060	kWhe
	<u>Liceo - P2 e Vano scala</u>		
	Fabbisogno di Energia elettrica	2060	kWhe
f)	Impianti solari termici per la produzione di acqua cald	la sanitaria	

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.

- Si richiede deroga a quanto richiesto dalla DGR 46-11968 schede N ed E, punto b) in merito al soddisfacimento del fabbisogno di energia primaria per produzione di acqua calda sanitaria da fonti rinnovabili pari ad almeno il 60% in quanto l'intervento rientra nei caso di deroga previsti dal punto 3.4 legge regionale 28 maggio 2007 n. 13.
- Si richiede deroga a quanto richiesto dal DM 23.06.2022, anche detto decreto "Criteri Ambientali Minimi", così come viene spiegato all'interno del capitolato speciale di appalto (elaborato 1-CSA).

8. VALUTAZIONI SPECIFICHE PER L'UTILIZZO DELLE FONTI RINNOVABILI DI ENERGIA

Indicare le tecnologie che, in sede di progetto, sono state valutate ai fini del soddisfacimento del fabbisogno energetico mediante ricorso a fonti rinnovabili di energia o assimilate.

9.	DOCUM	ENTAZIONE	ALL FGATA

UNI/TS 11300-1.

11300-4.

Calcolo degli scambi termici ordinati per componente.

UNI/TS 11300-2 e UNI/TS 11300-4.

[**X**]

[**X**]

[**X**]

[X]	Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali.
	N. 1 Rif.: Allegate alla pratica edilizia
[X]	Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione di eventuali sistemi di protezione solare (completi di documentazione relativa alla marcatura CE). N. 1 Rif.: Allegate alla pratica edilizia
[]	Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari. N. Rif.:
[X]	Schemi funzionali degli impianti contenenti gli elementi di cui all'analoga voce del paragrafo "Dati relativi agli impianti". N. 1 Rif.: Allegato alla presente relazione
[X]	Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche, termoigrometriche e massa efficace dei componenti opachi dell'involucro edilizio. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[X]	Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio e loro permeabilità all'aria. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[X]	Tabelle indicanti i provvedimenti ed i calcoli per l'attenuazione dei ponti termici. N. 1 Rif.: Allegate alla presente relazione
[X]	Altri allegati. N1
	coli e le documentazioni che seguono sono disponibili ai fini di eventuali verifiche da parte dell'ente introllo presso i progettisti:
[X]	Calcolo potenza invernale: dispersioni dei componenti e potenza di progetto dei locali.
[X]	Calcolo energia utile invernale $Q_{h,nd}$ secondo UNI/TS 11300-1.
[]	Calcolo energia utile estiva Q _{C,nd} secondo UNI/TS 11300-1.
[X]	Calcolo dei coefficienti di dispersione termica H_T - H_U - H_G - H_A - H_V .
[X]	Calcolo mensile delle perdite $(Q_{h,ht})$, degli apporti solari (Q_{sol}) e degli apporti interni (Q_{int}) secondo

Calcolo del fabbisogno di energia primaria per il riscaldamento secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS

Calcolo del fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria secondo

14

10. **DICHIARAZIONE DI RISPONDENZA** Il sottoscritto Ing. **FRANCESCO DALMASSO** TITOLO NOME COGNOME iscritto a **CUNEO** A2033 Ingegneri ALBO - ORDINE O COLLEGIO DI APPARTENENZA PROV. N. ISCRIZIONE

essendo a conoscenza delle sanzioni previste all'articolo 15, commi 1 e 2, del decreto legislativo di attuazione della direttiva 2002/91/CE

DICHIARA

sotto la propria responsabilità che:

- a) il progetto relativo alle opere di cui sopra è rispondente alle prescrizioni contenute nella la DGR n. 46-11968/09;
- b) i dati e le informazioni contenuti nella relazione tecnica sono conformi a quanto contenuto o desumibile dagli elaborati progettuali.

Data, **21/06/2023**

ORDINE DEGLI INGEGNERI DELLA PROVINCIA DI CUNEO

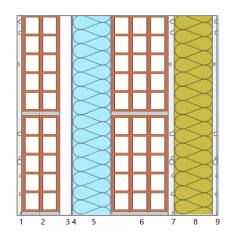
Il progettista A2033 Dott. Ing. Francesco Dalmasso

TIMBRO FIRMA

CARATTERISTICHE TERMICHE E IGROMETRICHE DEI COMPONENTI OPACHI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 13370

<u>Descrizione della struttura:</u> <u>Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto</u> <u>Codice:</u> <u>M2</u>

Trasmittanza termica	0,138	W/m ² K
Spessore	523	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Permeanza	38,835	10 ⁻¹² kg/sm ² Pa
Massa superficiale (con intonaci)	272	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	202	kg/m²
Trasmittanza periodica	0,001	W/m ² K
Fattore attenuazione	0,009	-
Sfasamento onda termica	-18,5	h



Stratigrafia:

N.	Descrizione strato	s	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale interna	-	-	0,130	-	-	-
1	Intonaco di cemento e sabbia	13,00	1,0000	0,013	1800	1,00	10
2	Mattone forato	100,00	0,3700	0,270	780	0,84	9
3	Intercapedine non ventilata Av<500 mm²/m	30,00	0,1667	0,180	-		-
4	Barriera al vapore in carta Kraft (per TI 212)	0,14	1,0000	0,000	1000	837,00	14000
5	Pannello in lana di vetro - standard (divisori verticali)	100,00	0,0320	3,125	22	1,03	1
6	Mattone forato	150,00	0,3330	0,450	760	0,84	9
7	Intonaco di cemento e sabbia	15,00	1,0000	0,015	1800	1,00	10
8	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
9	Intonaco plastico per cappotto	15,00	0,3000	0,050	1300	0,84	30
-	Resistenza superficiale esterna	-	-	0,094	-	-	-

Legenda simboli

S	Spessore	mm
Cond.	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
R	Resistenza termica	m²K/W
M.V.	Massa volumica	kg/m³
C.T.	Capacità termica specifica	kJ/kgK
R.V.	Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	-

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: <u>Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto</u> Codice: <u>M2</u>

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

Verifica criticità di condensa superficiale

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$)

Positiva

Mese critico

novembre

Fattore di temperatura del mese critico

Fattore di temperatura del componente $f_{RSI,max}$ 0,705

Fattore di temperatura del componente f_{RSI} 0,982

Umidità relativa superficiale accettabile

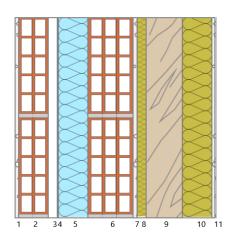
Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Non si verifica formazione di condensa interstiziale nella struttura durante tutto l'arco dell'anno.

CARATTERISTICHE TERMICHE E IGROMETRICHE DEI COMPONENTI OPACHI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 13370

<u>Descrizione della struttura:</u> Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto

Trasmittanza termica	0,109	W/m ² K
Spessore	673	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Permeanza	2,494	10 ⁻¹² kg/sm ² Pa
Massa superficiale (con intonaci)	328	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	258	kg/m²
Trasmittanza periodica	0,000	W/m ² K
Fattore attenuazione	0,001	-
Sfasamento onda termica	-3,1	h



Codice: M3

Stratigrafia:

N.	Descrizione strato	s	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale interna	-	-	0,130	-	-	-
1	Intonaco di cemento e sabbia	13,00	1,0000	0,013	1800	1,00	10
2	Mattone forato	100,00	0,3700	0,270	780	0,84	9
3	Intercapedine non ventilata Av<500 mm²/m	30,00	0,1667	0,180	-	-	-
4	Barriera al vapore in carta Kraft (per TI 212)	0,14	1,0000	0,000	1000	837,00	14000
5	Pannello in lana di vetro - standard (divisori verticali)	100,00	0,0320	3,125	22	1,03	1
6	Mattone forato	150,00	0,3330	0,450	760	0,84	9
7	Intonaco di cemento e sabbia	15,00	1,0000	0,015	1800	1,00	10
8	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	30,00	0,0340	0,882	<i>75</i>	1,03	1
9	Legno di abete flusso perpend. alle fibre	120,00	0,1200	1,000	450	1,60	625
10	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
11	Intonaco plastico per cappotto	15,00	0,3000	0,050	1300	0,84	30
-	Resistenza superficiale esterna	-	-	0,094	-	-	-

Legenda simboli

Spessore	mm
Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
Resistenza termica	m²K/W
Massa volumica	kg/m³
Capacità termica specifica	kJ/kgK
Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	-
	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi Resistenza termica Massa volumica Capacità termica specifica

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + Codice: M3 cappotto

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [x] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

Completa

Verifica criticità di condensa superficiale

L'evaporazione a fine stagione è

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$)

Positiva

Mese critico

novembre

Fattore di temperatura del mese critico

Fattore di temperatura del componente

fresi

0,986

Umidità relativa superficiale accettabile

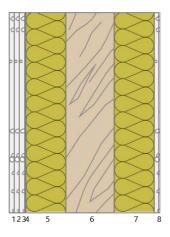
80 %

Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Verifica condensa interstiziale
Quantità massima di condensa durante l'anno
Quantità di condensa ammissibile
Verifica di condensa ammissibile
Miim
Quantità di condensa ammissibile
Miim
Quantità di condensa ammissibile
Quantità di condensa ammissibile
Quantità di condensa ammissibile
Quantità di condensa ammissibile
Quantità
Quantità di condensa ammissibile
Quantità
Quantità di condensa ammissibile
Quantità
Quantità di condensa ammissibile
Quantità di condensa ammissi

<u>Descrizione della struttura:</u> Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz. Codice: M4

Trasmittanza termica	0,136	W/m ² K
Spessore	374	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Permeanza	1,980	10 ⁻¹² kg/sm ² Pa
Massa superficiale (con intonaci)	121	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	69	kg/m²
Trasmittanza periodica	0,009	W/m²K
Fattore attenuazione	0,065	-
Sfasamento onda termica	-13,9	h



Stratigrafia:

N.	Descrizione strato	s	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale interna	-	-	0,130	-	-	-
1	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
2	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
3	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
4	VAPOR IN NET 140 - freno al vapore con rete	0,15	0,3000	0,001	933	1,80	167000
5	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
6	Legno di abete flusso perpend. alle fibre	120,00	0,1200	1,000	450	1,60	625
7	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
8	Intonaco plastico per cappotto	15,00	0,3000	0,050	1300	0,84	30
-	Resistenza superficiale esterna	-	-	0,094	-	1	-

Legenda simboli

S	Spessore	mm
Cond.	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
R	Resistenza termica	m ² K/W
M.V.	Massa volumica	kg/m³
C.T.	Capacità termica specifica	kJ/kgK
R.V.	Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	_

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.

Codice: M4

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

%

Verifica criticità di condensa superficiale

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$) **Positiva**

Mese critico novembre

Fattore di temperatura del mese critico $f_{RSI,max}$ 0,705

Fattore di temperatura del componente f_{RSI} 0,982

Umidità relativa superficiale accettabile 80

Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Non si verifica formazione di condensa interstiziale nella struttura durante tutto l'arco dell'anno.

