S.F.T.R.F. S.A. Société Française du Tunnel du Fréjus S.I.T.A.F. S.p.A. Società Italiana Traforo Autostradale Fréjus

# TRAFORO AUTOSTRADALE DEL FREJUS

GALLERIA DI SICUREZZA

**OPERE ESTERNE LATO ITALIA:** 

CENTRO DI SOCCORSO VENTILAZIONE E MANUTENZIONE CSVM EDIFICI A-B-C

PROGETTO DEFINITIVO 2006

Verifica delle dispersioni in base alla L.10/91





Collaborazione specialistica SINPROVAL

N.Réf.: 6145.2-R-54A 24.11.2006

# RELAZIONE TECNICA COME DISPOSTO DALL'ART. 28 DELLA LEGGE N° 10

del 9 Gennaio 1991 - Gazzetta Ufficiale n° 13 del 16 Gennaio 1991 REGOLAMENTO DI ATTUAZIONE - DPR 26/08/93 n° 412 - Gazzetta Ufficiale n° 242 del 14 Ottobre 1993 (NORME PER L'ATTUAZIONE DEL PIANO ENERGETICO NAZIONALE)

Modello tipo come previsto dall'Art. 1 D.M. 13 Dicembre 1993 - G.U. n° 297 del 20/12/93

OPERE	RELATIVE AD EDII	FICI DI NUOVA COSTRUZIONE O A F	RISTRUTTURAZIONE DI EDIFICI
	Comune di	: BARDONECCHIA	
	Progetto	: NUOVI CORPI CENTRO SOCCO	ORSO LATO ITALIA
	Committente	: TRAFORO AUTOSTRADALE DE	EL FREJUS
	Progettista impianti termici	: SITEC engineering s.r.l.	
		ATTESTAZIONE DI DEPOSITO	
Si attesta ch	ne la presente relazione	tecnica, è stata depositata presso il Comune	di BARDONECCHIA in data odierna al
Γimbro		Data	Firma del funzionario

2

Comune di	: BARDONECCHIA	
Progetto	: NUOVI CORPI CENTRO SOCC	ORSO LATO ITALIA
Concessione edilizia n°	: del	01.00 2.11 0 11.12.11
Classificazione dell'edificio	: unica E.1(1)	
Numero delle unità abitative		
Committente	: TRAFORO AUTOSTRADALE I	DEL FREJUS
Progettista	: SITEC engineering s.r.l.	JEE TREGOS
Direttore degli impianti termici	·	
Destinazione dell'edificio		
Consistenza demografica del comune	:	
compression actions and community		
L'edificio (o complesso di edifici) rient convenzionata, edilizia pubblica e priva		ilizia sovvenzionata e
L'edificio (o complesso di edifici) rient fini dell'art. 5 comma 15 del regolamen		
L'edificio rientra nella disciplina art. 4 realizzazione di opere pubbliche) della	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	e contributi per la
b) FATTORI TIPOLOGICI DI EDIF  Al fine di supportare la presente relazione		
c) PARAMETRI CLIMATICI DELL.	A LOCALITA'	
Gradi giorno	: 3043	
Zona climatica	: <b>F</b>	
Temperatura minima di progetto dell'ar	ia esterna : -14.0 [°C]	
d) DATI TECNICO-COSTRUTTIVI	DELL'EDIFICIO	
Volume (V) degli ambienti climatizzati		
Superficie esterna (S) che delimita il vo	lume V	: Vedi singolo alloggio
Rapporto S/V		: Vedi singolo alloggio
Massa efficace dell'involucro edilizio		: Vedi singolo alloggio
Classe di permeabilità all'aria dei serrar	nenti esterni	:

# e) DATI RELATIVI AGLI IMPIANTI TERMICI

#### Descrizione generale dell'impianto termico

- temperatura interna dell'aria

Impianto termico centralizzato per riscaldamento ambienti e pro-duzione di acqua calda sanitaria.

# Sistemi di regolazione dell'impianto termico

Gruppo di termoregolazione in centrale termica, pilotato dalla temperatura esterna ed operante sulla temperatura dell' acqua in uscita dal generatore di calore, il sistema è dotato di sistema di regolazione per ogni singolo locale attraverso un termostato ambiente che comenda le varie elettrovalvole.

: 20.00

: 50.00

[°C]

[%]

#### Dispositivi per la contabilizzazione

Valori di progetto:

- umidità interna

Non è previsto nessun sistema di contabilizzazione essendo l'utenza di unico proprietario.

# Terminali di erogazione dell'energia termica

I dispositivi di emissione sono a seconda della destinazione d'uso termostrice o ventilconvettori a soffitto.

## Condotti di evacuazione dei prodotti di combustione

I prodotti di combustione delle centrali termicche vengono evacuati mediante una canna fumaria in acciaio inox installata nel vano tecnico. Il dimensionamento e' stato realizzato secondo la norma UNI 9615.

# Sistemi di trattamento dell'acqua

Non e' previsto nessun sistema di trattamento delle acque.

# Altre apparecchiature

L'impianto viene supportato dai pannelli solari e dalle pompe di calore.

# f) PRINCIPALI RISULTATI DEI CALCOLI

#### Caratteristiche termiche e igrometriche dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Tipo struttura: muro portante interno Codice struttura: b3

DESCRIZIONE STRATO	s	λ	C	ρ	δax 10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	[W/m <sup>2</sup> °C]	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Intonaco di calce e gesso	0.010	0.700		1400.0	19.300	21.230	0.014
Blocco semipieno 1.1.08/1 300	0.300	0.390	1.300	1400.0	193.00	212.30	0.769
Intonaco di calce e gesso	0.010	0.700		1400.0	19.300	21.230	0.014

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA: 7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.130

SPESSORE TOTALE: 0

TRASMITTANZA

0.320
TOTALE (\*\*):

0.95

7.700

RESISTENZA

TERMICA TOTALE: 1.06

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 0.95

RESISTENZA TERMICA
TOTALE ADOTTATA:

1.06

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### **VERIFICA IGROMETRICA**

#### Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti	Pi	Te	Pe
	[°C]	[Pa]	[°C]	[Pa]
Invernale	20.0	1169	20.0	1169
Estiva	20.0	1870	20.0	1870

*	La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
	quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

#### Legenda

Tipo struttura: divisorio10 Codice struttura: di-10

DESCRIZIONE STRATO	S	λ	С	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	$[W/m^2$ ° $C]$	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Malta di gesso per intonaci	0.010	0.290		600.00	24.125	26.538	0.034
Mattone forato 1.1.19 80	0.080	0.400	5.000	1800.0	193.00	212.30	0.200
Malta di gesso per intonaci	0.010	0.290		600.00	24.125	26.538	0.034

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA: 7.700

1.89

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA SUPERFICIALE ESTERNA:

UPERFICIALE ESTERNA: 7.700
TRASMITTANZA

**TOTALE** (\*\*):

RESISTENZA

TERMICA TOTALE: 0.53

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 1.89

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

0.53

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

**SPESSORE** 

TOTALE:

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

0.100

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### VERIFICA IGROMETRICA

#### Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti [°C]	Pi [Pa]	<b>Te</b> [°C]	Pe [Pa]
Invernale	20.0	1169	20.0	1169
Estiva	20.0	1870	20.0	1870

*	La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
	quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

