

Liceo Scientifico Statale "Francesco d'Assisi"

Viale della Primavera, 207 - 00172 ROMA

ISTRUZIONI PER L'UTILIZZO DEL FOGLIO DI CALCOLO EXCEL
PER LA DETERMINAZIONE DELL'INDICE DI PRESTAZIONE ENERGETICA PER LA CLIMATIZZAZIONE INVERNALE
DELL'EDIFICIO SCUOLA FRANCESCO D'ASSISI.

Il foglio di calcolo Excel, utilizzato durante il laboratorio come supporto per il calcolo semplificato della prestazione energetica della scuola è suddiviso a sua volta in 7 fogli di calcolo, rispettivamente contenenti i seguenti dati sull'edificio:

- 1. DATI EDIFICIO;
- 2. DATI INFISSI;
- 3. MURATURE E COPERTURE;
- 4. DISPERSIONI;
- 5. APPORTI;
- RENDIMENTO IMPIANTO E FABBISOGNO.

dato l'appc POSSIBILI RISPARMI ENERGETICI MEDIANTE OPERE DI COIBENTAZIONE TERMICA totale per il periodo di utilizzo

DATI EDIFICIO

In questo foglio sono stati inseriti tutti le misurazioni riguardanti:

- A) Dati geometrici dell'edificio, in cui, grazie all'inserimento, sulla base dei rilievi effettuati e grazie al supporto grafico digitale(file autocad), delle misure delle altezze e delle aree dei diversi piani e delle aree delle facciate dell'edificio, risultano le misure delle delle superfici disperdenti, i volumi, e il rapporto S/V, necessario a stabilire l'EPI limite;
- B) Dati climatici del comune di appartenenza, comprensivi delle temperature e delle irradiazioni solari, che sono stati inseriti sulla base delle tabelle indicate dalla normativa e della UNI 10349;
- C) Dati dell'involucro vetrato, in cui e' inserito l'abaco dei serramenti, che sono stati classificati in base al loro orientamento, tipologia di spazio in cui sono inserite e di cui viene indicato il numero. Il riferimento tra questo abaco e il foglio di calcolo con "dati infissi", permette di ottenere l'area totale delle superfici vetrate e la loro trasmittanza;
- D) **Dati dell'involucro opaco**, in cui sono state inserite, sulla base dei rilievi effettuati e grazie al supporto grafico digitale (file autocad), le misure relative alle superfici delle facciate, divise per orientamento e per tipologia di paramento murario, e delle coperture, con riferimento alle indicazioni riportate nel foglio di calcolo "murature e coperture".

DATI GEOMETRICI

Piano interrato

Slorda p int	1750,88 m²	S lorda in pianta
Snetta int	1629,47 m ²	S netta in pianta
Pest lordo int	m	Perimetro esterno lordo
Pnetto pt int	81,51 m	Perimetro effettivo ponderato
hnetta int	4,45 m	altezza netta
hlorda int	4,85 m	altezza lorda
Vlordo int	8492 m³	volume lordo
Vnetto p int	7251 m³	volume netto

Piano terreno

Slorda pt	914,52 m ²	S lorda in pianta
Snetta pt	831,47 m ²	S netta in pianta
Pest pt	211,68 m	Perimetro esterno
hnetta pt	3,48 m	altezza netta
hlorda pt	3,8 m	altezza lorda
Vlordo pt	3475 m ³	volume lordo

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi

03-020LICEO SCIENTIFICO STATALE FRANCESCO D'ASSISI DI ROMA

progetto di istituto

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Vnetto pt	2894 m³	volume lordo
Piano tipo		
Slorda p tipo	993,59 m ²	S lorda in pianta
Snetta p tipo	947,83 m ²	S netta in pianta
Pest p tipo	213,4 m	Perimetro esterno
hnetta p tipo	3,03 m	altezza netta
hlorda p tipo	3,33 m	altezza lorda
Vlordo p tipo	3309 m ³	altezza lorda
Vnetto p tipo	3011 m ³	volume lordo
Totali		
Slorda	6640 m²	Superficie calpestabile lorda (compresi muri perimetrali)
Snetta	6252 m ²	Superficie calpestabile netta
Vlordo tot	25202 m ³	Volume lordo riscaldato (compresi muri e solette)
Slat disp	4042 m ²	Superficie laterale disperdente
St cop pt	812 m ²	Superficie copertura al piano terra-soffitto piano interrato)
St cop1p	105 m ²	Superficie copertura al piano primo-soffitto piano terra su esterno, portico ingresso scuola)
St cop1pc	23 m ²	Superficie copertura al piano primo corpo di collegamento
Stetto piano	1016 m ²	Superficie tetto piano a terrazzo
Sop disp es	3906 m ²	superficie opaca totale disperdente verso l'esterno
Sdisp	7750 m ²	superficie totale disperdente
s disp terra	1750,88 m²	Superfice disperdente verso terra
	7749,775	superficie disperdente totale
rapporto S/V =	0,31	rapporto superficie totale disperdente/volume lordo

03-020LICEO SCIENTIFICO STATALE FRANCESCO D'ASSISI DI ROMA

progetto di istituto

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

DATI CLIMATICI

		Altitudine	Latitudine	Gradi	Regione	Zona	Distanza
		[m s.l.m.]	[Deg]	Giorno	vento	vento	Mare [km]
Comune	ROMA	20,00	41,53	1415,00	С	2,00	0,00

Accensione Impianti Termici il limite massimo consentito è di 12 ore giornaliere dal 1 novembre al 15 aprile

Ti 20 °C Temperatura interna di progetto

Temperatura media esterna UNI 10349

°C	NOV	DIC	GEN	FEB	MAR	APR		to	t
Roma	12,6	8,9	7,6	8,7	11,4	12,7	Tme	temperatura media esterna	10 °C
giorni risc	30	31	31	28	31	15	ggrisc	giorni di riscaldamento mensili	166
	222	344,1	384,4	316,4	266,6	109,5	5		

		1	Andamento	annuale dell	e temperatur	e e delle irra	adiazioni so	lari località:	ROMA]		
Descrizione	Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic	totale media n di riscaldar		
T	7,60	8,70	11,40	14,70	18,50	22,90	25,70	25,30	22,40	17,40	12,60	8,90	10,28	[°C]	
H _s	10,60	11,90	12,60	11,60	10,60	9,90	10,80	12,40	14,20	15,10	11,80	9,30	11,26	$[MJ/m^2]$	
H _{se-so}	8,40	10,10	12,10	13,30	13,80	13,70	15,00	15,30	14,60	13,10	9,40	7,30	9,80	$\left[MJ/m^2\right]$	
H _{E-O}	5,00	6,90	9,80	12,80	15,40	16,40	17,60	15,70	12,50	9,20	5,70	4,30	6,92	$[MJ/m^2]$	
H _{NE-NO}	2,30	3,70	6,00	9,10	12,20	13,80	14,20	11,30	7,70	4,70	2,70	2,00	3,86	$[MJ/m^2]$	
H_{N}	2,10	2,90	4,00	5,70	8,30	10,00	9,60	6,70	4,40	3,30	2,30	1,80	2,90	$[MJ/m^2]$	
H Orizz Diffusa	2,90	3,90	5,30	6,70	7,30	7,50	6,60	6,20	5,30	4,10	3,10	2,60	3,84	$[MJ/m^2]$	
H Orizz Diretta	3,40	5,30	8,40	12,20	16,30	18,20	20,50	17,10	12,30	8,10	4,20	2,80	5,48	$[MJ/m^2]$	
otale irradiazione edia 10 anni	7,70	10,10	14,30	17,90	22,10	24,20	23,30	20,60	16,10	11,30	8,10	5,60	l'anno	5524	

riferimento												
Descrizione	Gen	Feb	Mar	Apr	Mag	Giu	Lug	Ago	Set	Ott	Nov	Dic
T	7,6	8,7	11,4	14,7	18,5	22,9	25,7	25,3	22,4	17,4	12,6	8,9

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti arch. Silvia Quattrocchi

arch. Nicoletta Salvi

Legenda:

Temperatura giornaliera media mensile dell'aria esterna [°C] Н Irradiazione solare giornaliera media mensile per esposizione [MJ/m²]

Per ottenere il valore in kWh/m² occorre dividere per 3.6

DATI INVO	DLUCRO V	/ETRATO
-----------	----------	---------

	Tipologia	Aw	Lg	Ff	Uw	E	S	0	N	Tot Aw	Aw×Uw	
	-	m²	m	%	W/m ² K	-	-	-	-	m²	W/K	descrizione
1	F_a1	5,14	19,34	0,80	3,75	10	24	35	16	436,9	1638,92	finestra aula normale 1
2	F_a2	4,65	16,08	0,80	3,77				4	18,6	70,16	finestra aula normale 2
3	F_a3	9,77	35,40	0,80	3,76				4	39,08	147,06	finestra aula normale 3
4	F_a4	6,10	20,52	0,80	3,74	8				48,8	182,52	finestra aula normale 4
5	F_lab1	15,74	53,40	0,81	3,71			4		62,96	233,76	finestra aula speciale 1
6	F_lab2	6,20	22,32	0,80	3,76		1		4	31	116,44	finestra aula speciale 2
7	F_sv1	3,64	13,50	0,79	3,78				8	29,12	110,13	finestra aula speciale 3
8	F_sv2	3,55	0,00	0,75	4,46	4				14,2	63,36	finestra aula speciale 4
9	F_sv3	3,65	9,30	0,75	4,46		4			14,6	65,17	finestra aula speciale 5
10	F_sv4	3,34	10,14	0,75	5,08	4				13,36	67,92	finestra aula speciale 6
11	F_sv5	3,23	12,25	0,79	3,80	4				12,92	49,11	finestra servizi 5
12	F_sv6	5,60	0,00	0,80	3,72	1				5,6	20,83	finestra servizi 6
13	F_sv7	5,86	0,00	0,80	3,72	1				5,86	21,79	finestra servizi 7
14	F_sv8	1,90	6,48	0,80	3,72		1			1,9	7,07	finestra servizi 8
15	F_u1	3,38	12,85	0,79	3,76		4			13,536	50,92	finestra uffici1
16	F_u2	3,43	12,44	0,80	3,76		1			3,431	12,91	finestra uffici2
17	F_u3	12,80	46,09	0,80	3,76			1		12,8028	48,09	finestra uffici3
18	F_u4	14,71	53,36	0,89	3,81				1	14,711	56,09	finestra uffici4
19	F_u5	3,24	12,26	0,79	3,80				1	3,243	12,32	finestra uffici5
20	F_u6	10,06	0,00	0,84	3,72				1	10,06	37,42	finestra biblioteca 1
21	F_u7	6,60	0,00	0,80	3,72	2				13,2	49,10	finestra biblioteca 2
22	F_u8	10,60	0,00	0,80	3,72		1			10,6	39,43	finestra biblioteca3
23	F_pt 1	6,73	0,00	0,85	6,07				1	6,732	40,83	finestra piano terra 1
24	F_pt 2	21,33	0,00	0,85	6,07		1		1	42,66	258,73	finestra piano terra 2
25	F_pt 3	3,06	0,00	0,85	6,07			1		3,06	18,56	finestra piano terra 3
26	F_pt 4	8,15	0,00	0,85	6,06				1	8,15	49,41	finestra piano terra 4
27	F_pt 5	2,98	0,00	0,86	6,06				1	2,982	18,07	finestra piano terra 5