<u>Descrizione della struttura:</u> <u>Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini</u> <u>Codice:</u> <u>M6</u>

Trasmittanza termica 0,1	. 66 W/	′m²K
--------------------------	----------------	------

Spessore 277 mm

Temperatura esterna (calcolo potenza invernale) -9,1 °C

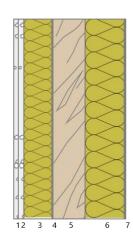
Permeanza **2,638** 10⁻¹²kg/sm²Pa

Massa superficiale (con intonaci) 72 kg/m²

Massa superficiale (senza intonaci) 50 kg/m²

Trasmittanza periodica **0,024** W/m²K

Fattore attenuazione **0,143** - Sfasamento onda termica **-9,9** h



Stratigrafia:

N.	Descrizione strato	S	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale interna			0,130			-
1	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
2	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
3	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	70,00	0,0340	2,059	<i>75</i>	1,03	1
4	VAPOR IN NET 140 - freno al vapore con rete	0,15	0,3000	0,001	933	1,80	167000
5	Legno di abete flusso perpend. alle fibre	80,00	0,1200	0,667	450	1,60	625
6	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
7	OSB/3	1,25	0,1300	0,010	670	1,70	308
-	Resistenza superficiale esterna	-	_	0,094	-	-	-

Legenda simboli

S	Spessore	mm
Cond.	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
R	Resistenza termica	m²K/W
M.V.	Massa volumica	kg/m³
C.T.	Capacità termica specifica	kJ/kgK
R.V.	Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	-

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: <u>Muro perimetrale Liceo ANCINA - abbaini</u> Codice: <u>M6</u>

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

Verifica criticità di condensa superficiale

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$)

Mese critico

Fattore di temperatura del mese critico

Fattore di temperatura del componente $f_{RSI,max}$ 0,705Fattore di temperatura del componente f_{RSI} 0,978Umidità relativa superficiale accettabile

80 %

Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Non si verifica formazione di condensa interstiziale nella struttura durante tutto l'arco dell'anno.

<u>Descrizione della struttura:</u> Muro perimetrale Liceo ANCINA - lato scala emergenza

Trasmittanza termica	0,136	W/m ² K
----------------------	-------	--------------------

Spessore 375 mm

Temperatura esterna (calcolo potenza invernale) -9,1 °C

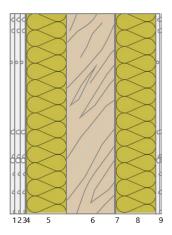
Permeanza **1,980** 10⁻¹²kg/sm²Pa

Massa superficiale (con intonaci) 124 kg/m²

Massa superficiale (senza intonaci) 69 kg/m²

Trasmittanza periodica **0,008** W/m²K

Fattore attenuazione **0,062** - Sfasamento onda termica **-14,0** h



Codice: M8

Stratigrafia:

N.	Descrizione strato	s	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale interna	-	-	0,130	-	-	-
1	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
2	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
3	Cartongesso 12,5 mm (per THERMOGES)	13,00	0,2110	0,062	840	0,84	8
4	VAPOR IN NET 140 - freno al vapore con rete	0,15	0,3000	0,001	933	1,80	167000
5	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
6	Legno di abete flusso perpend. alle fibre	120,00	0,1200	1,000	450	1,60	625
7	Intonaco di cemento e sabbia	1,25	1,0000	0,001	1800	1,00	10
8	Pannello in lana di roccia - standard (facciata ventilata)	100,00	0,0340	2,941	<i>75</i>	1,03	1
9	Intonaco plastico per cappotto	15,00	0,3000	0,050	1300	0,84	30
-	Resistenza superficiale esterna	-	-	0,094	-	-	-

Legenda simboli

S	Spessore	mm
Cond.	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
R	Resistenza termica	m²K/W
M.V.	Massa volumica	kg/m³
C.T.	Capacità termica specifica	kJ/kgK
R.V.	Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	-

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: Muro perimetrale Liceo ANCINA - lato scala codice: M8 emergenza

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

%

Verifica criticità di condensa superficiale

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$) **Positiva**

Mese critico novembre

Fattore di temperatura del mese critico $f_{RSI,max}$ 0,705

Fattore di temperatura del componente f_{RSI} 0,966

Umidità relativa superficiale accettabile 80

Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Non si verifica formazione di condensa interstiziale nella struttura durante tutto l'arco dell'anno.

<u>Descrizione della struttura:</u> Porta di sicurezza scale 180 x 210

Trasmittanza termica	1,000	W/m ² K
Spessore	80	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Massa superficiale (con intonaci)	0	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	0	kg/m²
Trasmittanza periodica	0,000	W/m²K

Codice: M9

<u>Descrizione della struttura:</u> Porta di sicurezza 120 x 210 <u>Codice:</u> M10

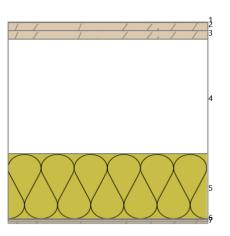
Trasmittanza termica	1,000	W/m²K
Spessore	80	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Massa superficiale (con intonaci)	0	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	0	kg/m²
Trasmittanza periodica	0,000	W/m²K

<u>Descrizione della struttura:</u> Copertura - no controsoffitto

Codice: S2

Trasmittanza termica	0,151	W/m ² K
Spessore	613	mm
Temperatura esterna (calcolo potenza invernale)	-9,1	°C
Permeanza	<i>5,296</i>	10 ⁻¹² kg/sm ² Pa
Massa superficiale (con intonaci)	68	kg/m²
Massa superficiale (senza intonaci)	68	kg/m²
		_
Trasmittanza periodica	0,067	W/m ² K
Fattore attenuazione	0,444	-

-9,9 h



Stratigrafia:

Sfasamento onda termica

N.	Descrizione strato	S	Cond.	R	M.V.	C.T.	R.V.
-	Resistenza superficiale esterna			0,094			-
1	TRASPIR EVO 220 - membrana altamente traspirante	1,00	0,3000	0,003	220	1,80	80
2	Legno di quercia flusso perpend. alle fibre	25,00	0,2200	0,114	850	1,60	42
3	OSB/3	25,00	0,1300	0,192	670	1,70	308
4	Intercapedine non ventilata Av<500 mm²/m	350,00	2,1875	0,160	-	-	-
5	Pannello in lana di roccia - standard (coperture inclinate)	200,00	0,0340	5,882	110	1,03	1
6	VAPOR IN NET 140 - freno al vapore con rete	0,15	0,3000	0,001	933	1,80	167000
7	OSB/3	12,00	0,1300	0,092	670	1,70	308
-	Resistenza superficiale interna	-	_	0,100	_	-	-

Legenda simboli

S	Spessore	mm
Cond.	Conduttività termica, comprensiva di eventuali coefficienti correttivi	W/mK
R	Resistenza termica	m²K/W
M.V.	Massa volumica	kg/m³
C.T.	Capacità termica specifica	kJ/kgK
R.V.	Fattore di resistenza alla diffusione del vapore in capo asciutto	=

Caratteristiche igrometriche dei componenti opachi secondo UNI EN ISO 13788

<u>Descrizione della struttura</u>: Copertura - no controsoffitto

- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale.
- [x] La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale.
- [] La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale, ma la quantità è rievaporabile durante la stagione estiva.

Condizioni al contorno

Temperature e umidità relativa esterne variabili, medie mensili

Temperatura interna nel periodo di riscaldamento 20,0 °C

Criterio per l'aumento dell'umidità interna Classe di concentrazione del vapore (0,006 kg/m³)

Verifica criticità di condensa superficiale

Verifica condensa superficiale ($f_{RSI,max} \leq f_{RSI}$)

Positiva

Mese critico

novembre

Fattore di temperatura del mese critico

Fattore di temperatura del componente $f_{RSI,max}$ 0,705

Fattore di temperatura del componente f_{RSI} 0,963

Umidità relativa superficiale accettabile

Verifica del rischio di condensa interstiziale (secondo UNI EN ISO 13788)

Non si verifica formazione di condensa interstiziale nella struttura durante tutto l'arco dell'anno.

Codice: S2

CARATTERISTICHE TERMICHE DEI COMPONENTI FINESTRATI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 10077

<u>Descrizione della finestra:</u> 153 x 192 <u>Codice:</u> W1

Caratteristiche del serramento

Tipologia di serramento

Classe di permeabilità

Classe 4 secondo Norma
UNI EN 12207

Trasmittanza termica U_w **1,182** W/m²K Trasmittanza solo vetro U_a **1,000** W/m²K

Dati per il calcolo degli apporti solari

Emissività $\epsilon \hspace{0.5cm} \textbf{0,837} \hspace{0.5cm} -$ Fattore tendaggi (invernale) $f_{c \hspace{0.1cm} inv} \hspace{0.5cm} \textbf{0,45} \hspace{0.5cm} -$ Fattore tendaggi (estivo) $f_{c \hspace{0.1cm} est} \hspace{0.5cm} \textbf{0,45} \hspace{0.5cm} -$ Fattore di trasmittanza solare $g_{gl,n} \hspace{0.5cm} \textbf{0,320} \hspace{0.5cm} -$ Fattore trasmissione solare totale $g_{gl+sh} \hspace{0.5cm} \textbf{0,141} \hspace{0.5cm} -$

Caratteristiche delle chiusure oscuranti

Resistenza termica chiusure 0,00 m²K/W f shut 0,6 -

Dimensioni del serramento

Larghezza **153,0** cm Altezza **192,0** cm

Caratteristiche del telaio

Trasmittanza termica del telaio	U_f	1,30	W/m ² K
K distanziale	K_d	0,06	W/mK
Area totale	A_w	2,938	m^2
Area vetro	A_g	2,405	m^2
Area telaio	A_f	<i>0,533</i>	m^2
Fattore di forma	F_f	0,82	-
Perimetro vetro	L_g	6,240	m
Perimetro telaio	L_f	6,900	m

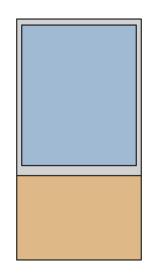
Caratteristiche del modulo

Trasmittanza termica del modulo U 0,807 W/m²K

Muro sottofinestra

Struttura opaca associata M3 Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto

Trasmittanza termica U 0,109 W/m²K Altezza H_{sott} 103,0 cm Area 1,58 m²



Ponte termico del serramento

Ponte termico associato Z2 P.T. serramenti, porte e finestre

Trasmittanza termica lineica Ψ **0,000** W/mK Lunghezza perimetrale **6,90** m

CARATTERISTICHE TERMICHE DEI COMPONENTI FINESTRATI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 10077

Descrizione della finestra: 153 x 406 Codice: W2

Caratteristiche	del	serramento
Caracteristiche	uei	serramento

Tipologia di serramento

Classe 4 secondo Norma Classe di permeabilità

UNI EN 12207

Trasmittanza termica U_{w} **1,161** W/m²K Trasmittanza solo vetro Uq **1,000** W/m²K

Dati per il calcolo degli apporti solari

Emissività ε 0,837 -Fattore tendaggi (invernale) 0,45 $f_{c inv}$ Fattore tendaggi (estivo) $f_{c est}$ 0,45 -Fattore di trasmittanza solare 0,320 $g_{gl,n}$ Fattore trasmissione solare totale 0,141 g_{gl+sh}

Caratteristiche delle chiusure oscuranti

Resistenza termica chiusure **0,00** m²K/W f shut 0,6

Dimensioni del serramento

Larghezza **153,0** cm Altezza **406,0** cm

Caratteristiche del telaio

Trasmittanza termica del telaio	U_f	1,30	W/m ² K
K distanziale	K_d	0,06	W/mK
Area totale	A_w	6,212	m^2
Area vetro	A_g	5,591	m^2
Area telaio	A_{f}	0,620	m^2
Fattore di forma	F_f	0,90	-
Perimetro vetro	L_g	13,540	m
Perimetro telaio	L_f	11,180	m

Caratteristiche del modulo

Trasmittanza termica del modulo **0,975** W/m²K

Muro sottofinestra

Struttura opaca associata M4 Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.