#### Legenda

Tipo struttura: pavimento su terra Codice struttura: pav-t

DESCRIZIONE STRATO	s	λ	C	ρ 37	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	[W/m <sup>2</sup> °C]	[kg/m <sup>3</sup> ]	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Piastrelle in cotto	0.010	0.720		1800.0	27.571	30.329	0.014
Sottofondo in cls magro	0.150	0.930		2200.0	2.757	3.033	0.161
Sottofondi non aerati arg. esp	0.150	0.580		1100.0	17.545	19.300	0.259
Calcestruzzo ordinario	0.300	1.280		2200.0	2.757	3.033	0.234

CONDUTTANZA UNITARIA SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA: 25.000

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.040

SPESSORE TOTALE: 0.610

TRASMITTANZA TOTALE (\*\*):

1.19

7.700

RESISTENZA TERMICA TOTALE: 0.84

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 1.19

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

0.84

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria

ρ Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali (\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### **VERIFICA IGROMETRICA**

Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti	Pi	Te	Pe				
COTABILITATA	[°C]	[Pa]	$[^{\circ}C]$	[Pa]				
Invernale	20.0	1169	10.0	737				
Estiva	20.0	1870	16.0	1091				

*	La struttura non è	soggetta a fenomeni c	di condensa	ınterstızıale.	La differenza	mınıma dı	pressione tra
	quella di saturazio	ne e quella reale è par	ri a DP [Pa]	: 516.98			

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 947.00

Legenda

Tipo struttura: PARETE CONTRO TERRA Codice struttura: PCT

DESCRIZIONE STRATO	S	λ	С	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	[W/m <sup>2</sup> °C]	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Fogli di materiale sintetico	0.005	0.230		1100.0	0.019	0.021	0.022
Parete interna cls armato	0.250	0.700		1600.0	9.650	10.615	0.357
Intercapedine aria PAR. 80mm	0.080	0.510		1.000	193.00	212.30	0.157
Mattone forato 1.1.20 100	0.100	0.370	3.700	1800.0	193.00	212.30	0.270
Malta di cemento	0.010	1.400		2000.0	6.433	7.077	0.007

CONDUTTANZA UNITARIA SUPERFICIALE INTERNA:

7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA: 7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.130

SPESSORE TRASMITTANZA

TOTALE: 0.445 TOTALE (\*\*):

RESISTENZA

0.93 TERMICA TO

TERMICA TOTALE: 1.07

TRASMITTANZA

TOTALE ADOTTATA (\*\*\*): 0.93

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

1.07

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali (\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

# **VERIFICA IGROMETRICA**

#### Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti [°C]	Pi [Pa]	Te [°C]	Pe [Pa]
Invernale	20.0	1169		305
Estiva	20.0	1870	20.0	1870

*	La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
	quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 769.91

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 882.00

# Legenda

Tipo struttura: parete esterna lato 15m

Codice struttura: pe15

DESCRIZIONE STRATO	s	λ	C	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	$[W/m^2$ ° $C]$	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Alluminio	0.005	220.00		2700.0	0.000	0.000	0.000
Feltro resinato lana vetro 11	0.090	0.053		11.000	193.00	212.30	1.698
Alluminio	0.005	220.00		2700.0	0.000	0.000	0.000

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA: 7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA: 25.000

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.040

SPESSORE TOTALE:

TRASMITTANZA TOTALE (\*\*): RESISTENZA

0.54 TERMICA TO

TERMICA TOTALE: 1.87

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 0.54

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

1.87

Legenda

**s** Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

0.100

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### VERIFICA IGROMETRICA

#### Condizioni al contorno

CONDIZIONE	<b>Ti</b> [°C]	Pi [Pa]	Te [°C]	Pe [Pa]	
Invernale	20.0	1169	-8.0	217	
Estiva	20.0	1870	20.0	1637	

La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]:

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a **0.00014** [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 921.00

#### Legenda

Tipo struttura: parete vetrata lato 30m Codice struttura: pe30

DESCRIZIONE STRATO	S	λ	C	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	$[W/m^2$ ° $C]$	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
vetro da finestra	0.010	1.000		2500.0	193.00	212.30	0.010
Intercapedine aria ver. 20 mm	0.050	0.130		1.000	193.00	212.30	0.385
vetro da finestra	0.010	1.000		2500.0	193.00	212.30	0.010
Intercapedine aria ver. 20 mm	0.050	0.130		1.000	193.00	212.30	0.385
vetro da finestra	0.010	1.000		2500.0	193.00	212.30	0.010

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA: 25.000

7.700

1.03

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.040

SPESSORE \_\_\_\_\_ TRASMITTANZA

**TOTALE:** 0.130 **TOTALE** (\*\*):

RESISTENZA

TERMICA TOTALE: 0.97

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 1.03

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

0.97

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### VERIFICA IGROMETRICA

# Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti [°C]	<b>Pi</b> [Pa]	Te [°C]	Pe [Pa]
Invernale	20.0	1169	-8.0	217
Estiva	20.0	1870	20.0	1637

*	La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
	quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 62.769

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 660.00

Legenda

Tipo struttura: soffitto esterno cunicolo Codice struttura: sof-c

DESCRIZIONE STRATO	S	λ	C	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	[W/m <sup>2</sup> °C]	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Malta di calce o calce cemento	0.010	0.900		1800.0	9.650	10.615	0.011
Blocco da solaio 2.1.03i/1 180	0.180	0.599	3.330	1800.0	193.00	212.30	0.300
Calcestruzzo ordinario	0.100	1.280		2200.0	2.757	3.033	0.078
Sottofondo in els magro	0.060	0.930		2200.0	2.757	3.033	0.065
Asfalto	0.050	0.700		2100.0	0.010	0.011	0.071

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.040

**SPESSORE** TOTALE:

TRASMITTANZA **TOTALE** (\*\*):

1.44

7.700

25.000

RESISTENZA TERMICA TOTALE: 0.70

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 1.44

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

0.70

Legenda

Spessore strato S

Conduttività termica del materiale λ

CConduttanza unitaria Massa volumica

 $\delta ax10^{12}$ Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux10^{12}$ Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

0.400

R Resistenza termica dei singoli strati

Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

## VERIFICA IGROMETRICA

# Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti	Pi	Te	Pe
	[°C]	[Pa]	[°C]	[Pa]
Invernale	20.0	1169	-8.0	217
Estiva	20.0	1870	20.0	1637

La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]:

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a 0.11791 [kg/m<sup>2</sup>], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 493.00

Legenda

Tipo struttura: soffitto esterno Codice struttura: sof-e

DESCRIZIONE STRATO	s	λ	C	ρ	δax 10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	$[W/m^2°C]$	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Malta di calce o calce cemento	0.010	0.900		1800.0	9.650	10.615	0.011
Feltro resinato lana vetro 11	0.100	0.053		11.000	193.00	212.30	1.887
Blocco da solaio 2.1.03i/1 180	0.180	0.599	3.330	1800.0	193.00	212.30	0.300
Calcestruzzo ordinario	0.100	1.280		2200.0	2.757	3.033	0.078
Feltro resinato lana vetro 11	0.040	0.053		11.000	193.00	212.30	0.755
Sottofondo in els magro	0.060	0.930		2200.0	2.757	3.033	0.065
Piastrelle in cotto	0.010	0.720		1800.0	27.571	30.329	0.014

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA SUPERFICIALE ESTERNA:

25.000

0.30

7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.040

SPESSORE TOTALE: 0.500

TRASMITTANZA TOTALE (\*\*):

RESISTENZA

TERMICA TOTALE: 3.28

TRASMITTANZA

**TOTALE ADOTTATA (\*\*\*):** 0.30

RESISTENZA TERMICA
TOTALE ADOTTATA:

3.28

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
ρ Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