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi

03-020LICEO SCIENTIFICO STATALE FRANCESCO D'ASSISI DI ROMA

progetto di istituto

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

28	F_sc1	3,62	0,00	0,69	4,65	4				14,48	67,36	finestra scale 1
29	F_sc2	3,37	0,00	0,70	4,62			4		13,48	62,26	finestra scale 2
30	F_sc3	4,70	0,00	0,81	4,23				5	23,5	99,39	finestra scale 3
31	F_u9	2,14	24,87	0,72	5,29		1			2,142	11,33	finestra uffici9
32	F_sv10	1,00	0,00	0,75	4,45			5		5	22,25	finestra servizi 10
33	F_sv11	1,81	0,00	0,75	4,46	1				1,805	8,05	finestra servizi 11
34	F_sv9	1,88	5,72	0,54	4,83		4			7,52	36,30	finestra servizi9
35	F_u9	6,15	19,90	0,76	3,88	2				12,3	47,68	finestra uffici 9
36	F_pal 1	7,00	25,20	0,80	3,76			2		14	52,58	finestra palestra 1
37	F_pal 2	12,42	44,64	0,80	3,75	1				12,42	46,63	finestra palestra 2
38	F_pal 3	10,86	39,06	0,80	3,76	1				10,86	40,78	finestra palestra 3
39	F_pal 4	7,80	28,08	0,80	3,76	1				7,8	29,30	finestra palestra 4
40	F_pal 5	10,35	37,26	0,80	3,76		1		1	20,7	77,75	finestra palestra 5
41	F_pal 6	11,00	39,60	0,80	3,76		1		1	22	82,63	finestra palestra 6
42	F_pal 7	10,30	37,08	0,80	3,76		1		1	20,6	77,37	finestra palestra 7
43	F_pal 8	5,46	19,62	0,80	3,75	2				10,92	41,00	finestra palestra 8
44	F_pal 9	2,60	0,00	0,00	7,00		3			7,8	54,60	finestra palestra 9
45	F_pal 10	5,42	19,44	0,80	3,75			3		16,26	61,02	finestra palestra 10
46	F_pal 11	3,30	11,88	0,80	3,76		1			3,3	12,39	finestra palestra 11
47	F_pal 12	7,58	27,36	0,80	3,76		1			7,58	28,49	finestra palestra 12
48	PF 2	8,28	0,00	0,86	6,06				1	8,28	50,15	Porta finestra 2
49	Ps 1	3,24	11,26	0,63	4,45	4				12,96	57,71	Porta sicurezza 1
50	Ps 2	3,35	33,80	0,70	4,80				4	13,4	64,35	Porta sicurezza 2
51	F_sv9	1,40	0,00	0,80	3,72		1			1,4	5,21	finestra servizi 8
52	F_sv 10	0,68	0,00	0,80	3,72		2			1,36	5,06	finestra servizi 8

totali 1151,935 4627,76902

DATI INVOLUCRO OPACO

		superfici par	eti opache	secondo orie	entamento) Т	otale				
		N	Е	S	0	sup orizz					
Pa_1	m²	491,02	596,53	543,97	442,59		2074,11				
Pa_2	m²	129,17	68,54	103,37	81,16		382,24				
Pa_3	m²	49,35	111	177,33	72		409,68 p	arete ester	na semint	errato	
Sa_1a	m²					1016	1016 c	opertura te	rrazza		
Sa_1a	m²					917,73	917,73 c	opertura pi	ano interr	ato	
Sa_1b	m²					1750,88	1750,88 s	olaio contro	o terra		
Ca	m²	11,8		11,8			23,6 c	orpo colleg	amento P	-	
Sa_2	m²					23,6	23,6 c	opertura co	rpo di col	egamento	
	Totale	681,34	776,07	836,47	595,75	3708,21	6597,84				
						Т	otale				
		superfici par	eti opache	per palazzin	a secondo	orientamen	ito				
		N		Е		S		Ор	al B	sup orizz	
		pal A p	al B	pal A pa	ıl B	pal A p	oal B	pal A	199,12		
Pa_1	m²	247,5	243,52	341,2	255,33	265,47	278,5	243,47	66,22		1941,21 super. laterale compresa chiostrina pal A
Pa_2	m²	83,7	45,47	0	68,54	67,13	36,24	14,94	0		316,02 superficie laterale
Pa_3	m²	49,35	0	111	0	177,33	0	72			409,68 parete esterna seminterrato
Sa_1a	m²									1016	1016 copertura terrazza
Sa_1a	m²									917,73	917,73 copertura piano interrato
Sa_1b	m²									1750,88	1750,88 solaio contro terra
c coll PT	m^2	11,8					11,8				23,6 corpo collegamento PT

DATI INFISSI

In questo foglio di calcolo è stato riportato un abaco con tutte le tipologie di infissi presenti nella scuo la. In ogni tabella, specifica per ogni singolo infisso, sulla base dei rilievi effettuati e grazie al supporto grafico digitale(file autocad), sono stati inseriti dati quali: area totale dell'infisso, area della superficie vetrata, area e perimetro del telaio. Il foglio di calcolo preparato con le **trasmittanze** corrispondenti al tipo di vetro e di telaio specifici di ogni infisso, ha, quindi, potuto calcolarne la resistenza termica e quindi la trasmittanza totale.

LEGENDA

(*)

A_g	Area del vetro
Af	Area del telaio
\mathbf{L}_{gl}	Lunghezza della superficie vetrata
\mathbf{U}_{gl}	Trasmittanza termica dell'elemento vetrato
U_f	Trasmittanza termica del telaio
U _i	Trasmittanza lineica (nulla in caso di singolo vetro)
	Trasmittanza termica totale del serramento

Inverso della trasmittanza termica totale

arch. Silvia Quattrocchi dati infissi pag.8 di 75 arch. Nicoletta Salvi

DED !! DISCOULD ALLESTED !!!! (EDALLE)

Tipo com	ponente:	nente: Finestra con telaio inalluminio senza taglio termi						vetro came	ra 4-12-4
infisso	1	palazzina	A -B	posizione:	á	aule no	rmali		
		Nord	Sud	Est	Ovest		tot		
Esposizion	e:	16	24	10	35		85		
Codice con	nponente	F_a1							
Larghezza:			m	Aw		5,14	m²	F _F	0,80
Altezza:			m	Pw		0	m		
U _{gi}		(W/m2K)							2,9
U		(W/m2K)							7
U _f		(W/mK)							0,01
Descri	izione	A _{gl} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/r	n²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	4,12	1,02	19,34	2,9	90	7,00	0,01	3,75
			·	·			·	UNI EN ISO	10077-1
	RESISTENZA TERMIC TOTALE (*) m²K/W				0,2	27		IITTANZA .E W/m²K	3,75

		RESIS	TENZA TE	RMICA	0 27	TR	ASM	ITTAN	ZA	2 77
			·				•	UNI EN	I ISO 1	0077-1
Serramen	to singolo	3,70	0,95	16,08	2,90	7,	00	0,0)1	3,77
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²l	(W/r	n²K)	U _I (W/n	nK)	U _w (W/m²K)
U _f		(W/mK)								0,01
U _f		(W/m2K)								7
U _{gl}		(W/m2K)								2,9
Altezza:			m	Pw	0 m					
Larghezza:			m	Aw		4,65 m²		$F_{\scriptscriptstyle{F}}$		0,80
Codice con	nponente	F_a2								
Esposizione	e:	4				4				
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot				
infisso	2	palazzina	В	posizione:	au	le normali				
Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza i	aglio term	ico	vetro d	came	ra 4-12-4

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K

dati infissi

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	3	palazzina	В	posizione:	laboratori			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	4				4		
Codice cor	nponente	F_a3						
Larghezza	:		m	Aw	9,77	m²	F _F	0,80
Altezza:			m	Pw	0	m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gi} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	7,80	1,97	35,40	2,90	7,00	0,01	3,76
UNI EN								10077-1
			TENZA TE ΓALE (*) m²		0,27		IITTANZA .E W/m²K	3,76

		RESIS	TENZA TE	RMICA	0 27	TRASM	IITTANZA	27/
							UNI EN ISO 1	0077-1
Serramen	to singolo	4,90	1,20	20,52	2,90	7,00	0,01	3,74
Descri	zione	A _{gl} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
U _f		(W/mK)						0,01
U _f		(W/m2K)						7
\mathbf{U}_{gl}		(W/m2K)						2,9
Altezza:			m	Pw	0	m		
Larghezza:			m	Aw	6,10	m²	F_{F}	0,80
Codice com	nponente	F_a4						
Esposizione	e:			8		8		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
infisso	4	palazzina	В	posizione:	laboratori			
Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4

		тот	ΓALE (*) m ²	K/W	0,27	TOTAL	E W/m ² K	3,74
Tipo comp	oonente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	5	palazzina	Α	posizione:	laboratori			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione	e:				4	4		
Codice com	ponente	Lab_1						•
								perc AgI
Larghezza:			m	Aw	15,74	m²	F _F	81,00%
Altezza:			m	Pw	C) m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl}	A _f	L _{gl}	U _{gl}	U _f	U,	U _w
		(m²)	(m²)	(m)	(W/m ² K)	(W/m ² K)	(W/mK)	(W/m ² K)
Serrament	to singolo	12,75	2,99	53,40	2,90	7,00	0,01	3,71
							UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA T TOTALE (*) n				0,27		TRASMITTANZA TOTALE W/m²K	

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4		
infisso	6	palazzina	Α	posizione:	ione: laboratori					
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot				
Esposizion	e:	4	1			5				
Codice con	nponente	Lab_2								
Larghezza:			m	Aw	6,20	m ²	F _F	0,80		
Altezza:			m	Pw	0	m				
U _{gl}		(W/m2K)						2,9		
U		(W/m2K)						7		
U _f		(W/mK)						0,01		
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)		
Serramen	to singolo	4,96	1,24	22,32	2,90	7,00	0,01	3,76		
							UNI EN ISO 1	10077-1		

RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W	0,27	TRASMITTANZA TOTALE W/m²K	3,76
--	------	------------------------------	------

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tag	io termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	7	palazzina	Α	posizione:	servizi			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione	e:	8				8		
Codice con	nponente	F_sv1]					
Larghezza:		3,64	m	Aw	3,6	4 m²	F _F	0,79
Altezza:	1,00 m			Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
Uŗ		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,89	0,75	13,50	2,90	7,00	0,01	3,78
							UNI EN ISO 1	10077-1
			TENZA TE 「ALE (*) m²		0,26		IITTANZA .E W/m²K	3,78

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in	allumini	o senza taglio cellulare	termico ¡	pannello poli	icarbonato
infisso	8	palazzina	Α	posizione:	servizi chiostrina			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_	4		4		
Codice con	nponente	F_sv2						
Larghezza:		3,55	m	Aw	3,55	m²	F _F	0,75
Altezza:		1,00	m	Pw	9,1	m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl}	A,	L _{gl}	U _{gl}	U,	U,	U _w
		(m²)	(m²)	gi (m)	(W/m²K)	(W/m²K)	(W/mK)	(W/m²K)
Serramen	to singolo	2,65	0,90	0,00	3,60	7,00	0,01	4,46

arch. Nicoletta Salvi

		UNI EN ISO 1	10077-1
RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W	0,22	TRASMITTANZA TOTALE W/m²K	4,46