Trasmittanza termica U **0,136** W/m²K Altezza 90,0 cm H_{sott} Area 1,38 m^2

Ponte termico del serramento

Ponte termico associato Z2 P.T. serramenti, porte e finestre

Trasmittanza termica lineica Ψ **0,000** W/mK Lunghezza perimetrale **11,18** m

CARATTERISTICHE TERMICHE DEI COMPONENTI FINESTRATI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 10077

Descrizione della finestra: Facciata continua PT-P1

Codice: W3

Il serramento è un modulo di facciata continua.

Caratteristiche	del	serramento
-----------------	-----	------------

Tipologia	i di serramento	-
-----------	-----------------	---

Classe di permeabilità	Classe 4 secondo Norma UNI EN 12207		
Trasmittanza termica	U_cw	0,800	W/m ² K
Trasmittanza solo vetro	U_g	1,000	W/m ² K

Dati per il calcolo degli apporti solari

Emissività	ε	0,837 -	•
Fattore tendaggi (invernale)	$f_{c\ inv}$	0,45	-
Fattore tendaggi (estivo)	$f_{c \text{ est}}$	0,45	-
Fattore di trasmittanza solare	$g_{gl,n}$	0,320 -	-
Fattore trasmissione solare totale	g_{gl+sh}	0,141	-

Caratteristiche delle chiusure oscuranti

Resistenza termica chiusure	0,00	m ² K/W
f shut	0,6	-

Dimensioni del serramento

Larghezza	313,0	cm
Altezza	<i>335,0</i>	cm

Caratteristiche del telaio

K distanziale	K_{d}	0,11	W/mK
Area totale	A_w	10,485	m^2
Area vetro	A_g	9,035	m^2
Area telaio	A_f	1,450	m^2
Fattore di forma	F_f	0,86	-
Perimetro vetro	L_g	44,560	m

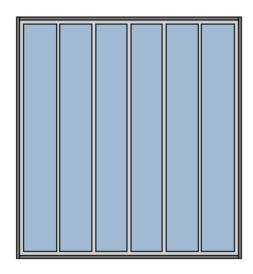
Caratteristiche del modulo

Trasmittanza termica del modulo U 0,800 W/m²K

Traversi e montanti del modulo di facciata continua

T	ra	ve	<u>rsi</u>

Spessore	St	5,0 cm
Area	A_t	0,16 m ²
<u>Montanti</u>		
Spessore	S _m	<i>5,0</i> cm
Area	A_{m}	0.17 m ²



CARATTERISTICHE TERMICHE DEI COMPONENTI FINESTRATI secondo UNI TS 11300-1 - UNI EN ISO 6946 - UNI EN ISO 10077

Classe 4 secondo Norma

Descrizione della finestra: Facciata continua P2

Codice: W4

Il serramento è un modulo di facciata continua.

Caratteristiche	del	serramento
-----------------	-----	------------

Tipologia di serramento	-
-------------------------	---

Classe di permeabilità	UNI EN 12207		orma
Trasmittanza termica	U_cw	0,800	W/m ² K
Trasmittanza solo vetro	Ua	1,000	W/m ² K

Dati per il calcolo degli apporti solari

Emissività	3	<i>0,837</i>	-
Fattore tendaggi (invernale)	$f_{c\ inv}$	0,45	-
Fattore tendaggi (estivo)	$f_{c\ est}$	0,45	-
Fattore di trasmittanza solare	g gl,n	0,320	-
Fattore trasmissione solare totale	g_{gl+sh}	0,141	-

Caratteristiche delle chiusure oscuranti

Resistenza termica chiusure	0,00	m ² K/W
f shut	0,6	-

Dimensioni del serramento

Larghezza	316,0	cm
Altezza	340,0	cm

Caratteristiche del telaio

K distanziale	Kd	0.11	W/mK
	- u	•	•
Area totale	A_{w}	10,744	
Area vetro	A_g	9,273	m ²
Area telaio	A_f	1,471	m^2
Fattore di forma	F_f	0,86	-
Perimetro vetro	La	45.220	m

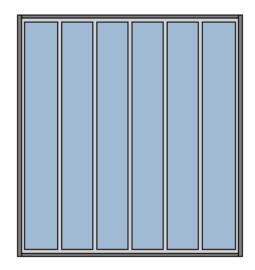
Caratteristiche del modulo

Trasmittanza termica del modulo **0,800** W/m²K

Traversi e montanti del modulo di facciata continua

	rsı

Spessore	St	5,0 cm
Area	A_t	0,16 m ²
<u>Montanti</u>		
Spessore	s_{m}	5,0 cm
Area	A_{m}	0,17 m ²



CARATTERISTICHE TERMICHE DEI PONTI TERMICI

Descrizione del ponte termico: P.T. pavimenti su terreno

GF - Parete - Solaio controterra

Codice: Z1

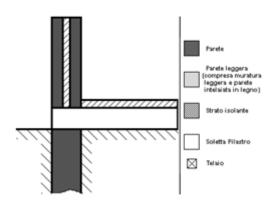
Assenza di rischio formazione muffe [X]

Riferimento UNI EN ISO 14683

Sigla = GF06

Note Trasmittanza termica lineica di riferimento = 0,45 W/mK.

Isolamento intermedio - pavimento isolato dall'alto



CARATTERISTICHE TERMICHE DEI PONTI TERMICI

Descrizione del ponte termico: P.T. serramenti, porte e finestre

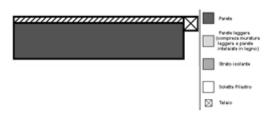
Codice: Z2

Tipologia W - Parete - Telaio Trasmittanza termica lineica di calcolo 0,000 W/mK Trasmittanza termica lineica di riferimento 0,000 W/mK Assenza di rischio formazione muffe [X] Riferimento UNI EN ISO 14683

Sigla = W01

Note *Tr*

Trasmittanza termica lineica di riferimento = 0 W/mK. Serramento a filo esterno - Isolamento esterno continuo



FABBISOGNO DI POTENZA TERMICA INVERNALE secondo UNI EN 12831

Dati climatici della località:

Località	Fossano		
Provincia	Cuneo		
Altitudine s.l.m.		<i>375</i>	m
Gradi giorno		2637	
Zona climatica		E	
Temperatura esterna di progetto		-9,1	°C

Dati geometrici dell'intero edificio:

Superficie in pianta netta	3687,80	m^2
Superficie esterna lorda	5110,05	m^2
Volume netto	12339,49	m^3
Volume lordo	17464,43	m^3
Rapporto S/V	0,29	m ⁻¹

Opzioni di calcolo:

Metodologia di calcolo **Vicini presenti**Coefficiente di sicurezza adottato **1,00** -

Coefficienti di esposizione solare:

Nord: **1,20**

Nord-Ovest: **1,15** Nord-Est: **1,20**

Ovest: **1,10** Est: **1,15**

Sud-Ovest: **1,05** Sud-Est: **1,10**

Sud: **1,00**

RIASSUNTO DISPERSIONI DEI LOCALI

Opzioni di calcolo:

Metodologia di calcolo Vicini presenti

Coefficiente di sicurezza adottato 1,00 -

Zona 2 - Liceo - P2 e Vano scala fabbisogno di potenza dei locali

Loc	Descrizione	θi [°C]	n [1/h]	Ф _{tr} [W]	Ф _{ve} [W]	Ф _{rh} [W]	Фы [W]	Ф _{hl sic} [W]
1	Corridoio	20,0	0,50	2400	4876	0	<i>7276</i>	<i>7276</i>
2	Bagno Uomini	24,0	2,00	<i>570</i>	3473	0	4043	4043
3	Bagno Donne	24,0	2,00	485	3139	0	3624	3624
4	Scala	20,0	3,47	1327	6637	0	<i>7</i> 964	<i>7</i> 964
5	Locale	20,0	3,28	<i>506</i>	6635	0	7141	7141
6	Locale	20,0	2,16	1179	6846	0	8025	8025
10	Aula Colloqui	20,0	0,50	711	645	0	1356	1356
11	Aula Magna	20,0	0,50	1850	2243	0	4093	4093
12	Aula 27	20,0	0,50	882	949	0	1831	1831
13	Aula 34	20,0	0,50	1441	1132	0	2573	2573
14	Aula 33	20,0	0,50	703	767	0	1470	1470
15	Aula 32	20,0	0,50	835	982	0	1818	1818
16	Laboratorio di Fisica	20,0	0,50	2581	2691	0	<i>5273</i>	5273
18	Ripostiglio	20,0	0,00	<i>37</i>	0	0	<i>37</i>	37
19	Aula 29	20,0	0,50	681	964	0	1646	1646
20	Aula 30	20,0	0,50	706	1039	0	1744	1744
21	Aula 31	20,0	0,50	868	928	0	1796	1796
22	Aula 28	20,0	0,50	716	<i>778</i>	0	1494	1494

Totale: **18478 44723 0 63201 63201**

Totale Edifico: 18478 44723 0 63201 63201

Legenda simboli

 θ i Temperatura interna del locale

n Ricambio d'aria del locale

 $\begin{array}{ll} \Phi_{tr} & \text{Potenza dispersa per trasmissione} \\ \Phi_{ve} & \text{Potenza dispersa per ventilazione} \\ \Phi_{rh} & \text{Potenza dispersa per intermittenza} \end{array}$

 Φ_{hl} Potenza totale dispersa

 $\Phi_{hl \, sic}$ Potenza totale moltiplicata per il coefficiente di sicurezza

RIASSUNTO DISPERSIONI DELLE ZONE

Opzioni di calcolo:

Metodologia di calcolo Vicini presenti

Coefficiente di sicurezza adottato 1,00 -

Dati geometrici delle zone termiche:

Zona	Descrizione	V [m³]	V _{netto} [m³]	S _u [m²]	S _{lorda} [m²]	S [m²]	S/V [-]
2	Liceo - P2 e Vano scala	6391,85	4765,17	1205,34	1333,78	2284,35	0,36

Totale: 17464,43 12339,49 3687,80 4070,23 5110,05 0,29

Fabbisogno di potenza delle zone termiche

Zona	Descrizione	Ф _{tr} [W]	Ф _{ve} [W]	Ф _{rh} [W]	Ф _h [W]	Ф _{hl sic} [W]
2	Liceo - P2 e Vano scala	18478	44723	0	63201	63201

Totale: 18478 44723 0 63201 63201

Legenda simboli

 $\begin{array}{ll} V & Volume\ lordo \\ V_{netto} & Volume\ netto \\ \end{array}$

 $\begin{array}{ll} S_u & & \text{Superficie in pianta netta} \\ S_{\text{lorda}} & & \text{Superficie in pianta lorda} \end{array}$

S Superficie esterna lorda (senza strutture di tipo N)

S/V Fattore di forma

 $\begin{array}{ll} \Phi_{tr} & \text{Potenza dispersa per trasmissione} \\ \Phi_{ve} & \text{Potenza dispersa per ventilazione} \\ \Phi_{rh} & \text{Potenza dispersa per intermittenza} \end{array}$