#### VERIFICA IGROMETRICA

#### Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti	Pi	Te	Pe						
	[°C]	[Pa]	[°C]	[Pa]						
Invernale	20.0	1169	-8.0	217						
Estiva	20.0	1870	20.0	1637						

La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]:

\* La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a 1.79195 [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1014.0

#### Legenda

Tipo struttura: Solaio interno Codice struttura: sol-i

DESCRIZIONE STRATO	S	λ	C	ρ	δax10 <sup>12</sup>	δux10 <sup>12</sup>	R
(dall'interno verso l'esterno)	[m]	[W/m°C]	$[W/m^2$ ° $C]$	$[kg/m^3]$	[kg/msPa]	[kg/msPa]	[m <sup>2</sup> °C/W]
Malta di calce o calce cemento	0.010	0.900		1800.0	9.650	10.615	0.011
Blocco da solaio 2.1.03i/1 180	0.180		3.330	1800.0	193.00	212.30	0.300
Sabbia secca (um. inf. 1%)	0.090	0.600		1700.0	12.867	14.153	0.150
Calcestruzzo ordinario	0.030	1.280		2200.0	2.757	3.033	0.023
Piastrelle in ceramica	0.010	1.000		2300.0	0.965	1.061	0.010

CONDUTTANZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA:

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE INTERNA (\*): 0.130

CONDUTTANZA UNITARIA

7.700

1.33

SUPERFICIALE ESTERNA: 7.700

RESISTENZA UNITARIA

SUPERFICIALE ESTERNA (\*): 0.130

SPESSORE TRASMITTANZA

TOTALE: 0.320 TOTALE (\*\*):

RESISTENZA

TERMICA TOTALE: 0.75

TRASMITTANZA

TOTALE ADOTTATA (\*\*\*): 1.33

RESISTENZA TERMICA TOTALE ADOTTATA:

0.75

Legenda

s Spessore strato

λ Conduttività termica del materiale

C Conduttanza unitaria
Massa volumica

 $\delta ax 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 0-50%  $\delta ux 10^{12}$  Permeabilità al vapore nell'intervallo di umidità relativa 50-95%

R Resistenza termica dei singoli strati

(\*) Inverso delle conduttanze unitarie superficiali

(\*\*) Inverso della resistenza termica totale

(\*\*\*) Tenendo conto di eventuali incrementi di sicurezza o di strutture speciali (UNI 7357-74)

# **VERIFICA IGROMETRICA**

# Condizioni al contorno

CONDIZIONE	Ti [°C]	<b>Pi</b> [Pa]	Te [°C]	Pe [Pa]	
Invernale	20.0	1169	20.0	1169	
Estiva	20.0	1870	20.0	1637	

*	La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La differenza minima di pressione tra
	quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

La struttura è soggetta a fenomeni di condensa interstiziale. La quantità stagionale di condensato è pari a [kg/m²], tale quantità può rievaporare durante la stagione estiva.

\* La struttura non è soggetta a fenomeni di condensa superficiale. La differenza minima di pressione tra quella di saturazione e quella reale è pari a DP [Pa]: 1169.0

Legenda

# Trasmittanza termica degli elementi divisori tra alloggi

# Caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio

Ag

Tipo componente: 1.4 x 1.6 Codice componente: F1

Af

DESCRIZIONE	$[m^2]$	$[m^2]$	[m]	[W/m <sup>2</sup> °C]	[W/m²°C]	[W/m°C]	$[W/m^2$ ° $C]$
SERRAMENTO SINGOLO	1.60	0.64	8.08	2.600	2.600		2.600
	SISTENZA UNI PERFICIALE II		CONDUTTANZ SUPERFICIAL	ZA UNITARIA E INTERNA:			
	SISTENZA UN PERFICIALE E		CONDUTTANZ SUPERFICIAL	ZA UNITARIA E ESTERNA:			

Lg

RESISTENZA TERMICA TRASMITTANZA **TOTALE** (\*\*): TOTALE:

Κl

Kw

Legenda

Area del vetro Area del telaio

Ag Af Lg Kg Kf Kl Lunghezza della superficie vetrata Trasmittanza termica dell'elemento vetrato

Trasmittanza termica del telaio

DESCRIZIONE

Trasmittanza lineica (nulla in caso di vetro singolo) KwTrasmittanza termica totale del serramento Inverso delle conduttanze unitarie superficiali Inverso della resistenza termica totale

# **DATI CLIMATICI DELLA LOCALITA'**

		Alt. [m.s.l.]	Lat. [Deg]	Grad Vert.	Rg vent	Zona vent	Mare [km]	V.vent [m/s]
Comune	BARDONECCHIA	1313	45.04	0.006	A	3	80	2.224
Provincia di riferimento	TORINO	239	45.07			1		0.800
2° Prov. per la radiazione solare	AOSTA		45.44					

# Andamento annuale delle temperature [°C] e delle irradiazioni solari [MJ/m²]

DESCRIZIONE	GEN	FEB	MAR	APR	MAG	GIUG	LUGL	AGOS	SETT	ОТТ	NOV	DIC
Temperatura	-5.6	-2.8	2.2	6.7	10.7	15.1	17.3	16.6	12.8	6.6	0.8	-4.0
Irradiazione sul piano orizzontale	5.0	7.8	12.2	17.1	19.7	21.6	23.7	18.6	13.5	9.3	5.5	4.7
Irradiazione sul piano verticale Nord	1.8	2.5	3.7	5.5	7.6	9.1	9.1	6.3	4.2	2.9	1.9	1.5
Irradiazione sul piano verticale NE-NO	1.9	3.2	5.5	8.4	10.6	11.9	12.7	9.4	6.3	3.9	2.2	1.7
Irradiazione sul piano verticale Sud	8.9	10.7	11.9	11.3	9.8	9.5	10.7	10.7	11.2	11.7	9.0	9.6
Irradiazione sul piano verticale SE-SO	7.0	9.1	11.3	12.5	12.1	12.2	13.8	12.5	11.3	10.0	7.2	7.4
Irradiazione sul piano verticale E-O	4.1	6.1	8.9	11.8	13.0	14.0	15.5	12.6	9.6	7.1	4.4	4.0

# **DESCRIZIONE DELL'EDIFICIO**

# Superfici esterne e volumi lordi di ogni alloggio

Descrizione	Superficie	Volume	S/V
	$[m^2]$	$[m^3]$	[1/m]
Generatore 1	2489	6553	0.38
Generatore 2	2065	4272	0.48
Generatore 3	1755	3977	0.44

# Esposizione dell'edificio

Orientamento: 0=Nord, 90=Est, 180=Sud, 270=Ovest; Inclinazione: 0=tetti o soffitti, 90=pareti verticali, 180=porticati Unità di misura: [m]

Cod.:	S-SO	S-SO	Orientamento: 203	Inclinazione: 90
Cod.:	Sof	Tetto	Orientamento:	Inclinazione:
Cod.:	O-NO	O-NO	Orientamento: 293	Inclinazione: 90
Cod.:	E-SE	E-SE	Orientamento: 113	Inclinazione: 90
Cod.:	N-NE	N-NE	Orientamento: 23	Inclinazione: 90

# TIPOLOGIE EDILIZIE PRESENTI NELL'EDIFICIO

#### **Porte**

Cod.	Descrizione	Trasmittanza [W/m² °C]	Colore [c/m/s]	Superficie [m²]	Incremento di sicurezza	Permeabilità Aria [m³/hm²]
p1	Porta interna	2.50	M	1.68	1.00	
p2	Portone	2.20	M	2.64	1.00	

#### Ponti termici

Cod.	Descrizione	K lineico
Cou.	Descrizione	[W/m°C]