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in	alluminid	o senza cellula		termico	pannell	o poli	icarbonato
infisso	9	palazzina	Α	posizione:	servizi					
		Nord	Sud	Est	Ovest	1	tot			
Esposizione	e:		4				4			
Codice con	nponente	F_sv3								
Larghezza:		3,65	m	Aw		3,65	m²	$F_{_{F}}$		0,75
Altezza:	ezza: 1,00 m			Pw		9,3	m			
U _{gl}		(W/m2K)								3,6
U		(W/m2K)								7
U _f		(W/mK)								0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²	²K)	U _f (W/m ² K)	U _I (W/n	nK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,75	0,90	9,30	3,60	0	7,00	0,0)1	4,46
					UNI EN	I ISO 1	10077-1			
	RESISTENZA TI TOTALE (*) m				0,22	2		MITTAN: LE W/m		4,46

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ii	nallumini	o senza tagl	io termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	10	palazzina	Α	posizione:	servizi			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_	4		4		
Codice con	nponente	F_sv4]					
Larghezza:			m	Aw	3,34	1 m²	F _F	0,75
Altezza:			m	Pw	() m		
\mathbf{U}_{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)

BEB !! BICCAL BALAENTO !!!! /EBNIALE

Serramento singolo	2,52	2,82	10,14	2,90	7,00	0,01	5,08			
			UNI EN ISO 10077-1							
		TENZA TE 'ALE (*) m²		0,20		TTANZA E W/m²K	5,08			

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	ıallumini	o senza ta	glio termico	vetro came	era 4-12-4
infisso	11	palazzina	Α	posizione:	servizi			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			4		4		
Codice con	nponente	F_sv5						
Larghezza:		3,40	m	Aw	3,	23 m²	F _F	0,79
Altezza:		0,95	m	Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U,		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,55	0,68	12,25	2,90	7,00	0,01	3,80
						-	UNI EN ISO	10077-1
			TENZA TE		0,26		MITTANZA LE W/m²K	3,80

Tipo com	Tipo componente: Finestra con telaio inalluminio senza taglio termin			taglio termico	vetro	camera 4-12-4		
infisso	12	palazzina	Α	posizione:	servizi			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			1		1		
Codice con	nponente	F_sv6						
Larghezza:	:		m	Aw		5,60 m ²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K))					2,9
U,		(W/m2K))					7
U _f		(W/mK)						0,01

Descrizione	A _{gl}	A _f	L _{gl}	U _{gl}	U _f	U,	U _w
	(m²)	(m²)	(m)	(W/m²K)	(W/m ² K)	(W/mK)	(W/m ² K)
Serramento singolo	4,48	1,12		2,90	7,00	0,01	3,72
UNI EN ISO 100							
	RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W					TTANZA W/m²K	3,72

Tipo com	ponente:	Finestra	Finestra con telaio inalluminio senza taglio term					vetro	came	ra 4-12-4
infisso	13	palazzina	Α	posizione:	servizi					
		Nord	Sud	Est	Ovest	to	t			
Esposizion	e:		_	1		1				
Codice cor	mponente	F_sv7								
Larghezza			m	Aw	5	,86 m	2	F _F		0,80
Altezza:			m	Pw		0 m				
U _{gl}		(W/m2K)								2,9
U		(W/m2K)								7
U _f		(W/mK)								0,01
Descr	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K		U _f (W/m²K)	U _i (W/	mK)	U _w (W/m²K)
Serramer	nto singolo	4,69	1,17		2,90		7,00	0,	01	3,72
			UNI EN ISO 10077-1							10077-1
			STENZA TE FALE (*) m ²		0,27		TRASM TOTAL			3,72

Tipo com	Tipo componente: Finestra con telaio inalluminio senza taglio termico				taglio termico	vetro	camera 4-12-4	
infisso	14	palazzina	Α	posizione:	servizi			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_1			1		
Codice con	nponente	F_sv8						
Larghezza:			m	Aw		1,90 m ²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K))					2,9
U _f		(W/m2K))					7
U _f		(W/mK)						0,01

Descrizione	A _{gl}	A _f	L _{gl}	U _{gl}	U _f	U _i	U _w
	(m²)	(m²)	(m)	(W/m ² K)	(W/m ² K)	(W/mK)	(W/m ² K)
Serramento singolo	1,52	0,36	6,48	2,90	7,00	0,01	3,72
UNI E							0077-1
		TENZA TE ALE (*) m²		0,27		TTANZA E W/m²K	3,72

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	ıallumini	o senza ta	aglio t	ermico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	15	palazzina	Α	posizione:	uffici				
		Nord	Sud	Est	Ovest	to	t		
Esposizion	e:		4			4			
Codice con	nponente	F_u1]						
Larghezza:		3,60	m	Aw	3	,38 m	2	$F_{_{F}}$	0,79
Altezza:		0,94 m Pw			m	ı			
U _{gl}		(W/m2K)							2,9
U _f		(W/m2K)							7
U _f		(W/mK)							0,01
Descr	izione	A _{gl}	A,	L _{gl}	U _{gl}		U,	U,	U _w
		(m²)	(m ²)	_gi (m)	(W/m²K)		(W/m ² K)	(W/mK)	(W/m²K)
Serramen	to singolo	2,67	0,71	12,85	2,90		7,00	0,01	3,80
			•	•	UNI EN ISO 10077-1				
			TENZA TE 「ALE (*) m²		0,26			ITTANZA E W/m²K	3,80

Tipo com	ponente:	Finestra con telaio inalluminio senza taglio termico						amera 4-12-4
infisso	16	palazzina	Α	posizion	ne: uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione	e:		1			1		
Codice con	nponente	F_u2						
Larghezza:		3,65	5 m	Aw		3,43 m ²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:		0,94	4 m	Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)	(W/m2K)					2,9
U _f		(W/m2K))					7

U _f	(W/mK)						0,01
Descrizione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	2,74	0,69	12,44	2,90	7,00	0,01	3,76
						UNI EN ISO 1	10077-1
		TENZA TE ALE (*) m²		0,27		TTANZA E W/m²K	3,76

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	ıallumini	o senza tagl	io termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	17	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:				1	1		
Codice con	nponente	F_u3]					
Larghezza:		13,62	m	Aw	12,80) m²	F _F	0,80
Altezza:		0,94	m	Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U,		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	10,24	2,56	46,09	2,90	7,00	0,01	3,76
						·	UNI EN ISO	10077-1
		RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W			0,27		IITTANZA .E W/m²K	3,76

Tipo com	Tipo componente:		Finestra con telaio inalluminio senza taglio termico vetro camera 4-12-							
infisso	18	palazzina	Α	posizione:	uffici					
Esposizion Codice con		Nord 1 F_u4	Sud	Est	Ovest	tot 1				
Larghezza: Altezza: U _{gl}		15,65 0,94 (W/m2K)	l m	Aw Pw	14,7	71 m² m	F _F	0,89 2,9		

U _f	(W/m2K)						7		
U _f	(W/mK)						0,01		
Descrizione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)		
Serramento singolo	13,16	3,60	53,36	2,90	7,00	0,01	3,81		
	UNI EN ISO 10077-1								
		TENZA TE TALE (*) m²		0,26		TTANZA E W/m²K	3,81		

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	19	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	1	_			1		
Codice con	mponente	F_u5						
Larghezza:		3,45	m	Aw	3,24	· m²	F _F	0,79
Altezza:				Pw				
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	nto singolo	2,56	0,68	12,26	2,90	7,00	0,01	3,80
							UNI EN ISO	10077-1
			TENZA TE		0,26		IITTANZA .E W/m²K	3,80

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ir	nallumini	o senza tag	lio termico	vetro camera	4-12-4
infisso	20	palazzina	Α	posizione:	uffici			
Esposizion Codice con		Nord 1 F_u6	Sud	Est	Ovest	tot 1		
Larghezza: Altezza:			m m	Aw Pw	,	06 m² 0 m	F _F	0,84

U _{gl}	(W/m2K)						2,9
U _f	(W/m2K)						7
U _f	(W/mK)						0,01
Descrizione	A _{gl} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	8,48	2,12		2,90	7,00	0,01	3,72
						UNI EN ISO 1	0077-1
		TENZA TE 'ALE (*) m²		0,27		TTANZA E W/m²K	3,72

Tipo com	Tipo componente: Finestra con telai			allumini	o senza tagl	io termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	21	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_	2		2		
Codice con	nponente	F_u7						
Larghezza:			m	Aw	6,60	0 m²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw	(0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	5,28	1,32		2,90	7,00	0,01	3,72
								0077-1
			TENZA TE ALE (*) m²		0,27		ITTANZA E W/m²K	3,72

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ir	nallumini	o senza	taglio termico	vetro camer	a 4-12-4
infisso 22 palazzina A posizione: uffici								
Esposizion Codice con		Nord F_u8	Sud 1	Est	Ovest	tot 1		
Larghezza:			m	Aw	1	10,60 m ²	F_{F}	0,80

Altezza:		m	Pw	0	m		
U _{gl}	(W/m2K)						2,9
U _f	(W/m2K)						7
U _f	(W/mK)						0,01
Descrizione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	8,48	2,12		2,90	7,00	0,01	3,72
						UNI EN ISO 1	10077-1
		RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				TTANZA E W/m²K	3,72

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ir	nacciaio	senza taglio	termico v	etro temper	ato mm 6
infisso	23	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione	e:	1	_					
Codice con	nponente	F_pt 1						
Larghezza:		3,74	m	Aw	6,7	3 m²	F_{F}	0,85
Altezza:		1,80 m		Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						5,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	5,72	1,01		5,90	7,00	0,01	6,07
							UNI EN ISO	10077-1
			TENZA TE		0,16		ITTANZA E W/m²K	6,07

Tipo com	Tipo componente:		con telaio i	nacciaio	senza taglio	termico	vetro t	temperato	mm 6
infisso 24 palazzina A posizione: uffici									
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot			
Esposizion	e:	1	_1			2			
Codice con	Codice componente								

Larghezza:	11,85	m	Aw	21,33	m ²	F _F	0,85
Altezza:	1,80	m	Pw	0	m		
U _{gl}	(W/m2K)						5,9
U	(W/m2K)						7
U _t	(W/mK)						0
Descrizione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m ² K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	18,13	3,20	0,00	5,90	7,00	0,00	6,07
						UNI EN ISO 1	10077-1
		TENZA TE		0,16	_	TTANZA E W/m²K	6,07

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ir	nacciaio	senza taglio	termico v	etro temper	ato mm 6
infisso	25	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:				1			
Codice con	nponente	F_pt 3						
Larghezza:		1,70	m	Aw	3,06	i m²	$F_{_{F}}$	0,85
Altezza:	tezza: 1,80 m			Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						5,9
U		(W/m2K)						7
U,		(W/mK)						0,01
·								
Descr	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,60	0,46		5,90	7,00	0,01	6,07
				-			UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA TERM TOTALE (*) m²K/				0,16		ITTANZA E W/m²K	6,07