 Φ_{hl} Potenza totale dispersa

FABBISOGNO DI ENERGIA UTILE INVERNALE secondo UNI EN ISO 13790 e UNI TS 11300-1

Dati climatici della località:

Località **Fossano** Provincia **Cuneo**

Altitudine s.l.m. 375 m
Gradi giorno 2637
Zona climatica E
Temperatura esterna di progetto -9,1 °C

Irradiazione solare giornaliera media mensile:

Esposizione	u.m.	Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
Nord	MJ/m²	1,7	2,6	3,6	5,2	7,5	9,1	9,2	6,7	4,1	2,8	1,7	1,5
Nord-Est	MJ/m²	2,0	3,4	5,8	8,0	9,9	11,6	12,1	9,7	6,7	3,9	2,0	1,6
Est	MJ/m²	5,0	6,8	10,0	11,0	11,9	13,4	14,5	12,7	10,3	7,0	4,3	4,0
Sud-Est	MJ/m²	9,2	10,2	12,8	11,6	11,1	11,8	12,9	12,5	11,9	9,6	7,2	7,6
Sud	MJ/m²	12,0	12,2	13,5	10,4	9,2	9,4	10,3	10,7	11,5	10,9	9,0	10,0
Sud-Ovest	MJ/m²	9,2	10,2	12,8	11,6	11,1	11,8	12,9	12,5	11,9	9,6	7,2	7,6
Ovest	MJ/m²	5,0	6,8	10,0	11,0	11,9	13,4	14,5	12,7	10,3	7,0	4,3	4,0
Nord-Ovest	MJ/m²	2,0	3,4	5,8	8,0	9,9	11,6	12,1	9,7	6,7	3,9	2,0	1,6
Orizz. Diffusa	MJ/m²	2,3	3,4	4,5	6,4	8,4	9,0	8,9	7,7	5,3	3,8	2,3	2,0
Orizz. Diretta	MJ/m²	3,6	5,2	9,0	9,7	9,9	12,0	13,5	11,2	9,1	5,4	3,0	2,7

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala

Temperature esterne medie e numero di giorni nella stagione considerata:

Descrizione	u.m.	Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
Temperatura	°C	1,5	3,4	7,9	10,1	-	-	-	-		10,6	6,5	1,7
Nº giorni	-	31	28	31	15	_	-	_	_	-	17	30	31

Opzioni di calcolo:

Metodologia di calcolo *Vicini presenti*

Stagione di calcolo Convenzionale dal 15 ottobre al 15 aprile

Durata della stagione 183 giorni

Dati geometrici:

Superficie in pianta netta	1205,34	m^2
Superficie esterna lorda	2284,35	m^2
Volume netto	<i>4765,17</i>	m^3
Volume lordo	6391,85	m^3
Rapporto S/V	0,36	m ⁻¹

ENERGIA UTILE STAGIONE INVERNALE Dettaglio perdite e apporti

Zona 2: Liceo - P2 e Vano scala

Energia dispersa per trasmissione e ventilazione:

Mese	Q _{н,tr} т [kWh]	Q _{н,trG} [kWh]	Q _{H,trA} [kWh]	Q _{н,tr} u [kWh]	Q _{н,trN} [kWh]	Q _{н,гт} [kWh]	Q _{н,ve} [kWh]
Ottobre	2095	69	0	0	0	<i>582</i>	<i>2798</i>
Novembre	5299	176	0	0	0	1009	7078
Dicembre	7422	246	0	0	0	1313	9914
Gennaio	7503	249	0	0	0	1434	10023
Febbraio	6081	201	0	0	0	1366	8123
Marzo	4908	163	0	0	0	1724	6555
Aprile	1949	65	0	0	0	<i>739</i>	2604

Totali **35257 1168 0 0 0 8167 47096**

Apporti termici solari e interni:

Mese	Q _{sol,k,c} [kWh]	Q _{sol,k,w} [kWh]	Q _{int,k} [kWh]
Ottobre	640	1174	1967
Novembre	686	1502	3471
Dicembre	657	1590	<i>3587</i>
Gennaio	815	1949	3587
Febbraio	1009	2189	3240
Marzo	1681	3051	<i>3587</i>
Aprile	941	1557	1736

Totali 6430 13012 21175

Legenda simboli

Energia dispersa per trasmissione da locale climatizzato verso esterno $Q_{\text{H,trT}}$ Energia dispersa per trasmissione da locale climatizzato verso terreno $Q_{H,trG}$ $Q_{\text{H,trA}}$ Energia dispersa per trasmissione da locale climatizzato verso locali a temperatura fissa Energia dispersa per trasmissione da locale climatizzato verso locali non climatizzati $Q_{\text{H,trU}}$ Energia dispersa per trasmissione da locale climatizzato verso locali vicini $Q_{\text{H,trN}}$ $Q_{\mathsf{H},\mathsf{rT}}$ Energia dispersa per extraflusso da locale climatizzato verso esterno Energia dispersa per ventilazione $Q_{\text{H,ve}}$ Apporti solari diretti attraverso le strutture opache $Q_{sol,k,c}$ $Q_{sol,k,w}$ Apporti solari diretti attraverso gli elementi finestrati Apporti interni $Q_{\text{int},k} \\$

FABBISOGNO DI ENERGIA UTILE STAGIONE INVERNALE Sommario perdite e apporti

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala

Categoria DPR 412/93	E.7	-	Superficie esterna	2284,35	m^2
Superficie utile	1205,34	m^2	Volume lordo	6391,85	m^3
Volume netto	4765,17	m^3	Rapporto S/V	0,36	m ⁻¹

Temperatura interna 20,0 °C Capacità termica specifica 165 kJ/m²K Apporti interni 4,00 W/m² Superficie totale 2578,84 m²

Dispersioni, apporti e fabbisogno di energia utile:

Mese	Q _{H,tr} [kWh]	Q _{н,r} [kWh]	Q _{н,ve} [kWh]	Q _{н,ht} [kWh] _t	Q _{sol,k,w} [kWh]	Q _{int} [kWh]	Q _{gn} [kWh]	т [h]	η и, н [-]	Q _{H,nd} [kWh]
Ottobre	1524	<i>582</i>	2798	4905	1174	1967	3141	91,5	0,984	1813
Novembre	4788	1009	7078	12875	1502	3471	4974	91,5	0,999	<i>7905</i>
Dicembre	7011	1313	9914	18239	1590	<i>3587</i>	5177	91,5	1,000	13062
Gennaio	6937	1434	10023	18394	1949	<i>3587</i>	5536	91,5	1,000	12858
Febbraio	5274	1366	8123	14763	2189	3240	5429	91,5	0,999	9337
Marzo	3389	1724	6555	11669	3051	<i>3587</i>	6638	91,5	0,992	5084
Aprile	1072	739	2604	4415	1557	1736	3293	91,5	0,965	1237

Totali 29995 8167 47096 85259 13012 21175 34188 51295

Legenda simboli

Q_{H,tr} Energia dispersa per trasmissione dedotti gli apporti solari diretti attravesto le strutture opache (Q_{sol,k,H})

 $Q_{H,r}$ Energia dispersa per extraflusso $Q_{H,ve}$ Energia dispersa per ventilazione $Q_{H,ht}$ Totale energia dispersa = $Q_{H,tr} + Q_{H,ve}$

 $Q_{\text{sol},k,w} \qquad \quad \text{Apporti solari attraverso gli elementi finestrati}$

Q_{int} Apporti interni

 Q_{gn} Totale apporti gratuiti = $Q_{sol} + Q_{int}$

 $Q_{H,nd}$ Energia utile T Costante di tempo

FABBISOGNO DI ENERGIA PRIMARIA secondo UNI/TS 11300-2 e UNI/TS 11300-4

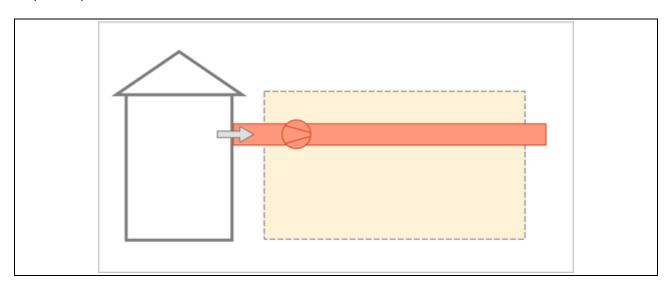
SERVIZIO RISCALDAMENTO (impianto aeraulico)

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala

Caratteristiche impianto aeraulico:

Tipo di impianto *Impianto di sola estrazione*

Dispositivi presenti Nessuno



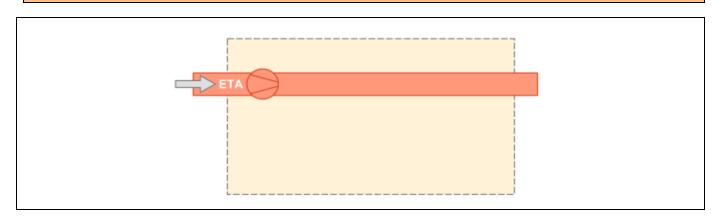
<u>Dati per il calcolo della ventilazione meccanica effettiva</u>:

Ricambi d'aria a 50 Pa	n ₅₀	1	h⁻¹
Coefficiente di esposizione al vento	е	0,10	-
Coefficiente di esposizione al vento	f	15,00	-
Fattore di efficienza della regolazione	$FC_{ve,H}$	1,00	-
Ore di funzionamento dell'impianto	hf	8,00	-

Portate dei locali

Z	ona	Nr.	Descrizione locale	Tipologia	q _{ve,sup} [m³/h]	q _{ve,ext} [m³/h]	q _{ve,0} [m³/h]
	2	2	Bagno Uomini	Estrazione	0,00	78,70	78,70
	2	<i>3</i>	Bagno Donne	Estrazione	0,00	71,12	71,12
				Totale	0,00	149,83	149,83

Caratteristiche dei condotti



Condotto di estrazione dagli ambienti (ETA):

Temperatura di estrazione da ambienti 20,0 °C

Potenza elettrica dei ventilatori 500 W

Portata del condotto 149,83 m³/h

Edificio: Liceo Ancina

Moda	lita	di tiir	าวเกทะ	amei	ารด

Circuito Riscaldamento Liceo

Intermittenza

Regime di funzionamento Continuo

SERVIZIO RISCALDAMENTO (impianto idronico)

Rendimenti stagionali dell'impianto:

Descrizione	Simbolo	Valore	u.m.
Rendimento di emissione	ηн,е	96,0	%
Rendimento di regolazione	η _{H,rg}	76,4	%
Rendimento di distribuzione utenza	η _{H,du}	94,4	%
Rendimento di generazione (risp. a en. pr. non rinn.)	$\eta_{H,gen,p,nren}$	84,0	%
Rendimento di generazione (risp. a en. pr. totale)	$\eta_{H,gen,p,tot}$	83,9	%
Rendimento globale medio stagionale (risp. a en. pr. non rinn.)	η _{H,g,p,nren}	56,2	%
Rendimento globale medio stagionale (risp. a en. pr. totale)	$\eta_{H,g,p,tot}$	55,6	%

Dettaglio rendimenti dei singoli generatori:

Generatore	ŋ H,gen,ut	η _{H,gen,p,nren}	η _{H,gen,p,tot}
	[%]	[%]	[%]
Teleriscaldamento	100,0	84,0	83,9

Legenda simboli

 $\eta_{\text{H,gen,p,nren}}$ Rendimento di generazione rispetto all'energia primaria non rinnovabile

 $\eta_{\text{H,gen,p,tot}}$ Rendimento di generazione rispetto all'energia primaria totale

Dati per circuito

Circuito Riscaldamento Liceo

Caratteristiche sottosistema di emissione:

Tipo di terminale di erogazione Radiatori su parete interna

Potenza nominale dei corpi scaldanti 96196 W Fabbisogni elettrici 0 W Rendimento di emissione 95,0 %

Caratteristiche sottosistema di regolazione:

Tipo Solo climatica (compensazione con sonda esterna)

Caratteristiche ---

Rendimento di regolazione 100,0 %

Caratteristiche sottosistema di distribuzione utenza:

Metodo di calcolo Semplificato

Tipo di impianto Centralizzato a distribuzione orizzontale

Posizione impianto Impianto a piano terreno, su ambiente non riscaldato e

terreno con distribuzione a collettori

Posizione tubazioni -

Isolamento tubazioni

Isolamento con spessori conformi alle prescrizioni del

DPR n. 412/93

Numero di piani 1

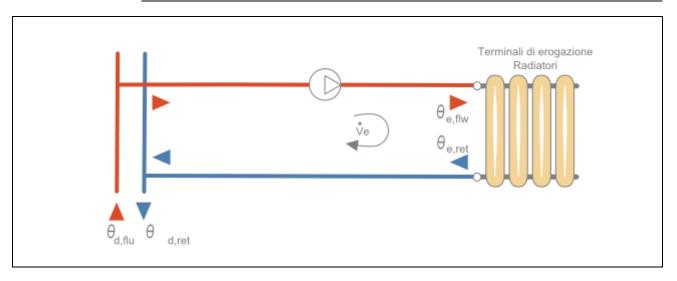
Fattore di correzione 0,94

Rendimento di distribuzione utenza 94,4 %

Fabbisogni elettrici 2360 W

Temperatura dell'acqua - Riscaldamento

Tipo di circuito A portata costante



Maggiorazione potenza corpi scaldanti	10,0	%
ΔT nominale lato aria	45,0	°C
Esponente n del corpo scaldante	1,30	-
ΔT di progetto lato acqua	20,0	°C

Portata nominale 4553,17 kg/h

		EMETTITORI					
Mese	giorni	θe,avg [°C]	θe,flw [°C]	θe,ret [°C]			
ottobre	17	32,2	34,1	30,4			
novembre	30	40,2	43,8	36,7			
dicembre	31	47,4	52,7	42,2			
gennaio	31	47,5	52,7	42,2			
febbraio	28	44,3	48,8	39,8			
marzo	31	36,5	39,2	33,8			
aprile	15	31,7	33,4	30,0			

Legenda simboli

 $\begin{array}{ll} \theta_{e,avg} & \text{Temperatura media degli emettitori del circuito} \\ \theta_{e,flw} & \text{Temperatura di mandata degli emettitori del circuito} \\ \theta_{e,ret} & \text{Temperatura di ritorno degli emettitori del circuito} \end{array}$

Dati comuni

Temperatura dell'acqua:

		0	ISTRIBUZION	NE			
Mese	giorni	θd,avg	θd,flw	θd,ret			
Piese	giorni	[°C]	[°C]	[°C]			
ottobre	17	32,2	34,1	30,4			
novembre	30	40,2	43,8	36,7			
dicembre	31	47,4	<i>52,7</i>	42,2			
gennaio	31	47,5	<i>52,7</i>	42,2			
febbraio	28	44,3	48,8	39,8			
marzo	31	36,5	39,2	33,8			
aprile	15	31,7	33,4	30,0			

Legenda simboli

 $\theta_{d,avg}$ Temperatura media della rete di distribuzione $\theta_{d,flw}$ Temperatura di mandata della rete di distribuzione $\theta_{d,ret}$ Temperatura di ritorno della rete di distribuzione

SOTTOSISTEMA DI GENERAZIONE

<u>Dati generali</u>:

Servizio **Riscaldamento**Tipo di generatore **Teleriscaldamento**

Metodo di calcolo -

Descrizione

Potenza utile nominale Φ_{ss} 400,00 kW Temperatura media del fluido $\theta_{ss,w,avg}$ 70,0 °C

Fattore di perdita della sottostazione K_{ss} 0,30 W/K

Ambiente di installazione:

Ambiente di installazione ${\it Centrale\ termica}$ Fattore di riduzione delle perdite $k_{gn,env}$ 0,30 -

Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
6,5	8,4	12,9	15,7	21,5	26,2	28,0	26,2	22,1	17,0	11,5	6,7

Vettore energetico:

Tipo **Teleriscaldamento**

Potere calorifico inferiore H_i 1,000 kWh/kWht Fattore di conversione in energia primaria (rinnovabile) $f_{p,ren}$ 0,001 - Fattore di conversione in energia primaria (non rinnovabile) $f_{p,nren}$ 1,191 -

Fattore di conversione in energia primaria f_p 1,192 -

Fattore di emissione di CO₂ 0,1810 kg_{CO2}/kWh

RISULTATI DI CALCOLO MENSILI

Risultati mensili servizio riscaldamento - impianto idronico

Edificio: Liceo Ancina

Fabbisogni termici ed elettrici

					Fabbisog	ni termici			
Mese	gg	Q _{H,nd} [kWh]	Q _{H,sys,out} [kWh]	Q' _{H,sys,out} [kWh]	Q _{H,sys,out,int}	Q _{H,sys,out,cont}	Q _{H,sys,out,corr} [kWh]	Q _{H,gen,out} [kWh]	Q _{H,gen,in} [kWh]
gennaio	31	32332	32242	32232	32232	32232	32232	43884	43888
febbraio	28	23912	23838	23830	23830	23830	23830	33904	33908
marzo	31	13790	13732	13722	13722	13722	13722	22616	22620
aprile	15	<i>3778</i>	<i>3756</i>	3751	3751	3751	3751	7004	7006
maggio	-	-	-	-	-	-	-	-	-
giugno	-	-	-	-	-	-	-	-	-
luglio	-	-	-	-	1	1	-	-	-
agosto	-	-	-	-	-	-	-	-	-
settembre	-	-	-	-	-	-	-	-	-
ottobre	17	4762	4737	4732	4732	4732	4732	8421	8423
novembre	30	19580	19516	19506	19506	19506	19506	28563	28567
dicembre	31	32578	32488	32479	32479	32479	32479	43820	43824
TOTALI	183	130732	130310	130253	130253	130253	130253	188211	188235

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per riscaldamento

Q_{H,nd} Fabbisogno di energia termica utile del fabbricato (ventilazione naturale) Q_{H,sys,out} Fabbisogno di energia termica utile dell'edificio (ventilazione meccanica)

 $Q'_{H,sys,out}$ Fabbisogno ideale netto

 $\begin{array}{lll} Q_{\text{H,sys,out,int}} & \text{Fabbisogno corretto per intermittenza} \\ Q_{\text{H,sys,out,cort}} & \text{Fabbisogno corretto per contabilizzazione} \\ Q_{\text{H,sys,out,corr}} & \text{Fabbisogno corretto per ulteriori fattori} \\ Q_{\text{H,gen,in}} & \text{Fabbisogno in uscita dalla generazione} \\ Q_{\text{H,gen,in}} & \text{Fabbisogno in ingresso alla generazione} \end{array}$

			Fabbisogr	ni elettrici	
Mese	gg	Q _{H,em,aux} [kWh]	Q _{H,du,aux} [kWh]	Q _{H,dp,aux} [kWh]	Q _{H,gen,aux} [kWh]
gennaio	31	0	1016	0	0
febbraio	28	0	<i>785</i>	0	0
marzo	31	0	524	0	0
aprile	15	0	162	0	0
maggio	1	-	-	-	-
giugno	1	1	1	1	1
luglio	1	1	1	1	1
agosto	-		1	-	-
settembre	-		1	-	-
ottobre	17	0	195	0	0
novembre	30	0	661	0	0
dicembre	31	0	1014	0	0
TOTALI	183	0	4357	0	0

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per riscaldamento

Q_{H,em,aux} Fabbisogno elettrico ausiliari emissione

 $\begin{array}{ll} Q_{\text{H,du,aux}} & \quad & \text{Fabbisogno elettrico ausiliari distribuzione di utenza} \\ Q_{\text{H,dp,aux}} & \quad & \text{Fabbisogno elettrico ausiliari distribuzione primaria} \end{array}$

Q_{H,gen,aux} Fabbisogno elettrico ausiliari generazione

Dettagli impianto termico

Mese	99	η н,гд [%]	η н,а [%]	η н,s [%]	η н,dp [%]	η _{H,gen,p,nren} [%]	η _{H,gen,p,tot}	η _{Η,g,p,nren} [%]	η _{н,g,p,tot} [%]
gennaio	31	81,1	94,4	100,0	100,0	84,0	83,9	59,6	59,0
febbraio	28	77,6	94,4	100,0	100,0	84,0	83,9	57,0	56,5
marzo	31	67,0	94,4	100,0	100,0	83,9	83,9	49,3	48,9
aprile	15	59,1	94,4	100,0	100,0	83,9	83,9	43,6	43,2
maggio	1	1	1	1	1	-	1	1	_
giugno	1	1	1	1	1	-	1	1	_
luglio	1	1	1	1	1	-	1	1	_
agosto	1	1	1	1	1	-	1	1	_
settembre	1	1	1	1	1	-	1	1	-
ottobre	17	62,0	94,4	100,0	100,0	83,9	83,9	45,7	45,3
novembre	30	<i>75,4</i>	94,4	100,0	100,0	84,0	83,9	55,4	54,9
dicembre	31	81,8	94,4	100,0	100,0	84,0	83,9	60,1	59,6

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per riscaldamento

 $\eta_{\text{H,rg}}$ Rendimento mensile di regolazione $\eta_{\text{H,d}}$ Rendimento mensile di distribuzione $\eta_{\text{H,s}}$ Rendimento mensile di accumulo

 $\eta_{\text{H,dp}}$ Rendimento mensile di distribuzione primaria

 $\eta_{H,gen,p,nren}$ Rendimento mensile di generazione rispetto all'energia primaria non rinnovabile

 $\eta_{H,gen,p,tot}$ Rendimento mensile di generazione rispetto all'energia primaria totale

 $\eta_{H,g,p,nren}$ Rendimento globale medio mensile rispetto all'energia primaria non rinnovabile

<u>Dettagli generatore</u>: 1 - Teleriscaldamento

Mese	99	Q _{H,gn,out} [kWh]	Q _{H,gn,in} [kWh]	η н,gen,ut [%]	η н,gen,p,nren [%]	η _{H,gen,p,tot} [%]	Combustibile [kWht]
gennaio	31	43884	43888	100,0	84,0	83,9	43888
febbraio	28	33904	33908	100,0	84,0	83,9	33908
marzo	31	22616	22620	100,0	83,9	83,9	22620
aprile	15	7004	7006	100,0	83,9	83,9	7006
maggio	-	-	-	-	-	-	-
giugno	1	1	-	-	-	-	-
luglio	1	1	-	-	-	-	-
agosto	1	1	-	-	-	-	-
settembre	1	-	-	-	-	-	-
ottobre	17	8421	8423	100,0	83,9	83,9	8423
novembre	30	28563	28567	100,0	84,0	83,9	28567
dicembre	31	43820	43824	100,0	84,0	83,9	43824