#### Finestre: schermi solari

I	Cod.	Descrizione	Rif	Descrizione schermo	Fc	Descrizione vetro	g
	F1	1.4 x 1.6			0.80		0.70

# Finestre (seguito): permeabilità all'aria e aggetti

Cod.	Serramento	Cassonetto	L.Cas.	Orizzon.	Orizzon.	Vert. Dx	Vert. Dx	Vert. Sx	Vert. Sx
				Prof.	Dist.	Prof.	Dist.	Prof.	Dist.
	$[m^3/hm^2]$	[m <sup>3</sup> /hm]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
F1									

# Scambio termico con il terreno (UNI 10346)

Pavimento su terra		
Tipo: PAVIMENTO INTERRATO		
Codice di input: pst		
Codice della struttura pavimento	: 3	
Codice della struttura muraria perimetrale	: <b>4</b>	
Area	: 1215.	$[m^2]$
Perimetro scambiante	: <b>338.0</b>	[m]
Lambda del terreno	: <b>2.000</b>	[W/m°C]
Profondità pavimento al di sotto del livello del terreno	: <b>2.600</b>	[m]
Coefficiente di accoppiamento termico in regime stazionario	: 745.3	[W/°C]

#### DATI RELATIVI ALL'ALLOGGIO: Generatore 1

Volume (V) degli ambienti climatizzati al lordo delle

strutture che li delimitano : 6552.60 [m³]
Superficie esterna (S) che delimita il volume V : 2488.70 [m²]

Rapporto S/V : 0.38

Massa efficace dell'involucro edilizio : 723.66 [kg/²]

#### Coefficiente volumico di dispersione termica per trasmissione CD

#### Numero di volumi d'aria ricambiati in un'ora

Zona : unica

Valore di progetto calcolato secondo UNI 10344 : **0.70** [Vol /h] Valore minimo imposto da norme specifiche se esistenti : [Vol /h]

Ventilazione meccanica

Portata d'aria di ricambio : [Vol/h]
Portata d'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero di calore : [Vol/h]
Rendimento termico delle apparecchiature di recupero di calore : [%]

#### Specifiche dei generatori di energia (rendimenti come da allegato VI D.P.R. 660/96)

Tipo : GENERATORE A COMBUSTIONE

Fluido termovettore : acqua

Valore nominale della potenza termica utile Pn : 44.20 [kW]

Rendimento termico utile a Pn:

- valore di progetto : 90.00 [%] - valore minimo prescritto dal regolamento : 87.29 [%] (84+2logPn)

Rendimento termico utile al 30 % Pn:

- valore di progetto : **87.60** [%]

- valore minimo prescritto dal regolamento : **84.94** [%] (80+3logPn)

Combustibile utilizzato : gas

#### Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

Rendimento di produzione
Rendimento di regolazione
Rendimento di distribuzione
Rendimento di emissione

: 95.42 [%]
: 96.00 [%]
: 95.00 [%]

#### Valore del rendimento globale medio stagionale

Valore di progetto : 85.28 [%] Valore minimo imposto dal regolamento : 69.94 [%]

# Fabbisogno energetico normalizzato per la climatizzazione invernale

Valore di progetto : **39.49** [kJ/m³ g °C] calcolato secondo UNI 10344 Valore limite : **50.41** [kJ/m³ g °C] art. 8 c.7 del regolamento.

#### DATI RELATIVI ALL'ALLOGGIO: Generatore 2

Volume (V) degli ambienti climatizzati al lordo delle

strutture che li delimitano : 4271.90 [m³] Superficie esterna (S) che delimita il volume V : 2064.72 [m²]

Rapporto S/V : 0.48

Massa efficace dell'involucro edilizio : 607.29 [kg/²]

## Coefficiente volumico di dispersione termica per trasmissione CD

#### Numero di volumi d'aria ricambiati in un'ora

Zona : unica

Valore di progetto calcolato secondo UNI 10344 : **0.70** [Vol /h] Valore minimo imposto da norme specifiche se esistenti : [Vol /h]

Ventilazione meccanica

Portata d'aria di ricambio : [Vol/h]
Portata d'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero di calore : [Vol/h]
Rendimento termico delle apparecchiature di recupero di calore : [%]

#### Specifiche dei generatori di energia (rendimenti come da allegato VI D.P.R. 660/96)

Tipo : GENERATORE A COMBUSTIONE

Fluido termovettore : acqua

Valore nominale della potenza termica utile Pn : 44.20 [kW]

Rendimento termico utile a Pn:

- valore di progetto : 90.00 [%] - valore minimo prescritto dal regolamento : 87.29 [%] (84+2logPn)

Rendimento termico utile al 30 % Pn:

- valore di progetto : **87.60** [%]

- valore minimo prescritto dal regolamento : **84.94** [%] (80+3logPn)

Combustibile utilizzato : gas

#### Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

Rendimento di produzione
Rendimento di regolazione
Rendimento di distribuzione
Rendimento di emissione

: 96.41 [%]
: 96.00 [%]
: 95.00 [%]

#### Valore del rendimento globale medio stagionale

Valore di progetto : **86.17** [%] Valore minimo imposto dal regolamento : **69.94** [%]

# Fabbisogno energetico normalizzato per la climatizzazione invernale

Valore di progetto : **44.94** [kJ/m³ g °C] calcolato secondo UNI 10344 Valore limite : **54.75** [kJ/m³ g °C] art. 8 c.7 del regolamento.

#### DATI RELATIVI ALL'ALLOGGIO: Generatore 3

Volume (V) degli ambienti climatizzati al lordo delle

strutture che li delimitano : 3977.33 [m³]
Superficie esterna (S) che delimita il volume V : 1755.17 [m²]

Rapporto S/V : 0.44

Massa efficace dell'involucro edilizio : 607.29 [kg/²]

## Coefficiente volumico di dispersione termica per trasmissione CD

#### Numero di volumi d'aria ricambiati in un'ora

Zona : unica

Valore di progetto calcolato secondo UNI 10344 : **0.70** [Vol /h] Valore minimo imposto da norme specifiche se esistenti : [Vol /h]

Ventilazione meccanica

Portata d'aria di ricambio : [Vol/h]
Portata d'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero di calore : [Vol/h]
Rendimento termico delle apparecchiature di recupero di calore : [%]

#### Specifiche dei generatori di energia (rendimenti come da allegato VI D.P.R. 660/96)

Tipo : GENERATORE A COMBUSTIONE

Fluido termovettore : acqua

Valore nominale della potenza termica utile Pn : 31.60 [kW]

Rendimento termico utile a Pn:

- valore di progetto : 90.80 [%] - valore minimo prescritto dal regolamento : 87.00 [%]

Rendimento termico utile al 30 % Pn:

- valore di progetto : **87.60** [%]

- valore minimo prescritto dal regolamento : **84.50** [%] (80+3logPn)

Combustibile utilizzato : gas

#### Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

Rendimento di produzione
Rendimento di regolazione
Rendimento di distribuzione
Rendimento di emissione

: 99.05 [%]
: 96.00 [%]
: 95.00 [%]

#### Valore del rendimento globale medio stagionale

Valore di progetto : **88.53** [%] Valore minimo imposto dal regolamento : **69.50** [%]

# Fabbisogno energetico normalizzato per la climatizzazione invernale

Valore di progetto : **44.79** [kJ/m³ g °C] calcolato secondo UNI 10344 Valore limite : **52.94** [kJ/m³ g °C] art. 8 c.7 del regolamento.