Tipo com	Tipo componente: Finestra con telaio in			nacciaio	senza taglio	termico	vetro tem	perato mm 6
infisso	26	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione Codice con		1 F_pt 4]			1		

Larghezza:		m	Aw	8,15	m ²	F _F	0,85
Altezza:		m	Pw	0	m		
U _{gl}	(W/m2K)						5,9
U,	(W/m2K)						7
U _f	(W/mK)						0,01
Descrizione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	6,95	1,20		5,90	7,00	0,01	6,06
						UNI EN ISO 1	0077-1
		TENZA TE		0,16		TTANZA E W/m²K	6,06

dati infissi

Tipo com	ponente:	Finestra	con telaio ir	nacciaio	senza ta	glio te	ermico v	etro temper	ato mm 6
infisso	27	palazzina	Α	posizione:	uffici				
		Nord	Sud	Est	Ovest	to	ot		
Esposizion	e:	1				1			
Codice con	nponente	F_pt 5]						
Larghezza:	· ·		m	Aw	:	2,98 n	n²	F _F	0,86
Altezza:	Itezza: 1,42 m		Pw	•	7,04 n	n			
U _{gi}		(W/m2K)							5,9
U,		(W/m2K)							7
U _f		(W/mK)							0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²l	K)	U _f (W/m ² K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	2,55	0,43		5,90)	7,00	0,01	6,06
			·					UNI EN ISO	10077-1
		RESISTENZA TEI TOTALE (*) m²			0,17	,		IITTANZA .E W/m²K	6,06

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in	allumini	o senza taglio cellulare	termico	pannello poli	carbonato
infisso	28	palazzina	A	posizione:	finestra scal	а		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			4		4		
Codice con	nponente	F_sc 1						
Larghezza:		3,45	m	Aw	3,62	m²	F_{F}	0,69
Altezza:		1,05	m	Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,50	1,12	0,00	3,60	7,00	0,01	4,65
							UNI EN ISO 1	0077-1
		RESIS	TENZA TE	RMICA	0.21	TRASM	IITTANZA	165

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K 4,00

dati infissi

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in		o senza tagli ellulare mm.		pannello poli	carbonato
infisso	29	palazzina	Α	posizione:	finestra scal	а		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:				4	4		
Codice con	nponente	F_sc 2]					
Larghezza:		2,32	m	Aw	3,37	m²	F_{F}	0,70
Altezza:	· ·			Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,36	1,01	0,00	3,60	7,00	0,01	4,62
	•		·		·		UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				0,22		IITTANZA .E W/m²K	4,62

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in		o senza tagli cellulare mm.		pannello poli	carbonato
infisso	30	palazzina	В	posizione:	finestra scal	а		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	5	_			5		
Codice con	nponente	F_sc 3]					
Larghezza:			m	Aw	4,70	m ²	$F_{_{F}}$	0,81
Altezza:			m	Pw	0	m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	3,83	0,87	0,00	3,60	7,00	0,01	4,23
					·		UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA TERMICA				0.24	TRASM	/IITTANZA	A 22

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K 4,23

dati infissi

Tipo com	· · ·		con telaio in	allumini	o senza tagl	io termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	31	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		1			1		
Codice con	nponente	F_u9						
Larghezza:		2,04	m	Aw	2,14	1 m²	F_{F}	0,72
Altezza:	za: 1,05 m			Pw		m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m ² K)	U _i (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	1,55	1,38	24,87	3,60	7,00	0,01	5,29
	·		·			·	UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				0,19		IITTANZA .E W/m²K	5,29

Tipo componente:	Finestra c	on telaio in		o senza t ellulare r			pannello poli	carbonato
infisso 32	palazzina	Α	posizione:	servizi				
•	Nord	Sud	Est	Ovest	t	ot		
Esposizione:		_		5	5	5		
Codice componente	F_sv10							
Larghezza:	1,00	m	Aw		1,00 r	m²	F_{F}	0,75
Altezza:	1,00	m	Pw		4 r	m		
U _{gl}	(W/m2K)							3,6
U _f	(W/m2K)							7
U _f	(W/mK)							0,01
Descrizione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²l	K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramento singolo	0,75	0,25	0,00	3,60)	7,00	0,01	4,45
							UNI EN ISO 1	0077-1
	RESIS	TENZA TE	RMICA	0 22	, T	TRASM	IITTANZA	A AE

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K 4,45

dati infissi

Tipo com	ponente:	Finestra c	on telaio in		senza ta ellulare m		pannello po	olicarbonato
infisso	33	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_	1		1		
Codice con	nponente	F_sv11						
Larghezza:		1,90	m	Aw	1	,81 m²	$F_{_{F}}$	0,75
Altezza:	•			Pw		5,7 m		
U _{gl}		(W/m2K)						3,6
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K	U _f (W/m²k	(W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	1,35	0,46		3,60	7,00	0,01	4,46
							UNI EN ISC	10077-1
	RESISTENZA TE TOTALE (*) m²				0,22		MITTANZA ALE W/m²K	4,46

		RESIS	TENZA TE	RMICA	0.21	TRASM	IITTANZA	/ OD
							UNI EN ISO 1	0077-1
Serramen	to singolo	1,01	0,87	5,72	2,90	7,00	0,01	4,83
Descri	zione	A _{gI} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
U _f		(W/mK)						0,01
U _f		(W/m2K)						7
U _{gi}		(W/m2K)						2,9
Altezza:			m	Pw	0	m		
Larghezza:			m	Aw	1,88	m²	F_{F}	0,54
Codice com	nponente	F_sv9						
Esposizione	e:		4			4		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
infisso	34	palazzina	В	posizione:	servizi			
Tipo comp	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K 4,03

dati infissi

Tipo com			con telaio in	allumini	o senza taç	glio termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	35	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			2		2		
Codice con	nponente	F_u9]					
Larghezza:			m	Aw	6,	15 m²	F_{F}	0,76
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	4,68	1,40	19,90	2,90	7,00	0,01	3,88
							UNI EN ISO	0077-1
	RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				0,26		IITTANZA LE W/m²K	3,88

Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza: U _{gl} U _f U _f Descriz		A _{gI} (m²) 5,60	A _f (m²) 1,40	(m) 25,20	U _{gl} (W/m²K) 2,90	U _f (W/m²K) 7,00	(W/mK) 0,01 UNI EN ISO 1	U _w (W/m ² K) 3,76
Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza: U _{gl} U _f U _f		(m²)	(m²)	(m)	(W/m²K)	(W/m²K)	(W/mK)	(W/m²K)
Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza: U _{gl} U _f	zione							
Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza: U _{gl} U _f			_	Ι.	I		T III	ш
Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza: U _{gl}		(W/mK)						0,01
Esposizione Codice comp Larghezza: Altezza:		(W/m2K)						7
Esposizione Codice comp Larghezza:		(W/m2K)						2,9
Esposizione: Codice comp			m	Pw	0	m		
Esposizione			m	Aw	7,00	m²	F_{F}	0,80
	ponente	F_pal 1						
intisso	e:				2	2		
intisso		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
	36	palazzina	А	posizione:	uffici			
Tipo comp	onenie.	Finestra con telaio inalluminio senza taglio termico vetro camera 4			ra 4-12-4			

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K

Tipo componente:		Finestra o	on telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	37	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			1		1		
Codice cor	nponente	F_pal 2						
Larghezza			m	Aw	12,42	? m²	F_{F}	0,80
Altezza:			m	Pw	C) m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U,		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	9,94	2,48	44,64	2,90	7,00	0,01	3,75
							UNI EN ISO 1	0077-1
RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				0,27		ITTANZA E W/m²K	3,75	

		RESISTENZA TERMICA			0 27	TRASMITTANZA 276		
							UNI EN ISO 1	0077-1
Serrament	to singolo	8,69	2,17	39,06	2,90	7,00	0,01	3,76
Descri	zione	A _{gl} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
U _f		(W/mK)						0,0
\mathbf{U}_{f}		(W/m2K)						
\mathbf{U}_{gl}		(W/m2K)						2,
Altezza:			m	Pw	0	m		
Larghezza:			m	Aw	10,86 m ²		F_{F}	0,80
Codice com	ponente	F_pal 3]					
Esposizione:			_	1		1		
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
infisso	38	palazzina	Α	posizione:	uffici			
Tipo componente:		Finestra	con telaio ir	ıallumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K

Tipo componente:		Finestra o	con telaio in	allumini	o senza taç	glio termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	39	palazzina	А	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:			1		1		
Codice con	Codice componente F_pal 4							
Larghezza:			m	Aw	7,8	30 m ²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gi} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	6,24	1,56	28,08	2,90	7,00	0,01	3,76
UNI EN ISO 10077-1								10077-1
RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W			0,27	0,27 TRASMITTANZA TOTALE W/m²K		3,76		

Tipo componente:		Finestra o	con telaio in	vetro came	ra 4-12-4			
infisso	40	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizione	Esposizione:		1			2		
Codice con	Codice componente							
Larghezza:	Larghezza:		m	Aw	10,35 m²		F _F	0,80
Altezza:		m	Pw	0	m			
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U,		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	8,28	2,07	37,26	2,90	7,00	0,01	3,76
UNI EN ISO 100								10077-1
		RESIS	TENZA TE	RMICA	0.27	TRASM	IITTANZA	276

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagli	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	41	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	1	1			2		
Codice cor	nponente	F_pal 6						
Larghezza			m	Aw	11,00	m ²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw	0	m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U,		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	8,80	2,20	39,60	2,90	7,00	0,01	3,76
							UNI EN ISO 1	0077-1
			TENZA TE ALE (*) m²		1 0.77 1		ITTANZA E W/m²K	3,76

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tag	lio termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	42	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	1	1			2		
Codice con	nponente	F_pal 7						
Larghezza:			m	Aw	10,3	0 m²	F _F	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	8,24	2,06	37,08	2,90	7,00	0,01	3,76
							UNI EN ISO 1	10077-1
		RESIS	TENZA TE	RMICA	0.27	TRASM	IITTANZA	2 76

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W | TOTALE W/m²K | 5,70

Tipo com	ponente:	Finestra o	on telaio in	allumini	o senza tag	lio termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	43	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion		F10	1	2		2		
Codice con	nponente	F_pal 8	ļ					
Larghezza:			m	Aw	5,4	√6 m²	$F_{_{F}}$	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gi} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	4,37	1,09	19,62	2,90	7,00	0,01	3,75
					UNI EN ISO	10077-1		
	RESISTENZA TERMICA TOTALE (*) m²K/W				0,27 TRASMITTANZA TOTALE W/m²K			3,75

	RESISTENZA TERMICA				0 14		TRASM	ITTANZA	7 00	
			•				UNI EN ISO 10077-1			
Serrament	to singolo	0,00	2,60	0,00	2,90		7,00	0,01	7,00	
Descri	zione	A _{gI} (m ²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K	()	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)	
U _f		(W/mK)							0,01	
U _f		(W/m2K)							7	
U _{gl}		(W/m2K)							2,9	
Altezza:			m	Pw		0 r	m			
Larghezza:			m	Aw	2	2,60 r	m²	F _F	0,00	
Codice com	ponente	F_pal 9]							
Esposizione	e:		3			3	3			
		Nord	Sud	Est	Ovest	t	ot			
infisso	44	palazzina	Α	posizione:	uffici					
Tipo comp	oonente:		Porta	metallica di	uscita d'e	emer	genza in a	acciaio		