Mese	99	FC [-]
gennaio	31	0,147
febbraio	28	0,126
marzo	31	0,076
aprile	15	0,049
maggio	-	-
giugno	1	ı
luglio	-	-
agosto	1	ı
settembre	1	1
ottobre	17	0,052
novembre	30	0,099
dicembre	31	0,147

Legenda simboli

 $\begin{array}{ll} gg & Giorni \ compresi \ nel \ periodo \ di \ calcolo \ per \ riscaldamento \\ Q_{H,gn,out} & Energia \ termica \ fornita \ dal \ generatore \ per \ riscaldamento \\ Q_{H,gn,in} & Energia \ termica \ in \ ingresso \ al \ generatore \ per \ riscaldamento \\ \eta_{H,gen,ut} & Rendimento \ mensile \ del \ generatore \ rispetto \ all'energia \ utile \end{array}$

 $\eta_{\text{H},\text{gen},p,\text{nren}} \qquad \qquad \text{Rendimento mensile del generatore rispetto all'energia primaria non rinnovabile}$

 $\eta_{H,gen,p,tot}$ Rendimento mensile del generatore rispetto all'energia primaria totale

Combustibile Consumo mensile di combustibile

FC Fattore di carico

Fabbisogno di energia primaria impianto idronico

Mese	99	Q _{H,gn,in} [kWh]	Q _{H,aux} [kWh]	Q _{H,p,nren} [kWh]	Q _{H,p,tot} [kWh]
gennaio	31	43888	1016	54251	54773
febbraio	28	33908	<i>785</i>	41914	42317
marzo	31	22620	524	27961	28230
aprile	15	7006	162	8660	8743
maggio	-	-	-	-	-
giugno	-	-	-	-	-
luglio	-	-	-	-	-
agosto	-	-	-	-	-
settembre	-	-	-	-	-
ottobre	17	8423	195	10412	10512
novembre	30	28567	661	35313	35652
dicembre	31	43824	1014	54173	54693
TOTALI	183	188235	4357	232684	234920

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per riscaldamento

Q_{H,gn,in} Energia termica totale in ingresso al sottosistema di generazione per riscaldamento

Q_{H,aux} Fabbisogno elettrico totale per riscaldamento

Q_{H,p,nren} Fabbisogno di energia primaria non rinnovabile per riscaldamento

Q_{H,p,tot} Fabbisogno di energia primaria totale per riscaldamento

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala

Modalità di funzionamento

SERVIZIO ACQUA CALDA SANITARIA

Rendimenti stagionali dell'impianto:

Descrizione	Simbolo	Valore	u.m.
Rendimento di erogazione	η _{w,er}	100,0	%
Rendimento di distribuzione utenza	$\eta_{W,du}$	92,6	%
Rendimento di generazione (risp. a en. utile)	η _{W,gen,ut}	75,0	%
Rendimento di generazione (risp. a en. pr. non rinn.)	ηw,gen,p,nren	38,5	%
Rendimento di generazione (risp. a en. pr. non tot.)	ηw,gen,p,tot	31,0	%
Rendimento globale medio stagionale (risp. a en. pr. non rinn.)	ηw,g,p,nren	35,6	%
Rendimento globale medio stagionale (risp. a en. pr. tot.)	$\eta_{W,g,p,tot}$	28,7	%

Dati per zona

Zona: Liceo - P2 e Vano scala

Fabbisogno giornaliero di acqua sanitaria [1/q]:

	Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
ſ	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120

Categoria DPR 412/93

E.7

Temperatura di erogazione

40,0 °C

Temperatura di alimentazione [°C]

Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9	11,9

Fabbisogno giornaliero per posto

0,2 I/g posto

Numero di posti

600

Fattore di occupazione [%]

Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100

Caratteristiche sottosistema di erogazione:

Rendimento di erogazione 100,0 %

<u>Caratteristiche sottosistema di distribuzione utenza</u>:

Metodo di calcolo Semplificato

Sistemi installati dopo l'entrata in vigore della legge 373/76, rete corrente parzialmente in ambiente climatizzato

SOTTOSISTEMA DI GENERAZIONE

Modalità di funzionamento del generatore:

Continuato 24 ore giornaliere

Dati generali:

Servizio Acqua calda sanitaria

Tipo di generatore **Bollitore elettrico ad accumulo**

Metodo di calcolo -

Tipologia Bollitore elettrico ad accumulo

Potenza utile nominale $\Phi_{gn,Pn}$ 3,60 kW Rendimento di generazione stagionale η_{gn} 75,00 %

Vettore energetico:

Tipo Energia elettrica

Fattore di conversione in energia primaria (rinnovabile) $f_{p,ren}$ 0,470 - Fattore di conversione in energia primaria (non rinnovabile) $f_{p,nren}$ 1,950 - Fattore di conversione in energia primaria f_p 2,420 -

Fattore di emissione di CO₂ 0,4600 kg_{CO2}/kWh

RISULTATI DI CALCOLO MENSILI

Risultati mensili servizio acqua calda sanitaria

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala

Fabbisogni termici ed elettrici

			Fab	bisogni term	ici		Fabl	oisogni elet	trici
Mese	gg	Qw,sys,out [kWh]	Qw,sys,out,rec [kWh]	Qw,sys,out,cont [kWh]	Qw,gen,out [kWh]	Qw,gen,in [kWh]	Qw,ric,aux [kWh]	Qw, _{dp,aux} [kWh]	Qw,gen,aux [kWh]
gennaio	31	122	122	122	131	175	0	0	0
febbraio	28	110	110	110	119	158	0	0	0
marzo	31	122	122	122	131	175	0	0	0
aprile	30	118	118	118	127	169	0	0	0
maggio	31	122	122	122	131	175	0	0	0
giugno	30	118	118	118	127	169	0	0	0
luglio	31	122	122	122	131	175	0	0	0
agosto	31	122	122	122	131	175	0	0	0
settembre	30	118	118	118	127	169	0	0	0
ottobre	31	122	122	122	131	175	0	0	0
novembre	30	118	118	118	127	169	0	0	0
dicembre	31	122	122	122	131	175	0	0	0
TOTALI	365	1431	1431	1431	1545	2060	0	0	0

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per acqua sanitaria

Qw,sys,out Fabbisogno ideale per acqua sanitaria

Q_{W,sys,out,rec} Fabbisogno corretto per recupero di calore dai reflui di scarico delle docce

Qw,gen,out Qw,gen,in Qw,ric,aux Fabbisogno corretto per contabilizzazione Fabbisogno in uscita dalla generazione Fabbisogno in ingresso alla generazione Fabbisogno elettrico ausiliari ricircolo

Qw,dp,aux Fabbisogno elettrico ausiliari distribuzione primaria

Qw,gen,aux Fabbisogno elettrico ausiliari generazione

Dettagli impianto termico

Mese	99	ղ _{w,d} [%]	η _{w,s} [%]	η _{w,ric} [%]	ղ _{w,dp} [%]	η _{w,gen,p,nren} [%]	η _{w,gen,p,tot} [%]	η _{w,g,p,nren} [%]	η _{w,g,p,tot} [%]
gennaio	31	92,6			-	38,5	31,0	35,6	28,7
febbraio	28	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
marzo	31	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
aprile	30	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
maggio	31	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
giugno	30	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
luglio	31	92,6			-	38,5	31,0	35,6	28,7
agosto	31	92,6			-	38,5	31,0	35,6	28,7
settembre	30	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
ottobre	31	92,6			-	38,5	31,0	35,6	28,7
novembre	30	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7
dicembre	31	92,6	-	-	-	38,5	31,0	35,6	28,7

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per acqua sanitaria

 $\begin{array}{ll} \eta_{\text{W,d}} & \text{Rendimento mensile di distribuzione} \\ \eta_{\text{W,s}} & \text{Rendimento mensile di accumulo} \\ \eta_{\text{W,ric}} & \text{Rendimento mensile della rete di ricircolo} \\ \eta_{\text{W,dp}} & \text{Rendimento mensile di distribuzione primaria} \end{array}$

 $\eta_{W,gen,p,nren}$ Rendimento mensile di generazione rispetto all'energia primaria non rinnovabile

 $\eta_{W,gen,p,tot}$ Rendimento mensile di generazione rispetto all'energia primaria totale

 $\eta_{W,g,p,nren} \qquad \text{Rendimento globale medio mensile rispetto all'energia primaria non rinnovabile}$

<u>Dettagli generatore</u>: 1 - Bollitore elettrico ad accumulo

Mese	99	Qw,gn,out [kWh]	Qw,gn,in [kWh]	ηw,gen,ut [%]	ηw,gen,p,nren [%]	ηw,gen,p,tot [%]	Combustibile [kWh]
gennaio	31	131	<i>175</i>	75,0	38,5	31,0	0
febbraio	28	119	158	75,0	38,5	31,0	0
marzo	31	131	175	75,0	38,5	31,0	0
aprile	30	127	169	75,0	38,5	31,0	0
maggio	31	131	<i>175</i>	75,0	38,5	31,0	0
giugno	30	127	169	75,0	38,5	31,0	0
luglio	31	131	175	75,0	38,5	31,0	0
agosto	31	131	175	75,0	38,5	31,0	0
settembre	30	127	169	75,0	38,5	31,0	0
ottobre	31	131	175	75,0	38,5	31,0	0
novembre	30	127	169	75,0	38,5	31,0	0
dicembre	31	131	175	75,0	38,5	31,0	0

Mese	99	FC [-]
gennaio	31	0,049
febbraio	28	0,049
marzo	31	0,049
aprile	30	0,049
maggio	31	0,049
giugno	30	0,049
luglio	31	0,049
agosto	31	0,049
settembre	30	0,049
ottobre	31	0,049
novembre	30	0,049
dicembre	31	0,049

Legenda simboli

 $\begin{array}{ll} gg & Giorni \ compresi \ nel \ periodo \ di \ calcolo \ per \ acqua \ sanitaria \\ Q_{W,gn,out} & Energia \ termica \ fornita \ dal \ generatore \ per \ acqua \ sanitaria \\ Q_{W,gn,in} & Energia \ termica \ in \ ingresso \ al \ generatore \ per \ acqua \ sanitaria \\ \eta_{W,gen,ut} & Rendimento \ mensile \ del \ generatore \ rispetto \ all'energia \ utile \end{array}$

 $\eta_{W,gen,p,nren}$ Rendimento mensile del generatore rispetto all'energia primaria non rinnovabile

 $\eta_{W,gen,p,tot}$ Rendimento mensile del generatore rispetto all'energia primaria totale

Combustibile Consumo mensile di combustibile

FC Fattore di carico

Fabbisogno di energia primaria impianto acqua calda sanitaria

Mese	99	Qw,gn,in [kWh]	Qw,aux [kWh]	Qw,p,nren [kWh]	Qw,p,tot [kWh]
gennaio	31	175	175	341	423
febbraio	28	158	158	308	382
marzo	31	175	175	341	423
aprile	30	169	169	330	410
maggio	31	175	175	341	423
giugno	30	169	169	330	410
luglio	31	175	175	341	423
agosto	31	175	175	341	423
settembre	30	169	169	330	410
ottobre	31	175	175	341	423
novembre	30	169	169	330	410
dicembre	31	175	175	341	423
TOTALI	365	2060	2060	4017	4985