## g) ELEMENTI CHE MOTIVANO DEROGHE A NORME FISSATE DAL REGOLAMENTO

E'stato applicato integralmente quanto prescritto dalla normativa.

#### h) VALUTAZIONI PER L'UTILIZZO DELLE FONTI RINNOVABILI DI ENERGIA

Vista l'insolazione del sito si è prevista l'installazione di sistemi ad energia solare.

#### i) DOCUMENTAZIONE ALLEGATA

Disegni su formato A1: con la distribuzione dell'impianto termico e lo schema dello stesso. ALLEGATO Contenente la relazione sul calcolo del fabbisogno di energia che e' stato realizzato facendo capo integralmente alle norme UNI citate nel DPR 412 del 28-8-1993.

#### I) DICHIARAZIONE DI RISPONDENZA

Il sottoscritto Corrado Trasino iscritto all'albo dell'ordine degli ingegneri della Regione Autonoma Valle d'Aosta, iscrizione n. 320

- a conoscenza delle sanzioni previste dall'art. 34 comma 3 della legge 9 gennaio 1991 n. 10, dichiara sotto la propria personale responsabilità che:
- a) il progetto relativo alle opere di cui sopra e' rispondente alle prescrizioni contenute nella legge 9 gennaio 1991 n. 10 e nei suoi regolamenti attuativi, in particolare al decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n.412, relativo alla progettazione, installazione, esercizio e manutenzione degli impianti termici.
- b) i dati e le informazioni contenuti nella relazione tecnica sono conformi a quanto contenuto o desumibile dagli elaborati progettuali.

Data: 17/12/2004 Il progettista

# **ALLEGATO**

# **RELAZIONE SUL CALCOLO**

# NORME UNI UTILIZZATE

CALCOLO DEL FABBISOGNO DI ENERGIA	UNI 10344
TRASMITTANZA TERMICA DEI COMPONENTI FINESTRATI	UNI 10345
SCAMBI DI ENERGIA TRA TERRENO ED EDIFICIO	UNI 10346
ENERGIA TERMICA SCAMBIATA DALLE TUBAZIONI	UNI 10347
RENDIMENTO DEI SISTEMI DI RISCALDAMENTO	UNI 10348
DATI CLIMATICI	UNI 10349
CONDUTTIVITA' TERMICA E PERMEABILITA' AL VAPORE DEI	
MATERIALI DA COSTRUZIONE	UNI 10351
MURATURE E SOLAI	
VALORI DELLA RESISTENZA TERMICA E METODO DI CALCOLO	UNI 10355
ISOLAMENTO DEGLI IMPIANTI DI RISCALDAMENTO E	
RAFFRESCAMENTO DEGLI EDIFICI	UNI 10376
FABBISOGNO ENERGETICO CONVENZIONALE NORMALIZZATO	UNI 10379

# CALCOLO DEL FABBISOGNO **DELL'ALLOGGIO: Generatore 1, ZONA: unica**

Superficie calpestabile: 1171.39 [m²] Superficie netta disperdente: 2855.95 [m²] Volume netto riscaldato: 5758.93 [m³]

# COMPONENTI EDILIZI CHE DELIMITANO LA ZONA

#### Componenti opachi confinanti con l'esterno

Cod.	Descrizione	Esposizione	S.Lorda	S.Netta	K	Ht	Fer	Fo	Fa	Ae
			$[m^2]$	$[m^2]$	W/m <sup>2</sup> °C	[W/°C]				$[m^2]$
pe30	parete vetrata lato	S-SO	387.30	387.30	1.032	399.6	1.00	1.00	1.00	9.59
sof-c	soffitto esterno cun	Tetto	68.35	68.35	1.438	98.29	0.80	1.00	1.00	1.89
sof-e	soffitto esterno	Tetto	419.45	419.45	0.305	127.9	0.80	1.00	1.00	2.46
PCT	PARETE CONTRO TERRA	O-NO	56.24	56.24	0.932	52.42	1.00	1.00	1.00	4.08
pe15	parete esterna lato	O-NO	87.30	87.30	0.535	46.73	1.00	1.00	1.00	1.12
b3	muro portante intern	E-SE	79.36	79.36	0.946	75.04	1.00	1.00	1.00	5.85
pe15	parete esterna lato	E-SE	88.32	88.32	0.535	47.28	1.00	1.00	1.00	1.13
pe30	parete vetrata lato	N-NE	171.66	171.66	1.032	177.1	1.00	1.00	1.00	4.25

Totale Ht: 1024.45

od.	Descrizione	Esposizione	Pi	N° [	S m²]	<b>K</b> W/m²°C	Ht [W/°C]	Alt. [m]	X [Deg]	Fo	Fa	A [m
					Т	Γotale Ht:		]				
			Pont	i termic	i							
	Cod.	Descrizione		Numer		. <b>tot.</b> [m]	Klin [W/ m <sup>c</sup>			Ht V/°C]		

# Scambio termico con zone a temperatura fissa

Esposizione	Tipo	Cod.	Descrizione	<b>K - K lin</b> [W/(m²,m)°C]	N°	S. Lorda [m²]	S. Netta [m²]	Lung. [m]	Hia [W/°C ]
parete su loc. non s	Parete	b3	muro portante intern	0.95		70.01	70.01		66.20

# **VENTILAZIONE ED INFILTRAZIONI**

# Valore convenzionale (UNI 10344 prospetto II)

Tipo schermatura : NON SCHERMATO

Permeabilita' dei serramenti : MEDIA Ricambi d'aria : 0.70[Vol/h]

#### Riepilogo

Ricambio d'aria totale (valore medio nelle 24 ore)	0.70	[Vol/h]
Coefficiente di dispersione per ventilazione (Hv)	1343.7	[W/°C]

# RIEPILOGO GENERALE DEI FATTORI DI DISPERSIONE VERSO L'ESTERNO

(esclusi pavimenti su terreno e locali a temperatura fissata)

 δT= T interna operante - T esterna
 [W/°C]

 Superfici opache esterne e porte
 1024.4

 Finestre e superfici trasparenti esterne
 Ponti termici esterni

 Attraverso locali non riscaldati
 1343.7

 Ventilazione ed infiltrazioni
 1343.7

 TOTALE Hest.:
 2368.2

# RIEPILOGO DELL'IRRAGGIAMENTO [MJ]

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE ORIZZ.	Aei = 4	34 [m²]				
1259	710	632	670	947	1644	2229				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE SO-SE	Aei = 16.5	57 [m²]				
5163	3569	3785	3610	4200	5802	6202				
	1	1	1	1	1	_	1	1	1	1
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE NO-NE	Aei = 9.	46 [m²]				
1148	624	498	557	847	1615	2395				
				_						
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
[Qse] TOTAL	E IRRAGGIA	AMENTO S	ULLE SUP	PERFICI O	PACHE					
7570	4904	4915	4837	5994	9060	10825				
				_						
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
[Qsi] TOTAL	E IRRAGGIA	MENTO S	ULLE SUP	ERFICI TF	RASPAREN	NTI				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr				
TOTALE IRR	RAGGIAMEN	TO Qs								
7570	4904	4915	4837	5994	9060	10825				

# **CARICHI INTERNI**

TIPO DI CARICO	[MJ/m <sup>2</sup> ]	Totale [MJ]

TOTALE [MJ]

# **CAPACITÀ TERMICA**

Codice	Descrizione Struttura	Tipo	Sup.	Ср	C.Tot.
Strutt.			$[m^2]$	[kJ/°Cm²]	[kJ/°C]
1	muro portante interno	Parete Esterna non isolata	149.37	72.8	10876.8
3	pavimento su terra	Parete Esterna non isolata	405.33	139.4	56487.2
4	PARETE CONTRO TERRA	Parete Esterna non isolata	410.20	160.4	65803.8
5	parete esterna lato 15m	Parete Esterna non isolata	175.62	26.9	4718.92
6	parete vetrata lato 30m	Parete Esterna non isolata	558.95		
7	soffitto esterno cunicolo	Parete Esterna non isolata	68.35	110.9	7579.30
8	soffitto esterno	Parete Esterna non isolata	419.45	40.7	17067.7
2	divisorio10	Parete Interna o solaio non isolato	2293.6	65.5	150282.