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K 7,000

dati infissi

infisso	45	palazzina	A	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	_	_		3	3		
Codice con	nponente	F_pal 10						
Larghezza:			m	Aw	5,4	2 m²	F_{\scriptscriptstyleF}	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	4,34	1,08	19,44	2,90	7,00	0,01	3,75
							UNI EN ISO '	10077-1
			TENZA TE TALE (*) m²		0,27		ITTANZA E W/m²K	3,75

infisso	46	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		1			1		
Codice con	nponente	F_pal 11						
Larghezza:			m	Aw	3,3	30 m ²	F_{F}	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,64	0,66	11,88	2,90	7,00	0,01	3,76
							UNI EN ISO	10077-1
			TENZA TE		0,27		/IITTANZA LE W/m²K	3,76

infisso	47	palazzina	Α	posizione:	uffici				
		Nord	Sud	Est	Ovest	t	ot		
Esposizione	e:		1			•	1		
Codice con	nponente	F_pal 12							
Larghezza:			m	Aw		7,58 r	m²	F_{\scriptscriptstyleF}	0,80
Altezza:			m	Pw		0 r	m		
U _{gl}		(W/m2K)							2,9
U,		(W/m2K)							7
U _f		(W/mK)							0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²	K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	6,06	1,52	27,36	2,90)	7,00	0,01	3,76
								UNI EN ISO 1	0077-1
			TENZA TE TALE (*) m²		0,27	7		ITTANZA E W/m²K	3,76

Tipo com	ponente:	Por	ta Finestra	con telaio i	nacciaio	vetro sem	plice tempe	rato
infisso	48	palazzina	Α	posizione:	atrio			
Fi-i		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion Codice cor		1 PF 2]			1		
Larghezza	:	3,60	m	Aw	8,28	m²	F _F	0,86
Altezza:		2,30	m	Pw	11,8			
U _{gi}		(W/m2K)						5,9
Uŗ		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	7,10	1,18	0,00	5,90	7,00	0,01	6,06
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						UNI EN ISO 1	0077-1
	RESISTENZA TER TOTALE (*) m²l				0,17		TTANZA E W/m²K	6,06

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tagl	o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	49	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		_	4		4		
Codice con	nponente	Ps 1						
Larghezza:			m	Aw	3,24	1 m²	$F_{_{F}}$	0,63
Altezza:			m	Pw	() m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descr	izione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	ito singolo	2,04	1,20	11,26	2,90	7,00	0,01	4,45
				·			UNI EN ISO 1	10077-1
	RESISTENZA TERMIC TOTALE (*) m²K/W				0,22		ITTANZA E W/m²K	4,45

Tipo com	o componente: Finestra con telaio inalluminio senza taglio termio					o termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	50	palazzina	Α	posizione:	uffici			
		Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:	4				4		
Codice con	nponente	Ps 2						
Larghezza:			m	Aw	3,35	i m²	F _F	0,70
Altezza:			m	Pw	C) m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	izione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	2,35	1,88	33,80	2,90	7,00	0,01	4,80
	•		•			•	UNI EN ISO 1	0077-1
		RESIS	TENZA TE	0.21	TRASM	IITTANZA	/I Q/I	

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA

TOTALE (*) m²K/W TOTALE W/m²K

Tipo com	ponente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza tag	lio termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	51	palazzina	Α	posizione:	uffici			
	h.	Nord	Sud	Est	Ovest	tot		
Esposizion	e:		1			1		
Codice con	nponente	F_sv 9						
Larghezza:			m	Aw	1,4	10 m²	F_{F}	0,80
Altezza:			m	Pw		0 m		
U _{gl}		(W/m2K)						2,9
U _f		(W/m2K)						7
U _f		(W/mK)						0,01
Descri	zione	A _{gI} (m²)	A _f (m²)	L _{gi} (m)	U _{gl} (W/m²K)	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serramen	to singolo	1,12	0,28		2,90	7,00	0,01	3,72
			·	·		·	UNI EN ISO	10077-1
	RESISTENZA TER TOTALE (*) m²k				0,27		IITTANZA E W/m²K	3,72

Tipo comp	oonente:	Finestra o	con telaio in	allumini	o senza ta	aglio	termico	vetro came	ra 4-12-4
infisso	52	palazzina	Α	posizione:	uffici				
		Nord	Sud	Est	Ovest	t	ot		
Esposizione	e:		2			2	2		
Codice com	ponente	F_sv 10							
Larghezza:			m	Aw	C),68 r	m²	F _F	0,80
Altezza:			m	Pw		0 r	m		
U _{gl}		(W/m2K)							2,9
U		(W/m2K)							7
U _f		(W/mK)							0,01
Descri	zione	A _{gl} (m²)	A _f (m ²)	L _{gl} (m)	U _{gl} (W/m²K	()	U _f (W/m²K)	U _I (W/mK)	U _w (W/m²K)
Serrament	to singolo	0,54	0,14		2,90		7,00	0,01	3,72
	•							UNI EN ISO 1	10077-1
	RESISTENZA TERMICA				0 27		TRASM	ITTANZA	2 77

MURATURE E COPERTURE

In questo foglio di calcolo è stato riportato l' abaco con tutte le tipologie di sezioni murarie presenti nella scuola, comprensive di facciate, solai e coperture. In ogni tabella, specifica per ogni singola sezione muraria, sulla base dei rilievi effettuati, sono stati inseriti in ordine dall'interno verso l'esterno, dati quali: tipologia di materiale presente nel paramento murario e il suo spessore. In seguito per ogni tipo di materiale è stata

inserita conduttività termica, massa volumica e calore specifico. Il foglio di calcolo così impostato, ha, quindi, potuto calcolare la resistenza termica e quindi la **trasmittanza totale** per ogni specifica sezione muraria.

PARETE VERTICALE ESTERNA

cod Pa 1

Descrizione: Doppia parete senza isolante interposto/finitura esterna a cortina

U =	$1/r_{si}+\sum R+rse$
	$1/r_{si}+\sum(s/\lambda)+rse$

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore		
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	s (m)	(W/mK)	r (kg/m³)	c (kJ/kgK)	R (m²K/W) = s/λ	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)		
1	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	32	107,96
2	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,733	0,22	2,10E-11	3,81E+09	96	
3	Intercapedine	0,05	0,02	1,25	18,33	0,11	1,93E-10	2,59E+08	0,0625	
4	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,84	0,22	3,60E-11	2,22E+09	96	
5	intonaco calce e cemento	0,02	1,00	1800	2,40	0,02	2,10E-11	9,52E+08	36	
6	cortina	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	32	
	tot	0.27								

tot 0,27

9,47E+09 Rvtot

∑s*ρ*c	C (kJ/m ² K)	295,01	Capacità termica aerica						
$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)$	U (W/m²K)	1,45	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a interna	r_{si}	=1/hi	0,1298701
1/U	R (m²K/W)	0,69	Resistenza termica totale	he	25 W/m²K	adduttanz a esterna	r _{se}	=1/he	0,04
	s _{tot} (m)	0,27	Spessore struttura	T _{ae,prog}	-8 °C				

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi murat e copert

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

MS (kg/m2) 292,06 Massa superficiale

PARETE VERTICALE ESTERNA

cod

Pa_2

 $1/r_{si}+\sum R+rse$ $1/r_{si} + \sum (s/\lambda) + rse$

32 207,00

396 36 32

Descrizione: Parete semplice in c.a. senza isolante interposto/finitura esterna a cortina

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	s (m)	(W/mK)	r (kg/m³)	C (kJ/kgK)	\mathbf{R} $(m^2K/W) = s/\lambda$	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)
2	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09
3	struttura in c.a.	0,18	1,80	2200	0,90	0,10	7,00E-11	2,57E+09
4	intonaco calce e cemento	0,02	1,00	1800	2,40	0,02	2,10E-11	9,52E+08
5	cortina	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09

0,24 tot

5.75F+09 Rytot

lu =

					J,7 JL	103 KVLOL		
∑s*ρ*c	C (kJ/m ² K)	500,40	Capacità termica aerica					
$1/r_{si}+\sum(s/\lambda)$	U (W/m²K)	2,88	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a interna r _{si}	=1/hi	0,1298701
1/U	R (m ² K/W)	0,35	Resistenza termica totale	he	25 W/m²K	adduttanz a esterna	=1/he	0,04
	s _{tot} (m) MS (kg/m2)	+'	Spessore struttura Massa superficiale	T _{ae,prog}	-8 °C	30	·	,

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Solaio di copertura-terrazza e pianto interrato

cod Sa_1a

 $U = \frac{1/r_{si} + \sum R + rse}{1/r_{si} + \sum (s/\lambda) + rse}$

Descrizione: Solaio di copertura calpestabile in latero-cemento con impermeabilizzazione e pavimento

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore		
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	s (m)	(W/mK)	r (kg/m³)	c (kJ/kgK)	R (m²K/W) = s/λ	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)		
1	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	32	107,88
2	solaio in latero-cemento	0,24	0,30	1010	0,87	0,80	1,80E-11	1,33E+10	242,4	
3	calcestruzzo ordinario	0,04	1,28	2200	0,90	0,03	2,10E-11	1,90E+09		
4	massetto pendenze malta di calce/cemento	0,06	0,35	1800	0,80	0,04	1,80E-11	3,33E+09		
5	manto impermeabile bitume-polimero	0,01	0,23	1200	1,47	0,00	9,40E-15	8,51E+11		
6	calcestruzzo ordinario	0,04	1,00	2200	0,90	0,04	2,10E-11	1,90E+09	88	
7	pavimentazione ceramica o marmette	0,02	1,25	1600	0,90	0,02	1,80E-11	1,11E+09	32	

tot 0,43

8,74E+11 Rvtot

					0,7 .= -				
∑s*ρ*c	C (kJ/m ² K)	347,69	Capacità termica aerica						
$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)$	U (W/m²K)	0,77	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a interna	r _{si}	=1/hi	0,1298701
1/U	R (m²K/W)	1,29	Resistenza termica totale	he	25 W/m²K	adduttanz a esterna	r.,	=1/he	0,04
	101	-, -	Spessore struttura Massa superficiale	T _{ae,prog}	-8 °C	u 00001110	se	_,	3,3 .