Legenda simboli

gg Giorni compresi nel periodo di calcolo per acqua sanitaria

Qw,gn,in Energia termica totale in ingresso al sottosistema di generazione per acqua sanitaria

 $Q_{W,aux} \hspace{1.5cm} \hbox{Fabbisogno elettrico totale per acqua sanitaria} \\$

 $Q_{W,p,nren}$ Fabbisogno di energia primaria non rinnovabile per acqua sanitaria

Qw,p,tot Fabbisogno di energia primaria totale per acqua sanitaria

FABBISOGNI E CONSUMI TOTALI

Edificio : Liceo Ancina	DPR 412/93	E.7	Superficie utile	3687,80	m ²	
-------------------------	------------	-----	------------------	---------	----------------	--

Fabbisogno di energia primaria e indici di prestazione

Servizio	Qp,nren [kWh]	Qp,ren [kWh]	Qp,tot [kWh]	EP,nren [kWh/m²]	EP,ren [kWh/m²]	EP,tot [kWh/m²]
Riscaldamento	232684	2236	234920	63,10	0,61	63,70
Acqua calda sanitaria	8034	1936	9971	2,18	0,53	2,70
Ventilazione	2847	686	3533	0,77	0,19	0,96
Illuminazione	0	0	0	0,00	0,00	0,00
TOTALE	243565	4859	248424	66,05	1,32	67,36

Vettori energetici ed emissioni di CO2

Vettore energetico	Consumo	U.M.	CO ₂ [kg/anno]	Servizi
Teleriscaldamento	188235	kWht/anno	34071	Riscaldamento
Energia elettrica	9937	kWhel/anno	4571	Riscaldamento, Acqua calda sanitaria, Ventilazione, Illuminazione

Zona 1 : Liceo - PT e P1	DPR 412/93	E.7	Superficie utile	2482,46	m ²	
--------------------------	------------	-----	------------------	---------	----------------	--

Fabbisogno di energia primaria e indici di prestazione

Servizio	Qp,nren [kWh]	Qp,ren [kWh]	Qp,tot [kWh]	EP,nren [kWh/m²]	EP,ren [kWh/m²]	EP,tot [kWh/m²]
Riscaldamento	142142	1366	143508	57,26	0,55	57,81
Acqua calda sanitaria	4017	968	4985	1,62	0,39	2,01
Illuminazione	0	0	0	0,00	0,00	0,00
TOTALE	146159	2334	148493	58,88	0,94	59,82

Vettori energetici ed emissioni di CO2

Vettore energetico	Consumo	U.M.	CO ₂ [kg/anno]	Servizi
Teleriscaldamento	114989	kWht/anno	20813	Riscaldamento
Energia elettrica	4722	kWhel/anno	2172	Riscaldamento, Acqua calda sanitaria, Ventilazione, Illuminazione

Zona 2 : Liceo - P2 e Vano scala	DPR 412/93	E.7	Superficie utile	1205,34	m ²	
----------------------------------	------------	-----	------------------	---------	----------------	--

Fabbisogno di energia primaria e indici di prestazione

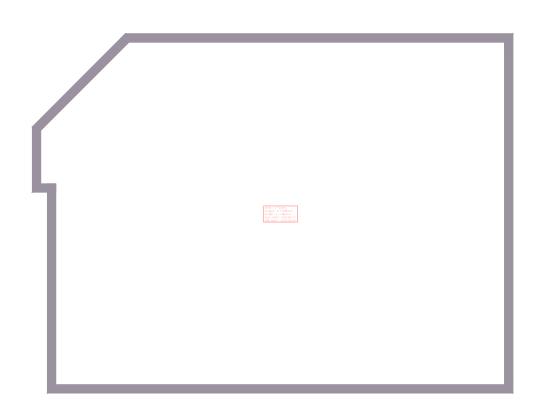
Servizio	Qp,nren [kWh]	Qp,ren [kWh]	Qp,tot [kWh]	EP,nren [kWh/m²]	EP,ren [kWh/m²]	EP,tot [kWh/m²]
Riscaldamento	90542	<i>870</i>	91412	75,12	0,72	75,84
Acqua calda sanitaria	4017	968	4985	3,33	0,80	4,14
Ventilazione	2847	686	3533	2,36	0,57	2,93
Illuminazione	0	0	0	0,00	0,00	0,00
TOTALE	97406	2525	99930	80,81	2,09	82,91

Vettori energetici ed emissioni di CO2

Vettore energetico	Consumo	U.M.	CO ₂ [kg/anno]	Servizi
Teleriscaldamento	73246	kWht/anno	13258	Riscaldamento
Energia elettrica	5215	kWhel/anno	2399	Riscaldamento, Acqua calda sanitaria, Ventilazione, Illuminazione

PIANTA PIANO INTERRATO

scala 1:20



Le	genda st	rutture termiche		
	Cod	Descr		
	M5	Muro perimetrale Liceo ANCINA - contro terra	G	
	-	Struttura non disperdente	-	

dquadro.it

società tra professionisti
DQUADRO SRL STP.
Corso Santorre di Santarosa n.42
12100 Cuneo (CN)
Tel. 0171/602515 - info@d-quadro.it

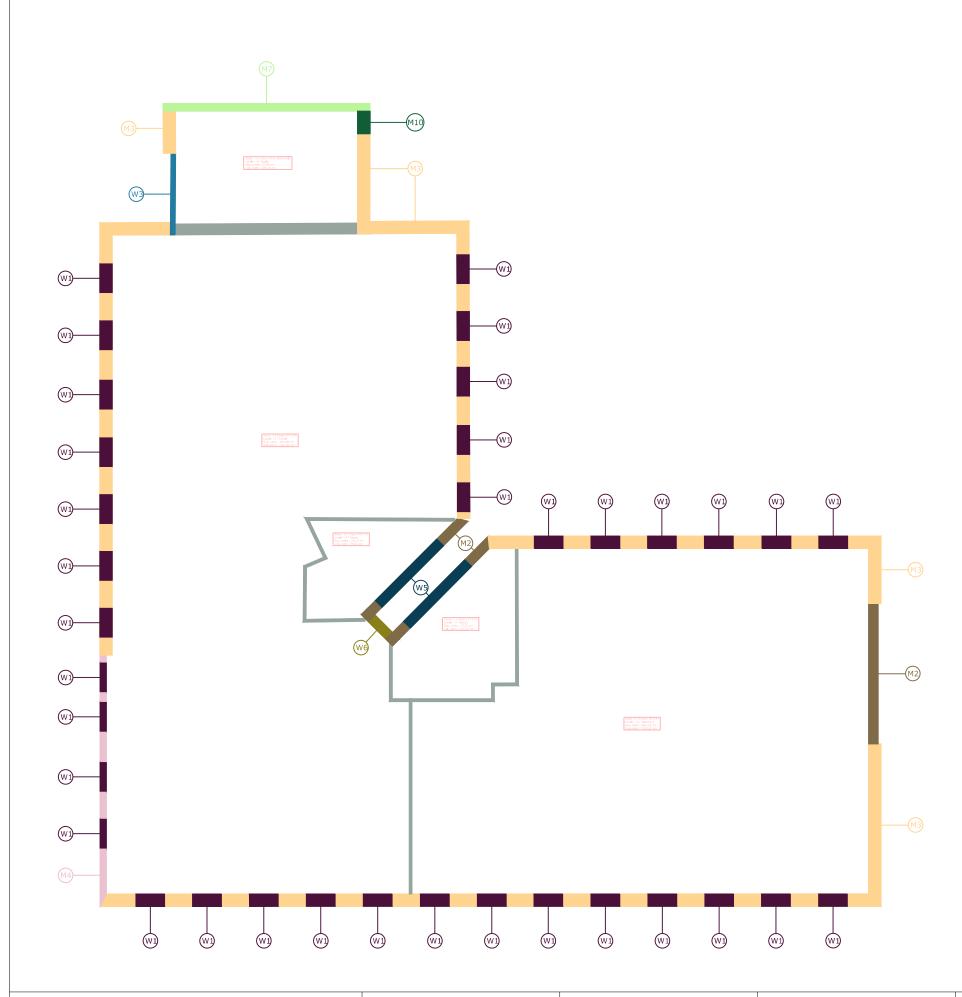
Liceo Ancina Via Tripoli n.4 12045 Fossano (CN) Ing. Francesco Dalmasso Ordine degli Ingegneri Provincia di Cuneo n. A2033

INDICAZIONE STRATIGRAFIE ADEGUAMENTO STRUTTURALE

DESCRIZIONE	SCALA	DIS	VER	APP		PROGETTO	FASE	CAT.	PROGR.	REV.
Prima stesura	1:20	FDN	FDN	FDA		PROGETTO	FASE	CAI.	FROGR.	KEV.
Prima stesura	1:20	FDN	FDN	FDA						
					TAV.	1688	03	M	202A	01

PIANTA PIANO TERRA

scala 1:20



Le	genda st	rutture termiche	
	Cod	Descr	
	М3	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Т
	W3	Facciata continua PT-P1	Т
	M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Т
	W1	153 x 192	Т
	M0	Struttura non disperdente	-
	W6	Porta PT 120 x 210 (esistente)	T
	M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	T
	W5	463 x 70 (esistente)	T
	M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	N
	M10	Porta di sicurezza 120 x 210	Т

dquadro SOCIETÀ TRA PROFESSIONISTI DQUADRO SRL STP.
Corso Santorre di Santarosa n.42 12100 Cuneo (CN)
Tel. 0171/602515 - info@d-quadro.it

Liceo Ancina

Via Tripoli n.4 12045 Fossano (CN)

Ing. Francesco Dalmasso Ordine degli Ingegneri Provincia di Cuneo n. A2033

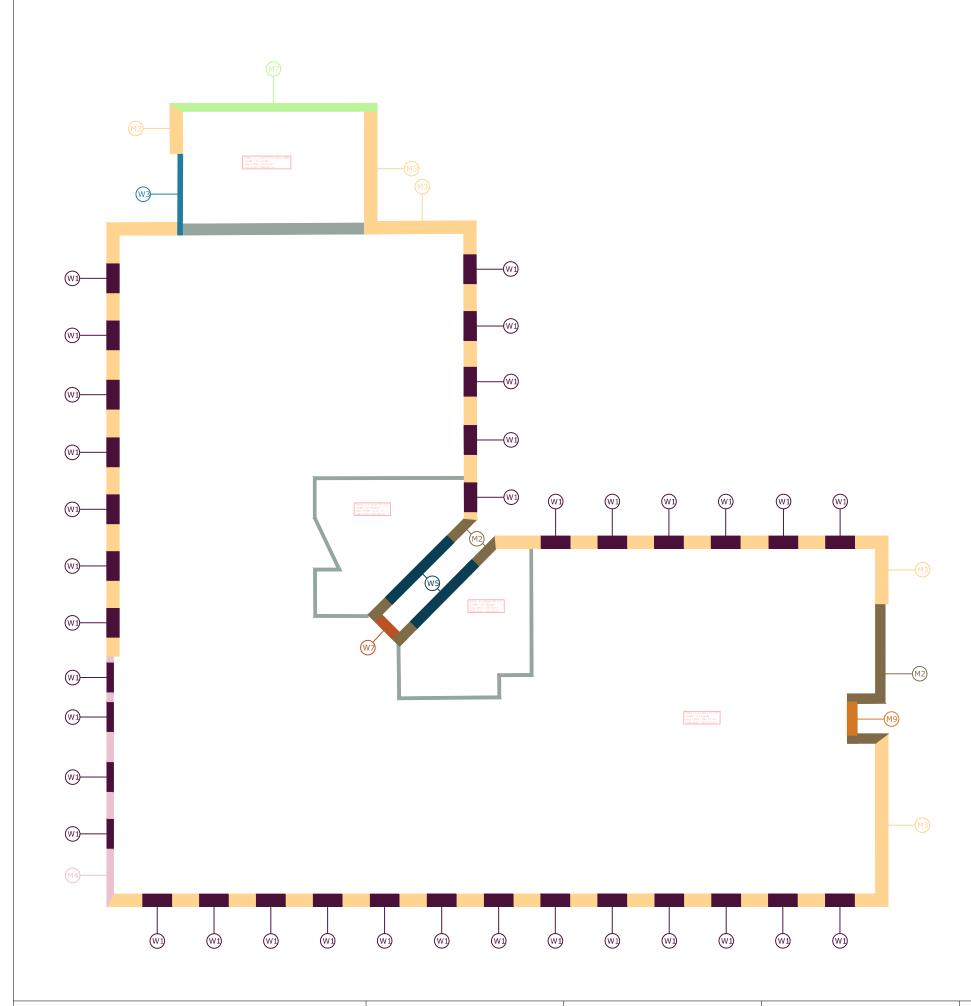
INDICAZIONE STRATIGRAFIE ADEGUAMENTO STRUTTURALE