Capacità termica totale	312816	[kJ/°C]
Coefficiente dispersione termica globale (Hk)	2616.8	[W/°C]
Costante di tempo (tc)	32.4	[h]

# RIEPILOGO DELLA ZONA

Ott	Nov	Dia	Con	Eab	Mor	A	I	1	1	ı	
Ott [TOp] ANDA	Nov	Dic LA TEMPI	Gen	Feb	Mar	Apr NELLA 70	ONA IOCI			<u> </u>	1
	1		ı		1	1	JNA [*C]		1	1	
18.93	18.46	18.08	17.95	18.17	18.57	18.93					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTe] DELTA	T CON L'ES	TERNO TO	Op - TEM [	[°C]							
12.36	17.70	22.11	23.58	21.01	16.41	12.27					
		ı	l	ı	l		I	1		I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[N] NUMERO	GIORNI DE	L MESE									
31	30	31	31	28	31	30					
		l		l				1			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qest] SCAM	BIO CON L'E	STERNO 8	86400 x N x	dTe x Hest	[MJ]						
78393	108618	140250	149587	120352	104069	75299					
						1		<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTs] DELTA	1	l .	l .				1	1	1	1	1
18.75	18.29	17.90	17.77	18.00	18.40	18.76					
16.75	10.27	17.50	17.77	10.00	10.40	16.70					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	1		1	1	
[Qg] SCAMB							I			I	
	1		1		1	1	1	1	I	1	
12486	11784	11922	11836	10826	12252	12089					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	A	T	1	1	ı	1
[dTa] DELTA	1	L	l	reb	Iviai	Apr					<u> </u>
	1	1		10.15	10.55	12.02	1		1	1	
12.93	12.46	12.08	11.95	12.17	12.57	12.93					
0,11		D:		F 1			ı		1	1	
Ott	Nov IO CON paret	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	20	<u> </u>			<u> </u>
[Qa] SCAMB	1		ı		1	1	20 T	1	1	1	1
2292	2138	2141	2119	1950	2229	2219					
r	1			1			1		,		_
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr		<u> </u>			<u> </u>
[QL] TOTAL	1		1		ı		T	Т	1	1	1
93171	122541	154313	163542	133127	118551	89607					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr		<u> </u>			<u> </u>
TOTALE IRE	RAGGIAMEN	TO Qs [M.	וי	1		•		_			_
7570	4904	4915	4837	5994	9060	10825					
	•					•	•	•	•	•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
TOTALE API	PORTI GRAT	UITI (Sor	genti Inter	ne [Qi] 0	.0 ) [MJ]						
7570	4904	4915	4837	5994	9060	10825					
	1	<u> </u>	<u>l</u>	<u> </u>	<u> </u>	1	1	<u> </u>	1	1	1
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
GAMMA											
	1	1	<u> </u>	1	l .		I	I	1	l	<u> </u>

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Eu] FATTOI	RE DI UTILIZ	ZZAZIONE	DEGLI AI	PPORTI GI	RATUITI						
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00					
			1	1		l	1	l	I	I	l
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Fig] FATTO	RE DI RIDUZ	ZIONE DEL	L'APPOR	TO DELLE	SORGENT	II INTERN	NE E SOL	ARI t'=	36.30 t" =	29.94	
0.33	0.44	0.52	0.55	0.50	0.41	0.33					
			1	1		l	1		I	I	l
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Fil] FATTOI	RE DI RIDUZ	IONE DEL	L'ENERGI	A DISPER	SA PER TE	RASMISSI	ONE E VI	ENTILAZ	ONE N'a	g = 19  N'd	g = 18
0.28	0.33	0.37	0.39	0.36	0.32	0.28					
	1	1	1	I	l	L	1	1	<u> </u>	<u> </u>	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qh] FABBIS	OGNO IN RE	GIME CO	NTINUO =	(QL-Qse)-H	Eu•(Qi+Qsi)	[MJ]					
85601	117638	149397	158704	127133	109491	78782					
				<u> </u>							
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhvs] FABB	ISOGNO IN O	CONDIZIO	NI REALI	(Intermitte	nza) = k∙[Fi	l·(QL-Qse)	-Eu·Fig·(C	Qsi+Qi)] [N	[AJ] $k=1$ .	11	
26471	43291	62244	68695	51423	38739	24282					
							1				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhr] FABBI	SOGNO (Inte	rmittenza) =	Qhvs/(Ee-	Ec) + Qh2o	[MJ] Ee =	0.98  Ec = 0	.96 Qh2o	= 0.0			
28136	46015	66161	73018	54658	41177	25810					
				<u> </u>	l		1				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
	DICOCNO (A	1 ara)= Ob/	$(F_0,F_0) + C$	h2a [M I] E	e = 0.98  Fc		20 = 0.0		1		
[Qhr-24] FAE	BBISOGNO (2	4 ore)– Qii/	(Ec.Ec) - C	չուքն լունյ ե	. 0.70 EC	0.50 QII	LU 0.0				

# CALCOLO DEL FABBISOGNO GLOBALE DELL'EDIFICIO

# SISTEMA DI PRODUZIONE DELL'ENERGIA

# **Generatore a combustione**

Modello: Caldaia 44.2 KW	Numero di generatori:	1
Fluido vettore: acqua Co	mbustibile: gas	
Potenza nominale utile del sistema di produzion	e : <b>44200</b>	[W]
Potenza nominale del focolare	: <b>49100</b>	[W]
Perdite termiche di combustione con bruciatore	funzionante : 7.74	[%]
Perdite termiche al camino con bruciatore spento	o : <b>0.10</b>	[%]
Perdite dell'involucro del generatore	: <b>2.26</b>	[%]
Potenza elettrica assorbita dal bruciatore	: 25	[W]
Temperatura media dell' acqua nel generatore	: 55.0	[°C]

# RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento continuo)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr-24] F	ABBISOGNO	TOTALE	ZONE = S	omma Qhr	-24 [MJ]						
90988	125040	158798	168691	135133	116380	83740					
										l .	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDIM	MENTO DI DI	STRIBUZI	ONE UNI	10348 PRO	SPETTO I	V - TIPO E	DIFICIO A	4			
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
			l	l	l	l	l	l		I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qp] ENERGI	A TERMICA	FORNITA	DAL SIST	EMA DI P	RODUZIO	NE = TotQl	hr/Ed [MJ]				
95777	131621	167156	177569	142245	122505	88147					
L											
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTOR	RE DI CARIC	O UTILE [	%]								
80.56	114.54	140.85	149.65	132.68	103.13	76.59					
							l			l	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDIN	MENTO TERM	MICO UTI	LE MEDIO	MENSILE	E [%]						
90.33	90.93	91.20	91.27	91.12	90.77	90.22					
L											
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIM	ENTO DI PR	ODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
89.42	90.28	90.66	90.76	90.56	90.05	89.28					
	1		I	I	I	I	I	I	I	I.	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Q] FABBISO	GNO ENERG	IA PRIMA	RIA = Qp/I	Ep [MJ]							
107105	145793	184368	195639	157071	136037	98736					