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

PARETE VERTICALE ESTERNA

cod

Pa_3

Descrizione: Doppia parete senza isolante interposto/finitura esterna a intonaco

U =	$1/r_{si}+\sum R+rse$
	$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)+rse$

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore		
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	s (m)	(W/mK)	r (kg/m³)	c (kJ/kgK)	R (m²K/W) = s/λ	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)		
1	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	96	107,96
2	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,733	0,22	2,10E-11	3,81E+09	0,05	
3	Intercapedine	0,04	0,02	1,25	18,33	0,11	1,93E-10	2,07E+08	96	
4	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,84	0,22	3,60E-11	2,22E+09	36	
5	intonaco calce e cemento	0,02	1,00	1800	2,40	0,02	2,10E-11	9,52E+08	Rvtot	

tot 0,24

8,30E+09

∑s*ρ*c	C (kJ/m²K)	266,21	Capacità termica aerica			adduttanz a interna			
$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)$	U (W/m²K)	1,51	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a esterna		=1/hi	0,1298701
1/U	R (m ² K/W)	0,66	Resistenza termica totale	he	$25\mathrm{W/m^2K}$		$\rm r_{\rm se}$	=1/he	0,04
	s _{tot} (m)	0,24	Spessore struttura	$T_{ae,prog}$	-8°C				
	MS (kg/m2)	228,05	Massa superficiale						

Massa superficiale

274,40

 $1/r_{si}+\sum R+rse$ cod Solaio piano interrato su vespaio Sa 1b $1/r_{si} + \sum (s/\lambda) + rse$ Descrizione: Solaio di copertura calpestabile in latero-cemento con impermeabilizzazione e pavimento conduttività massa calore resistenza permeabilità spess resistenza vapore specifico termica volumica termica vapore N. Descrizione strato (interno s R Rv С d (m) (kJ/kgK) $(m^2K/W) =$ (sm²Pa/kg) verso l'esterno) (W/mK) (kg/smPa) (kg/m³) 242,4 1,80E-11 1,33E+10 1 solaio in latero-cemento 0,24 0,30 1010 0,87 0,80 1,28 2200 2,10E-11 2 calcestruzzo ordinario 0,04 0,90 0,03 1,90E+09 0,80 0,04 3,33E+09 32 3 Malta di calce/cemento 0,06 0,35 1800 1,80E-11 pavimentazione ceramica o 0,02 1,25 1600 0.90 0,02 1,80E-11 1,11E+09 4 marmette 0.36 Rvtot tot 1.97E+10 $\Sigma s^* \rho^* c$ 28,80 C (kJ/m²K) Capacità termica aerica adduttanz a interna $1/r_{si}+\sum (s/\lambda) U (W/m^2K)$ 0.84 Trasmittanza termica adduttanz =1/hi 0,1298701 7,7 W/m²K a esterna r_{si} hi **R** (m²K/W) 1,19 1/U Resistenza termica totale he 25 W/m²K r_{se} =1/he 0,04 s_{tot} (m) 0,36 $\mathsf{T}_{\mathsf{ae},\mathsf{prog}}$ -8°C Spessore struttura

MS (kg/m2)

DISPERSIONI

In questo foglio di calcolo state calcolate le dispersioni tra l'ambiente riscaldato e l'ambiente esterno dovute alle caratteristiche dell'involucro e alla ventilazione.

Per fare ciò si è creato il riferimento tra i dati presenti in "dati edificio", inerenti le aree delle superfici opache divise per tipologia di sezione muraria e le trasmittanze delle corrispondenti sezioni murarie

contenute nel foglio "murature e coperture". Inserendo i dati riguardanti la trasmittanza totale della superficie vetrata, contenuta in "dati edificio", i gradi giorno specifici della zona climatica e considerando un aumento della trasmittanza totale dell'involucro pari al 10%, dovuto alla presenza di ponti termici, si è potuta ottenere il **coefficiente di dispersione termica per trasmissione**, **Qt**.

Successivamente con riferimento al volume lordo dell'edificio e al numero di ricambi d'aria previsti dalla legge, il foglio excel ha calcolato il coefficiente di dispersione termica per ventilazione e quindi il coefficiente di dispersione termica per ventilazione, Qv.

Dalla somma di Qt e Qv si è ottenuto il **fabbisogno di energia termica dell'involucro** relativamente alle sole dispersioni.

Dispersioni tra ambiente riscaldato ed ambiente esterno

Il calcolo del valore della potenza termica disperdente Q_i per trasmissione attraverso le pareti opache e trasparenti si effettua attraverso la seguente relazione:

Q = 0,0864*GG *(H t+Hv)* misurato in MJ

0,864 = 86400/1000000 (da secondi a giorni/da J a MJ)

Q = (Qt+Qv)

 Δt = differenza tra temperatura interna ed temperatura media esterna 10 °C

COEFF. DISPERSIONE TERMICA PER TRASMISSIONE

$$Ht = \sum_{1}^{n} S_{i} \cdot U_{i} \cdot b_{tr,i} \qquad [W/K]$$

si = superiici esterne che racchiudono il volume lordo riscaldato

Ui = trasmittanza termica della struttura [W/m2K]

btr,i = fattore di correzione dello scambio termico verso ambienti non climatizzati o verso il terreno (adimensionale)

btr,i per pavimento su vespaio areato 0,80

Maggiorazioni percentuali relative alla presenza Parete a cassa vuota con mattoni dei ponti termici [%]. Parete a cassa vuota con mattoni forati (senza isolante)

arch. Nicoletta Salvi

S disp		m²	area disper	erdente totale laterale (opaco+vetrato)				
			S_i	U _i *Mpt	$\Sigma Aw{\times}Uw$	b _{tr,i} totale		
			m²	W/m^2K	W/K	W/K		
maggior. ponti termici p	oareti	Mpt		10%				
parete tipo 1	Pa_1	m²	2074,11	1,59		3299,5827		
parete tipo 2	Pa_2	m²	382,24	3,17		1211,6665		
parete tipo 3	Pa_3	m²	409,68	1,66		679,8273		
corpo collegamento PT	Ppt	m^2	23,6	1,59		37,543887		
involucro finestrato	Aw	m²	1151,9348		4627,769	4627,769		
tetto copertura								
tetto P 1)		m²	1016	0,77		786,43691		
tetto PT		m²	917,73	0,77		710,37081		
copertura corpo di								
collegamento		m²	23,6	0,77		18,267629		
pavimento contro terra		m²	1750,88	0,84		0,8 1178,4995		
superficie disperdente t	otale		7749,7748					
H _T						12549,96422 W/K		
Q_T		1	.0 12549,964	166	0,0864	1.799.966,1 MJ		

Per ottenere il valore in kWh/m^2 occorre dividere per 3.6

COEFF. DISPERSIONE TERMICA PER VENTILAZIONE

ра	1,25 kg/m ³
ca	1000 J/kgK
$\mathbf{n}_{\mathrm{min}}$	0,5 vol/h
V	25202 m ³
V_{min}^{I}	3,500 m ³ /s

Hv	4375,27 W/K
$Q_{_{\text{V}}}$	10 627519 MJ

H_{tot} 16925,24

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Q_τ 2.427.485,0 MJ pari a 674.301,4 kWh

APPORTI

In questo foglio di calcolo stati calcolati gli apporti solari tramite superfici vetrate e opache a seconda del loro orientamento e gli apporti gratuiti interni dovuti alla presenza umana all'interno della scuola. Per fare ciò si è impostata in questo foglio di calcolo una tabella contenete i fattori di riduzione degli apporti dovuti a schermi solari o ombreggiature, i fattori solari(g) a seconda delle tipologie di vetro, i dati

dell'irradiazione solare media a seconda degli orientamenti e i giorni di insolazione. Si è creato il riferimento tra i suddetti parametri e i dati relativi all'area delle superfici vetrate(ca 80% dellinfisso) contenuti nel foglio "dati edificio" di modo che il foglio excel potesse calcolare l'**apporto solare Qs** attraverso le superfici vetrate.

Successivamente si è impostato il foglio excel per calcolare l'apporto solare sulle superfici opache, pareti e coperture. Per fare ciò sono stati inseriti nel foglio i parametri numerici che indicano l'irradiazione media per orientamento, i giorni di insolazione, i fattori di riduzione e l'inclinazione della superfici interessata; di seguito il foglio ha moltiplicato questi dati con i dati relativi alle trasmittanze delle specifiche sezioni murarie e alle aree corrispondenti, rispettivamente creando il riferimento con i dati numerici contenuti nei fogli"murature e coperture" e "dati edificio.

Nella parte finale di questo foglio si sono calcolati gli apporti gratuiti interni. E' stata inserita una tabella in cui si è indicato l'apporto medio giornaliero di calore per un edificio scolastico, come da normativa, l'area netta calpestabile(riferendosi al dato contenuto in "dati edificio") e il prodotto tra questi due valori che ha dato l'apporto di calore totale giornaliero. Moltiplicando questo dato con i 166 giorni di utilizzo della scuola si è ottenuto totale per il periodo di utilizzo

Sommando i vari apporti di calore, quelli tramite le superfici trasparenti, le superfici opache e quelli dovuti alla presenza umana all'interno dell'edificio si è ottenuto l'apporto di calore totale Qg.

Il valore **Qh**, ossia il **bilancio termico** dell'edificio, è stato ottenuto dalla differenza tra le dispersioni totali **Qt**, (facendo riferimento al dato contenuto nel foglio "dispersioni") e gli apporti totali **Qg**.

Apporti solari

apporti solari componenti vetrate

Orientam	Fc	g	Fs	Fh	Fo	Ff	ΣFc×g×Fs
-	-	-	-	=	-	-	-
N	1	0,75	0,476	0,7	0,8	0,85	0,36
Е	1	0,75	0,4176	0,6	0,8	0,87	0,31
S	1	0,75	0,544	0,8	0,8	0,85	0,41
0	1	0,75	0,57072	0,8	0,82	0,87	0,43

Fc riduazione per schermi

Fs riduzione dovuta a schermi = Fh*Fo*Ff

Fh fattore ombreggiatura parziale dovuta a ostruzioni esterne

Fo fattore ombreggiatura parziale dovuta a aggetti verticali

Ff fattore ombreggiatura parziale dovuta a aggetti orizzontali

Trasmittanza di energia solare totale ggl,n di alcuni tipi di vetro

Tipo di vetro ggl,n

Vetro singolo	0,85
Doppio vetro normale	0,75
Doppio vetro con rivestimento basso-emissivo	0,67
Triplo vetro normale	0,7
Triplo vetro con doppio rivestimento basso-emissivo	0,5
Doppia finestra	0,75

	N	Ε	0	S	
irradiazione media	2,90	6,92	6,92	11,26	$MJ/m^{2*}gg$
giorni tot	166	166	166	166	gg

Apporti

fattore ridu	ızione	0,36	0,31	0,43	0,41	adimensionale
finestra	Agl	Qs	Qs	Qs	Qs	
1 F_a1	4,12	11310,171	14817,479	70876,9435	75389,039	
2 F_a2	3,7	2539,2982	0	0	0	
3 F_a3	7,8	5353,115	0	0	0	
4 F_a4	4,9	0	14098,184	0	0	
5 F_lab1	12,75	0	0	25067,4349	0	
6 F_lab2	4,96	3404,0321	0	0	3781,6508	
7 F_sv1	2,89	3966,7955	0	0	0	
8 F_sv2	2,65	0	3812,2641	0	0	
9 F_sv3	2,75	0	0	0	8386,7256	
10 F_sv4	2,52	0	3625,2474	0	0	
11 F_sv5	2,55	0	3668,4051	0	0	
12 F_sv6	4,48	0	1611,2211	0	0	
13 F_sv7	4,69	0	1686,7471	0	0	
14 F_sv8	1,52	0	0	0	1158,893	
15 F_u1	2,67	0	0	0	8142,7481	
16 F_u2	2,74	0	0	0	2089,0571	
17 F_u3	10,24224	0	0	5034,24872	0	
18 F_u4	13,16	2257,9165	0	0	0	
19 F_u5	2,56197	439,56795	0	0	0	
20 F_u6	8,48	1454,9492	0	0	0	
21 F_u7	5,28	0	3797,8782	0	0	
22 F_u8	8,48	0	0	0	6465,403	
23 F_pt 1	5,7222	981,78189	0	0	0	
24 F_pt 2	18,1305	3110,726	0	0	13823,23	
25 F_pt 3	2,601	0	0	1278,43918	0	
26 F_pt 4	6,95	1192,4407	0	0	0	
27 F_pt 5	2,55	437,51421	0	0	0	
28 F_sc1	2,5	0	3596,4756	0	0	
29 F_sc2	2,36	0	0	4639,93305	0	