SCALA DIS VER APP

1:20 FDN FDN FDA TAV. 1688 03 M 202B 01

PIANTA PIANO PRIMO

scala 1:20



Le	genda si	trutture termiche	
	Cod	Descr	
	M3	Muro perimetrale Liceo ANCINA - xlam + cappotto	Т
	W1	153 x 192	Т
	M0	Struttura non disperdente	-
	M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Т
	W7	120 x 170 + 110 (esistente)	Т
	M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Т
	W5	463 x 70 (esistente)	Т
	M9	Porta di sicurezza scale 180 x 210	Т
	W3	Facciata continua PT-P1	Т
	M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	N

dquadro SOCIETÀ TRA PROFESSIONISTI DQUADRO SRL STP.
Corso Santorre di Santarosa n.42 12100 Cuneo (CN)
Tel. 0171/602515 - info@d-quadro.it

Liceo Ancina Via Tripoli n.4 12045 Fossano (CN) Ing. Francesco Dalmasso Ordine degli Ingegneri Provincia di Cuneo n. A2033

ADEGUAMENTO STRUTTURALE

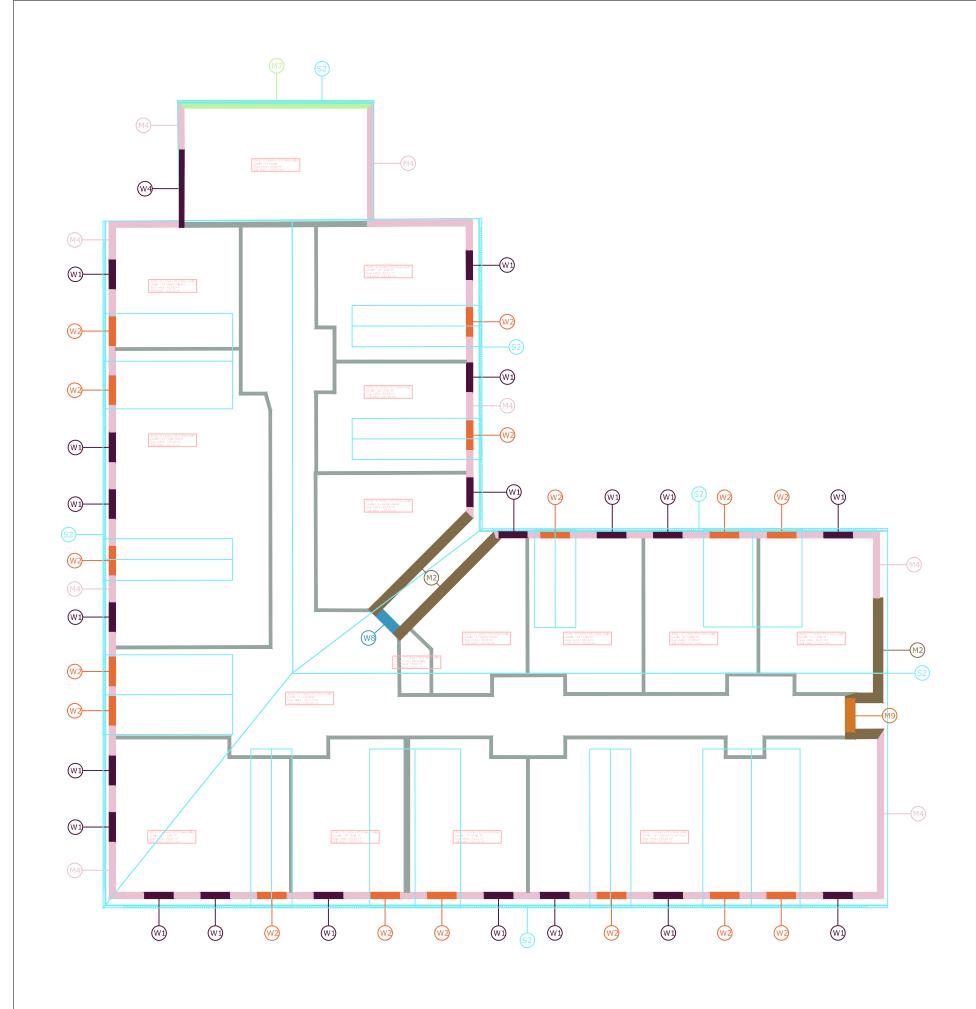
INDICAZIONE STRATIGRAFIE

SCALA DIS VER APP

1:20 FDN FDN FDA TAV. 1688 03 M 202C 01

PIANTA PIANO SECONDO

scala 1:20



Legenda strutture termiche									
	Cod	Descr							
	M4	Muro perimetrale Liceo ANCINA - sottotetto e ricostruz.	Т						
	M2	Muro perimetrale Liceo ANCINA - cappotto	Т						
	W1	153 x 192	T						
	M0	Struttura non disperdente	-						
	W2	153 x 400	Т						
	W4	Facciata continua P2	Т						
	M9	Porta di sicurezza scale 180 x 210	Т						
	W8	190 x 260 (esistente)	Т						
	M7	Muro perimetrale Liceo ANCINA - verso vicini	N						
	S2	Copertura - no controsoffitto	Т						

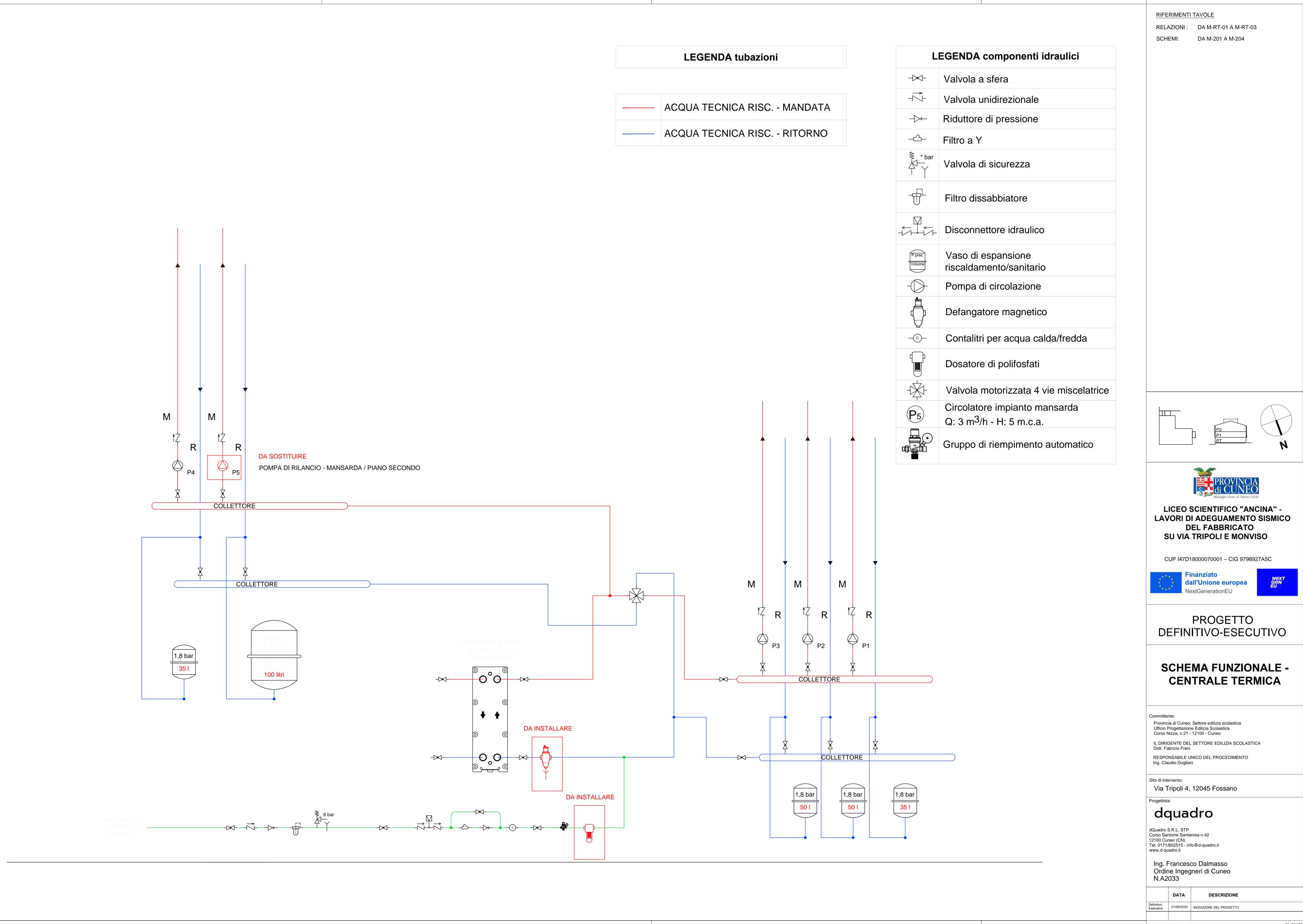
dquadro SOCIETÀ TRA PROFESSIONISTI DQUADRO SRL STP.
Corso Santorre di Santarosa n.42 12100 Cuneo (CN)
Tel. 0171/602515 - info@d-quadro.it

Liceo Ancina Via Tripoli n.4 12045 Fossano (CN) Ing. Francesco Dalmasso Ordine degli Ingegneri Provincia di Cuneo n. A2033

ADEGUAMENTO STRUTTURALE

INDICAZIONE STRATIGRAFIE

ΕV	DATA	DESCRIZIONE	SCALA	DIS	VER	APP	TAV.	PROGETTO	FASE	CAT.	PROGR.	REV.
00	31/05/2023	Prima stesura	1:20	FDN	FDN	FDA						
01	21/06/2023	Prima stesura	1:20	FDN	FDN	FDA		1688	03	М	202D	01



A1--dquadro