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime continuo (UNI 10379)

# RISULTATI FINALI E VERIFICA DI LEGGE

Fabbisogno totale stagionale :	: 1024749	[MJ]
Volume riscaldato	: 6552.6	$[m^3]$
Numero di giorni del periodo di riscaldamento	: 200	[g]
Differenza di temperatura media stagionale	: 19.8	[°C]
Fabbisogno energetico normalizzato (FEN)	: 39.492	[kJ/m³ g°C]
Coefficiente di dispersione volumica (CD)	: 0.312	$[W/m^3 \circ C]$
Numero di ricambi d'aria (valore medio nelle 24 h)	: 0.50	[Vol/h]
Irradianza solare media sul piano orizzontale	: 81.19	$[W/m^2]$
Apporti gratuiti interni	: 0.81	$[W/m^3]$
Coefficiente di utilizzazione apporti gratuiti	: 0.903	
Rendimento globale, valore minimo richiesto	: 69.94	[%]
FEN-lim (valore massimo ammesso):	: 50.408	[kJ/m <sup>3</sup> g°C]

# VERIFICA DELL' ARTICOLO 7 COMMA 7 DEL DPR 412

Installazione di dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente

Mese di maggiore insolazione : **Marzo**Radiazione solare : **9060.03** 

Apporti interni : [MJ]
Fabbisogno di energia primaria : 136036.96 [MJ]

$$\frac{Qs + Qi}{Q} = 0.07 < 0.2$$

[MJ]

Pertanto non e' richiesto l'installazione di nessun dispositivo di regolazione.

# RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento intermittente)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr] FAE	BBISOGNO T	OTALE ZO	NE = Som	ma Qhr [M	IJ]						
28136	46015	66161	73018	54658	41177	25810					
			I.	I.			I I		I.		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDIN	MENTO DI D	ISTRIBUZI	ONE UNI	10348 PRC	SPETTO I	V - TIPO E	EDIFICIO A	<b>\</b>			
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qp] ENERG	IA TERMICA	FORNITA	DAL SIST	EMA DI P	RODUZIO	NE = TotQ	hr/Ed [MJ]				
29617	48437	69643	76861	57535	43344	27168					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTOI	RE DI CARIC	O UTILE [	%]								
-52.80	-77.55	-107.77	-118.90	-98.60	-67.20	-59.40					
									<u> </u>		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDI	MENTO TER	MICO UTI	LE MEDIC	MENSILI	E [%]						
95.71	94.62	93.99	93.83	94.14	94.98	95.33					
		l	l	l	ĺ	1			l	ı	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIM	IENTO DI PE	RODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
97.36	95.71	94.75	94.52	94.98	96.24	96.78					
			<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>				<u> </u>		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Q] FABBISO	GNO ENERO	GIA PRIMA	RIA = Qp/	Ep [MJ]	•	•				•	
30421	50609	73503	81316	60579	45037	28073					
			0.0.0								

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime intermittente o attenuato

# Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

- rendimento di regolazione [%] : 96.00 - rendimento di distribuzione [%] : 95.00 - rendimento di emissione [%] : 98.00 - rendimento di produzione [%] : 95.42

# Valore del rendimento globale medio stagionale

- valore di progetto [%] :85.28 - valore minimo imposto dal regolamento [%] :69.94

# CALCOLO DEL FABBISOGNO DELL'ALLOGGIO: Generatore 2, ZONA: unica

Superficie calpestabile: 945.37 [m²] Superficie netta disperdente: 2286.77 [m²] Volume netto riscaldato: 3631.02 [m³]

# COMPONENTI EDILIZI CHE DELIMITANO LA ZONA

## Componenti opachi confinanti con l'esterno

Cod.	Descrizione	Esposizione	S.Lorda	S.Netta	K	Ht	Fer	Fo	Fa	Ae
			$[m^2]$	$[m^2]$	W/m <sup>2</sup> °C	[W/°C]				$[m^2]$
pe30	parete vetrata lato	S-SO	229.75	229.75	1.032	237.0	1.00	1.00	1.00	5.69
sof-e	soffitto esterno	Tetto	415.35	415.35	0.305	126.6	0.80	1.00	1.00	2.43
pe15	parete esterna lato	O-NO	116.97	116.97	0.535	62.62	1.00	1.00	1.00	1.50
pe15	parete esterna lato	E-SE	117.21	117.21	0.535	62.75	1.00	1.00	1.00	1.51
pe30	parete vetrata lato	N-NE	229.52	229.52	1.032	236.8	1.00	1.00	1.00	5.68

Totale Ht: **725.94** 

# Superfici trasparenti

Cod.	Descrizione	Esposizione	Pi	N°	S [m²]	<b>K</b> W/m²°C	Ht [W/°C]	Alt. [m]	X [Deg]	Fo	Fa	Ae [m²]
Totale Ht:												

# Ponti termici

[m] [W/m°C] [W/°C]	Cod.	Descrizione	Numero	L. tot.	Klin.	Ht
				[m]	[W/m°C]	[W/°C]

Totale Ht

# Scambio termico con zone a temperatura fissa

Esposizione	Tipo	Cod.	Descrizione	K - K lin [W/(m²,m)°C]	N°	S. Lorda [m²]	S. Netta [m²]	Lung. [m]	Hia [W/°C
Loc.non cond.	Parete	di-10	divisorio10	1.89		34.58	34.58		65.40

# **VENTILAZIONE ED INFILTRAZIONI**

# Valore convenzionale (UNI 10344 prospetto II)

Tipo schermatura : NON SCHERMATO

Permeabilita' dei serramenti : MEDIA Ricambi d'aria : 0.70[Vol/h]

# Riepilogo

Ricambio d'aria totale (valore medio nelle 24 ore)	0.70	[Vol/h]
Coefficiente di dispersione per ventilazione (Hv)	847.24	[W/°C]

# RIEPILOGO GENERALE DEI FATTORI DI DISPERSIONE VERSO L'ESTERNO

(esclusi pavimenti su terreno e locali a temperatura fissata)

δT= T interna operante - T esterna	[W/°C]
Superfici opache esterne e porte	725.9
Finestre e superfici trasparenti esterne	
Ponti termici esterni	
Attraverso locali non riscaldati	
Ventilazione ed infiltrazioni	847.2
TOTALE Hest.	: 1573.2

# RIEPILOGO DELL'IRRAGGIAMENTO [MJ]

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE ORIZZ	. Aei = 2.	43 [m²]			
705	398	354	375	530	920	1248			
			•	•		•	•	•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE SO-SE	Aei = 7.2	0 [m <sup>2</sup> ]			
2242	1550	1643	1568	1824	2519	2693			
		_						•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
IRRAGGIAM	ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE NO-NE	Aei = 7.	19 [m²]			
873	474	379	423	644	1227	1820			
		_							
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
[Qse] TOTAL	E IRRAGGIA	AMENTO S	ULLE SUP	PERFICI O	PACHE				
3819	2422	2376	2366	2998	4666	5760			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
[Qsi] TOTALI	E IRRAGGIA	MENTO S	ULLE SUP	ERFICI TI	RASPAREN	NTI			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr			
TOTALE IRR	AGGIAMEN	TO Qs							
3819	2422	2376	2366	2998	4666	5760			

# **CARICHI INTERNI**

TIPO DI CARICO	$[MJ/m^2]$	Totale [MJ]

TOTALE [MJ]

# CAPACITÀ TERMICA

Codice	Descrizione Struttura	Tipo	Sup.	Ср	C.Tot.	
Strutt.			$[m^2]$	[kJ/°Cm²]	[kJ/°C]	
2	divisorio10	Parete Esterna non isolata	34.58	77.4	2677.40	
3	pavimento su terra	Parete Esterna non isolata	461.78	139.4	64353.7	
4	PARETE CONTRO TERRA	Parete Esterna non isolata	149.81	160.4	24031.8	
5	parete esterna lato 15m	Parete Esterna non isolata	234.18	26.9	6292.60	
6	parete vetrata lato 30m	Parete Esterna non isolata	459.27			
8	soffitto esterno	Parete Esterna non isolata	415.35	40.7	16900.9	
2	divisorio10	Parete Interna o solaio non isolato	2293.6	65.5	150282.	