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi

arch. Nicoletta Salvi

30 F sc3	3,83	3285,6459	0	0	0	
31 F_u9	1,55	0	0	0	1181,7659	
32 F_sv10	0,75	0	0	1843,19375		
33 F_sv11	1,35	0	485,52421		0	
_					-	
34 F_sv9	1,01	0	0	0	3080,2156	
35 F_u9	4,68	0	3366,3012	0	0	
36 F_pal 1	0	0	0	0	0	posizione complet ombreggiata
37 F_pal 2	9,94	0	3574,8967	0	0	
38 F_pal 3	8,69	0	3125,3373	0	0	
39 F_pal 4	6,24	0	2244,2008	0	0	
40 F_pal 5	8,28	1420,6344	0	0	6312,9171	
41 F_pal 6	8,8	1509,853	0	0	6709,3805	
42 F_pal 7	8,24	1413,7714	0	0	6282,4199	
43 F_pal 8	4,37	0	3143,3197	0	0	
44 F_pal 9	0	0	0	0	0	porta metallica
45 F_pal 10	0	0	0	0	0	posizione complet ombreggiata
46 F_pal 11	2,64	0	0	0	2012,8141	
47 F_pal 12	6,06	0	0	0	4620,3234	
48 PF 2	7,1	1218,1768	0	0	0	
49 Ps 1	2,04	0	2934,7241	0	0	
50 Ps 2	2,35	1612,7975	0	0	0	
51 F_sv9	1,12	0	0	0	853,92115	
52 F_sv 10	0,544	0	0	0	829,5234	
MJ	246,29191	46909,188	69588,206	108740,193	151120,03	

Apporti solari componenti vetrate

Qs,gl 376358	3 MJ 104.544 kWh	Per ottenere il valore in kWh/m² occorre dividere per 3.6
--------------	-------------------------	---

Apporti solari componenti opache

Nel calcolo del fabbisogno di calore occorre tenere conto anche degli apporti termici dovuti alla radiazione solare incidente sulle chiusure opache.

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

Tot

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi Apporti

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

pag.60 di 75

In assenza di dati di progetto attendibili o comunque di informazioni più precise, il fattore di assorbimento solare di un componente opaco può essere assunto pari a 0,3 per colore chiaro della superficie esterna, 0,6 per colore medio e 0,9 per colore scuro.

arch. Silvia Quattrocchi Apporti
arch. Nicoletta Salvi

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

0,8 0,9 1

	222		. .					Tipo di colorazione della parete a	
Sop disp e	•		superficie (opaca totale	disperdente	e verso l'est	terno	Tipo di parete Fer	
	orbimento sola			0,6				Chiaro 0,3 Orizzontal	е
	riduzione per on		nto	0,6				Medio 0,6 Inclinata	
Apporti so	olari componer	iti opache		_				Scuro 0,9 Verticale	
			N	E	S	0	sup orizz		
QSE,O	irradiazione n	nedia	2,90	6,92	11,26	6,92	9,32		
	giorni tot		166	166	166	166	166		
	fattore riduzio		0,36	0,36	0,36	0,36	0,60		
	tipo di parete		1,00	1,00	1,00	1,00	0,80		
		tot	173,02	413,39	672,90	413,54	742,80		
Ui/he	Pa_1	0,0578488	3					Ui è la trasmittanza termica della parete opaca, i, rivolta verso l'esterno, [W/m2K];	
								he è il coefficiente di scambio termico	
	Pa_2	0,1152695	5					superficiale esterno, pari a 25 W/m2K.	
	Pa_3	0,0603422	<u>)</u>						
	Sa_1	0,0309621	L						
superfici	Pa_1	m²	491,02	596,53	543,97	442,59			
	Pa_2	m^2	129,17	68,54	103,37	81,16			
	Pa_3	m^2	49,35	111	177,33	0		Pa_3 Ovest completamente ombreggiata	
	Sa_1a	m^2					1016		
	Sa_1b	m^2					1750,88		
Qs,m	Pa_1			14265,4244	21174,759	10587,973	0		
	Pa_2		2576,0969	3266,00036	8017,8469	3868,7706	0		
	Pa_3		515,2222	2768,86631	7200,3289	0	0		
	Sa_1a		0	0	0	0	23366,614		
	Sa_1b		0	0	0	0	40267,851		
totale			3091,3191	20300,2911	36392,935	14456,744	63634,464		

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti arch. Silvia Quattrocchi

arch. Nicoletta Salvi

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Qs,gl 137876 MJ 38.299 **kWh**

Apporti di calore interni

Categoria di globali	I Destinazione d'IIso	apporti medi globali	superficie utile	tot W	
		W/m2	utile		
E.7	Edifici adibiti ad attività scolastiche a tutti i livelli e assimilabili	4	6252	25009,04	

Qi 358690 MJ

APPORTI TOTALI DI CALORE

Qg 872.923 MJ 242.479 **kWh**

bilancio termico

Q_t 2.427.485 MJ

Q_g 872.923 MJ

Qh 1.554.561,96 MJ 431.823 **kWh**

RENDIMENTO IMPIANTO E FABBISOGNO

In questo foglio, innanzi tutto sono stati inseriti i parametri numerici relativi al rendimento dell'impianto termico installato nella scuola, tenendo presente il valore limite minimo percentuale stabilito dalla legge, ng e il rendimento di distribuzione nd. Non essendo tato possibile reperire tutti i dati del

rendimento dell'impianto questi soso stati calcolati secondo quanto indicato nel D. Lgs. 19 agosto 2005 n° 192.

Il foglio excel ha poi calcolato il **fabbisogno ideale di energia termica utile in regime continuo**, **Qc**, dividendo il valore Qh, (con riferimento al dato contenuto nel foglio "apporti") per il rendimento dell'impianto.

Per ottenere, invece, il **fabbisogno di energia primaria del sistema di distribuzione Qs,** si è tenuto presente la presenza di 2 pompe di distribuzione, che a ben vedere fanno risultare il rendimento dell'impianto minore.

Tale fabbisogno, espresso in kwh/anno, esprime il FEP, fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale. Dividendo il FEP per il volume lordo dell'edificio(con riferimento al dato contenuto nel foglio "dati edificio"), otteniamo l'EPI, indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale.

In ultima analisi il confronto tra l'**EPI effettivo** ottenuto e l'**Epi limite** per la zona climatica interessata, dato l'apporto di calore totale giornaliero. Moltiplicando questo dato con i 166 giorni di utilizzo della scuola si è ottenuto totale per il periodo di utilizzo prescritto dalla legge per gli edifici di nuova costruzione

RENDIMENTI IMPIANTO DI RISCALDAMENTO

Elenco generatori utilizzati nel progetto

Generatore	Tipo	Fluido	Combustibile	Pot.Nom.	Pot.Foc.	Qbr	Pf	Pfbs	Pd
Caldaia Tristar 870	Caldaia	Acqua	Metano	870,00	895,00	50,00	8,50	0,70	1,50
Caldaia Viesmann Vitocrossal 300	Caldaia	Acqua	Metano	912,00	978,00	50,00	8,50	0,70	1,50

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE



Legenda:

Non è stato possibilre reperire altri dati sull'impianto di riscaldamento oltre a quelli sopra indicati in base al D. Lgs. 19 agosto 2005 n° 192 e sucessive modificazioni secondo il metodo di calcolo approssimativo indicato nel decreto legislativo si stabilisce il valore limite minimo in percentuale $\eta g = (75 + 3 \log Pn)$

 $ng = (75 + 3 \log Pn) / 100$

ng1 = 0,83849633

95%

tuttavia poiché tale valore è eccessivo, in considerazione del lungo tragitto di distribuzione e delle dimensione dei fabbricati

ed anche del periodo di realizzazione dell'impianto di distribuzione

secondo la tabella UNI 11300

Rendimento di distribuzione

 $0.94 \, \eta g =$

si moltiplica ng1 per

0,8

Energia primaria richiesta dal generatore per conversione in energia termica utile

Fabbisogno ideale di energia termica utile (regime continuo)=

Qc

1943202 MJ

Energia primaria richiesta per funzionamento ausiliari (pompe di circolazione)

in mancanza di dati su suppone, in quanto molto probabile, la presenza di n. 2 pompe da 2 Kw ciascuna

Wpo 4000 W=J/s Potenza elettrica assorbita 57370 MJ Energia elettrica assorbita Qpo

0,36 -Rendimento sistema elettrico nazionale (da UNI 10338) η_{sen} 159360 MJ Energia primaria richiesta per funzionamento ausiliari Qe

Qs 2102562 MJ Fabbisogno energia primaria del sistema di produzione

0,74 Rendimento globale medio stagionale

rendimento medio stagionale supposto è il rapporto percentuale tra bilancio termico dell'edificio e fabbisogno sistema di produzione

il rendimento globale medio stagionale effettivo del sistema di produzione potrebbe purtroppo essere inferiore

rapporto S/V = 0,31 rapporto superficie totale disperdente/volume lordo

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi

rendimento imp e fabbisogno

FEP	584.045 kWh/anno	Fabbisogno energia primaria climatizzazione invernale
Epi	23,17 kWh/m³an <mark>no</mark>	Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

RISULTATI

Fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale:

584.045 kWh/anno

Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale proprio dell'edificio:

[EPi] =

23,17

kWh/(m3-anno)

Pertinente valore limite dell'indice di prestazione energetica limite per la climatizzazione invernale:

[EPi limite] = 7.9 kWh/(m³·anno)

Classe

Gi

Gi >

19,6 kWh/m3anno

EPi,L(2010)

=

7,9 kWh/m3anno

Superficie Disperdente	Superficie utile calpestabile (mq)	Volume lordo (mc)	Altitud.	Gradi Giorno	Zona	R				
S/V	125	300	m	GG		A				
0,31	Roma		20	1415	D	В				
	EPi,L = 7,9 kWh/m3anno									
	fab	bisognio	energetic	co inverna	le	G>				
			23,2	kWh/m3ann	0	Classe Gi				

1 m³ in volume di metano hanno un calore specifico di M. 38,81 pari a pari a 10,78 kWh

1 m³ di metano produce 10,78 kWh

per scaldare la scuola in un anno servono

54.178,58 m³

di metano ogni anno

1000 mc di gas metano producono circa 1.95 tonnellate "t" di CO2 che equivale a dire che 1 mc di

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi rendimento imp e fabbisogno

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

gas metano produce 1.95 Kg di CO2

pertanto la scuola produce, per il solo riscaldamento

105,65 tonnellate di anidrite carbonica ogni anno

POSSIBILI RISPARMI ENERGETICI MEDIANTE OPERE DI COIBENTAZIONE TERMICA

In questo ulimo foglio Excel si è proceduto al calcolo del possibile risparmio energetico raggiungibile con dei semplici e complesivamente poco costosi interventi di coibentazione termica, dall'interno, delle pareti perimetrali.

Tali interventi sono stati scelti perché oltre ad avere un costo relativamente modesto sono facilmente e rapidamente realizzabili

Inotre la scelta di isoalre la facca interna delle pareti risponde alle esigenze d'uso dell'edificio scolastico, poichè consente un rapido riscaldamento degli ambienti, non avendo importanza la temperatura degli stessi nei periodi di spegnimento in cui la scuola e priva di utenti Infatti la cobentazione sulla faccia inerna delle strutture opache favorisce un rapido aumento della temperatura interna a impianto termico acceso ed un conseguente rapido raffreddamento ad impianto spento.

PARETE VERTICALE ESTERNA

cod

Pa_1

Descrizione: Doppia parete con isolante sul lato interno/finitura esterna a cortina

 $U = \frac{1/r_{si} + \sum R + rse}{1/r_{si} + \sum (s/\lambda) + rse}$

N. Descrizione strato (interno verso l'esterno) s (m) I (W/mK) r (kg/m³) c (kJ/kgK) R (m²K/W) = (kg/smPa) Rv (sm²Pa/kg) 1 Intonaco di calce e gesso 0,02 0,70 1600 0,90 0,03 1,80E-11 1,11E+09 2 coibentazione pannello poliuretano espanso 0,09 0,024 80 0,84 3,75 3,60E-11 2,50E+09 3 Intonaco di calce e gesso 0,02 0,70 1600 0,90 0,03 1,80E-11 1,11E+09	
coibentazione pannello poliuretano espanso 0,09 0,024 80 0,84 3,75 3,60E-11 2,50E+09	
2 espanso 0,09 0,024 80 0,84 3,75 3,60E-11 2,50E+09	32 107,96
3 Intonaco di calce e gesso 0,02 0,70 1600 0,90 0,03 1,80E-11 1,11E+09	
4 mattone forato 0,08 0,36 1200 0,733 0,22 2,10E-11 3,81E+09	96
5 Intercapedine 0,04 0,02 1,25 18,33 0,11 1,93E-10 2,07E+08 0,)5
6 mattone forato 0,08 0,36 1200 0,84 0,22 3,60E-11 2,22E+09	96
7 intonaco calce e cemento 0,02 1,00 1800 2,40 0,02 2,10E-11 9,52E+08	36
8 cortina 0,02 0,70 1600 0,90 0,03 1,80E-11 1,11E+09	32

tot 0,37

1,30E+10 Rvtot

∑s*ρ*c	C (kJ/m²K)	295,01	Capacità termica aerica			
$1/r_{si}+\sum(s/\lambda)$	U (W/m²K)	0,22	Trasmittanza termica	hi	adduttanz a interna r _{si}	=1/hi
1/U	R (m²K/W)	4,47	Resistenza termica totale	he	adduttanz a esterna r _{se}	=1/he

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi possibili risparmi

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

s _{tot} (m)	0,37	Spessore struttura	T _{ae,prog}
MS (kg/m2)	292 05	Massa superficiale	

Calcolo Semplificato Risparmio Energetico

Comune	Roma
Provincia	Roma
Zona Climatica	D
Gradi Giorno	1415 °C
Potere calorifico inferiore combustibile	8,79
Costo unitario combustibile (euro/mc)	0,8

R	1
f	0,6

CALCOLO SEMPLIFICATO DEL RISPAR	MIO ANNUO DI ENERGIA PRIMARIA
PREVISTO CON UN INTERVENTO	
Tipologia edificio	Non ResidenzNon Residenziale
Descrizione intervento	Isolamento interno pareti perimetrali
Superficie di intervento	2074,11 m ²
Orientamento	verso l'esterno
Trasmittanza ante operam	1,450 W/m² K
Trasmittanza post operam	0,224 W/m² K
Differenza di trasmittanza termica	1,226 W/m ² K
Rendimento globale medio stagionale	0,800
Differenza di dispersione termica	51825,46 kWh/anno
Energia primaria risparmiata	64781,82 kWh/anno
Risparmio economico	5896 €/anno

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi

arch. Nicoletta Salvi

possibili risparmi pag.69 di 75

-8 °C

Pa_2

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

PARETE VERTICALE ESTERNA cod

Descrizione: Parete semplice in c.a. con isolante sul lato interno/finitura esterna a cortina

U =	1/r _{si} +∑R+rse
	$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)+rse$

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore		
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	S (m)	l (W/mK)	r (kg/m³)	C (kJ/kgK)	R (m²K/W) = s/λ	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)		
1	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	32	207,00
2	coibentazione pannello poliuretano espanso	0,11	0,024	80	0,84	4,58	3,60E-11	3,06E+09		
3	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09		
4	struttura in c.a.	0,18	1,80	2200	0,90	0,10	7,00E-11	2,57E+09	396	
5	intonaco calce e cemento	0,02	1,00	1800	2,40	0,02	2,10E-11	9,52E+08	36	
6	cortina	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	32	
	tot	0,37				•	•			

9,91E+09 Rvtot

∑s*ρ*c	C (kJ/m ² K)	500,40	Capacità termica aerica				
$1/r_{si} + \sum (s/\lambda)$	U (W/m²K)	0,20	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a interna r _{si}	=1/hi
1/U	R (m²K/W)	4,96	Resistenza termica totale	ho	25 W/m²K	adduttanz	=1/he
	s _{tot} (m) MS (kg/m2)	0,37 496.00	Spessore struttura Massa superficiale	he T _{ae,prog}	-8 °C	a esterna r _{se}	=1/11e

Calcolo Semplificato Risparmio Energetico

Comune	Roma
Provincia	Roma
Zona Climatica	D
Gradi Giorno	1415 °C
Potere calorifico inferiore combustibile	8,79

R 1

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi

arch. Nicoletta Salvi

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Costo unitario combustibile (euro/mc)

0,8

f

0,6

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi

CALCOLO SEMPLIFICATO DEL RISPAR	RMIO ANNUO DI ENERGIA PRIMARIA
PREVISTO CON UN INTERVENTO	DI EFFICIENZA ENERGETICA
Tipologia edificio	Non ResidenzNon Residenziale
Descrizione intervento	Isolamento interno pareti perimetrali
Superficie di intervento	382,24 m ²
Orientamento	verso l'esterno
Trasmittanza ante operam	1,450 W/m² K
Trasmittanza post operam	0,202 W/m² K
Differenza di trasmittanza termica	1,248 W/m² K
Rendimento globale medio stagionale	0,800
Differenza di dispersione termica	9722,75 kWh/anno
Energia primaria risparmiata	12153,43 kWh/anno
Risparmio economico	1106 €/anno

PARETE VERTICALE ESTERNA

cod

Pa_3

Descrizione: Doppia parete con isolante sul lato interno /finitura esterna a intonaco

U =	$1/r_{si}+\sum R+rse$
	$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)+rse$

		spess	conduttività termica	massa volumica	calore specifico	resistenza termica	permeabilità vapore	resistenza vapore		
N.	Descrizione strato (interno verso l'esterno)	S (m)	l (W/mK)	r (kg/m³)	C (kJ/kgK)	R (m²K/W) = s/λ	d (kg/smPa)	Rv (sm²Pa/kg)		
1	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09	96	107,96
2	coibentazione pannello poliuretano espanso	0,10	0,024	80	0,84	4,17	3,60E-11	2,78E+09		
3	Intonaco di calce e gesso	0,02	0,70	1600	0,90	0,03	1,80E-11	1,11E+09		
4	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,733	0,22	2,10E-11	3,81E+09	0,05	
5	Intercapedine	0,04	0,02	1,25	18,33	0,11	1,93E-10	2,07E+08	96	
6	mattone forato	0,08	0,36	1200	0,84	0,22	3,60E-11	2,22E+09	36	
7	intonaco calce e cemento	0,02	1,00	1800	2,40	0,02	2,10E-11	9,52E+08	Rvtot	

1,22E+10

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi possibili risparmi

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

∑s*ρ*c	C (kJ/m²K)	266,21	Capacità termica aerica			adduttanz a interna	
$1/r_{si}+\sum (s/\lambda)$	U (W/m²K)	0,21	Trasmittanza termica	hi	7,7 W/m²K	adduttanz a esterna r _{si}	=1/hi
1/U	R (m ² K/W)	4,86	Resistenza termica totale	he	25 W/m ² K	r_se	=1/he
	s _{tot} (m)	0,36	Spessore struttura	$T_{ae,prog}$	-8 °C		
	MS (kg/m2)	228,05	Massa superficiale				

Calcolo Semplificato Risparmio Energetico

Comune	Roma
Provincia	Roma
Zona Climatica	D
Gradi Giorno	1415 °C
Potere calorifico inferiore combustibile	8,79
Costo unitario combustibile (euro/mc)	0,8

R	1
f	0.6

CALCOLO SEMPLIFICATO DEL RISPAR	RMIO ANNUO DI ENERGIA PRIMARIA				
PREVISTO CON UN INTERVENTO DI EFFICIENZA ENERGETICA					
Tipologia edificio	Non Residenz Non Besidenziale				
Descrizione intervento	perimetrali				
Superficie di intervento	433,28 m ²				
Orientamento	verso l'esterno				
Trasmittanza ante operam	1,450 W/m² K				
Trasmittanza post operam	0,206 W/m² K				
Differenza di trasmittanza termica	1,244 W/m² K				
Rendimento globale medio stagionale	0,800				
Differenza di dispersione termica	10984,08 kWh/anno				
Energia primaria risparmiata	13730,10 kWh/anno				

GRUPPO DI LAVORO PER IL CALCOLO
DEL CONSUMO ENERGENTICO DELLA SCUOLA
PER IL RISCALDAMENTO INVERNALE

Risparmio economico

1250 €/anno

COORDINATORI: prof. Massimo Giovannetti

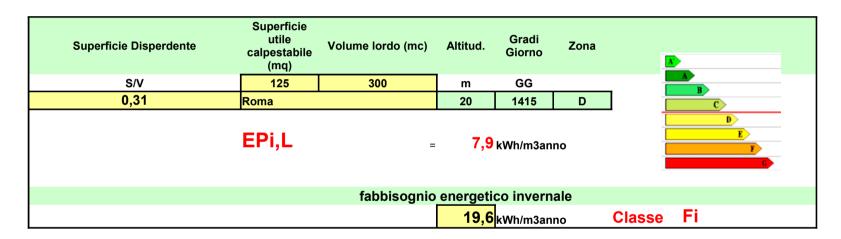
arch. Silvia Quattrocchi arch. Nicoletta Salvi

possibili risparmi

risparmio energetico complessivo mediante coibentazione termica delle mura perimetrali

Energia primaria risparmiata	90665,35 kWh/anno
Risparmio economico	8252 €/anno

FEP	493.380 kWh/anno	Fabbisogno energia primaria climatizzazione invernale
Fni	19.58 kWh/m³anno	Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale



in Italia ci sono 43.000 scuole, 65.000 edifici pubblici e circa 1800 ospedali.

m³ risparmiati di metano ogni anno 8.410,51 m³

con un risparmio di 16,40 tonnellate di anidrite carbonica ogni anno