Capacità termica totale	264539	[kJ/°C]
Coefficiente dispersione termica globale (Hk)	1856.4	[W/°C]
Costante di tempo (tc)	38.2	[h]

# RIEPILOGO DELLA ZONA

0#	Nov	Dia	Can	Eab	Mor	A	I		I	ı	
Ott  [TOp] ANDAM	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	ONA IOCI				
	1			1	ı	1	JNA [*C]		1	1	
18.93	18.46	18.08	17.95	18.17	18.57	18.93					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTe] DELTA	T CON L'ES	TERNO TO	Op - TEM [	°C]							
12.36	17.70	22.11	23.58	21.01	16.41	12.27					
	l			l	l	1	I		I	I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[N] NUMERO	GIORNI DEI	L MESE									
31	30	31	31	28	31	30					
						1		1			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qest] SCAMBIO CON L'ESTERNO 86400 x N x dTe x Hest [MJ]											
52076	72154	93167	99369	79949	69132	50021					
	.2.0		-,,,,,		-7.52			<u> </u>		<u> </u>	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTs] DELTA							L	I	L	1	1
18.75	18.29	17.90	17.77	18.00	18.40	18.76					
10./3	10.29	1 / .70	1/.//	10.00	10.40	10.70		<u> </u>			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	A	I	1	I	ı	
[Qg] SCAMBI						Apr II					
	I			1	1	1					
14225	13426	13582	13485	12333	13958	13772					
0		ъ:					ı		ı	1	
Ott [dTa] DELTA	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
	ı	_	_	ı	ı	1	1	1	ı	1	
18.93	18.46	18.08	17.95	18.17	18.57	18.93					
_	1			1 .	T		1		Т	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qa] SCAMBI	O CON Loc.n	on cond. =	86400 x N x	dTa x Ha	[MJ] ; Ha =	= 65.40	1		Т	1	
3315	3130	3167	3144	2875	3254	3210					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[QL] TOTALI	E DISPERSIO	NI Qest + (	Qg + Qa [M	<b>4</b> J]							
69616	88710	109915	115998	95158	86344	67003					
							•		•	•	•
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
TOTALE IRR	AGGIAMEN	TO Qs [M.	<u>ŋ</u>								
3819	2422	2376	2366	2998	4666	5760					
	I	1		I	l	<u> </u>	ı	<u> </u>	I	ı	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
TOTALE APP	PORTI GRAT	UITI (Sor	genti Interi	ne [Qi] 0	.0 ) [MJ]						
3819	2422	2376	2366	2998	4666	5760					
	I			I	<u> </u>	<u> </u>	1	<u> </u>		I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
GAMMA				•			•	•	•	•	•
	<u> </u>			<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Eu] FATTOI	RE DI UTILIZ	ZZAZIONE	DEGLI AI	PPORTI GI	RATUITI						
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00					
	1		1	1	1		1				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Fig] FATTO	RE DI RIDUZ	ZIONE DEL	L'APPOR	TO DELLE	SORGEN	ΓΙ INTERN	NE E SOL	ARI t'=	36.30  t'' = 2	29.94	
0.33	0.43	0.52	0.55	0.50	0.41	0.33					
	1		1	1	1		1				
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Fil] FATTOI	RE DI RIDUZ	IONE DEL	L'ENERGI	A DISPER	SA PER TI	RASMISSIC	ONE E VE	NTILAZI	ONE N'ag	g = 19  N'd	g = 18
0.30	0.35	0.39	0.41	0.38	0.34	0.29					
			1	1	1						
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qh] FABBIS	OGNO IN RE	GIME CO	NTINUO =	(QL-Qse)-I	Eu•(Qi+Qsi)	[MJ]					
65797	86288	107539	113632	92160	81678	61242					
			<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>					<u> </u>	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhvs] FABB	ISOGNO IN O	CONDIZIO	NI REALI	(Intermitte	nza) = k·[Fi	l·(QL-Qse)	-Eu·Fig·(C	si+Qi)] [M	[J] k = 1.1	0	
21359	33011	46297	50736	38571	30105	19820					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhr] FABBI	SOGNO (Inte	rmittenza) =	= Qhvs/(Ee-	Ec) + Qh2o	[MJ] Ee =	0.98  Ec = 0	.96 Qh2o	= 0.0	•		•
22704	35088	49210	53929	40998	31999	21067					
				1	L						
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
	Nov BBISOGNO (2	-					20 = 0.0				

# CALCOLO DEL FABBISOGNO GLOBALE DELL'EDIFICIO

#### SISTEMA DI PRODUZIONE DELL'ENERGIA

#### **Generatore a combustione**

Modello: Caldaia 44.2 KW	Numero di generatori:	1
Fluido vettore: acqua Co	mbustibile: gas	
Potenza nominale utile del sistema di produzion	e : <b>44200</b>	[W]
Potenza nominale del focolare	: <b>49100</b>	[W]
Perdite termiche di combustione con bruciatore	funzionante : 7.74	[%]
Perdite termiche al camino con bruciatore spento	o : <b>0.10</b>	[%]
Perdite dell'involucro del generatore	: <b>2.26</b>	[%]
Potenza elettrica assorbita dal bruciatore	: 25	[W]
Temperatura media dell' acqua nel generatore	: 55.0	[°C]

#### RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento continuo)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr-24] F	ABBISOGNO	TOTALE	ZONE = S	omma Qhr	-24 [MJ]	·		·			
69938	91718	114306	120783	97959	86817	65096					
		I				I	I	I	ı	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDIN	MENTO DI DI	ISTRIBUZI	ONE UNI	10348 PRO	SPETTO I	V - TIPO E	DIFICIO .	A			
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
		I			I	I	I	I	1	1	I
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qp] ENERGI	A TERMICA	FORNITA	DAL SIST	EMA DI P	RODUZIO	NE = TotQl	hr/Ed [MJ]				
73619	96545	120322	127140	103115	91387	68522					
									1	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTOF	RE DI CARIC	O UTILE [	<b>%</b> ]								
61.84	83.92	101.29	107.05	96.09	76.85	59.46					
	ı	I.	I	I	I	I.	I.	I.			I
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDIN	MENTO TER	MICO UTI	LE MEDIC	MENSILE	E [%]						
89.72	90.41	90.74	90.83	90.65	90.23	89.62					
		I				I	I	I	ı	1	I
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIM	IENTO DI PR	ODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
88.57	89.54	90.01	90.14	89.89	89.29	88.42					
	ı	I	I	I	I	I	ı	I	1	1	I
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Q] FABBISO	GNO ENERG	IA PRIMA	RIA = Qp/	Ep [MJ]							<u></u>
83121	107826	133674	141053	114716	102353	77493					
L	l										

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime continuo (UNI 10379)

#### RISULTATI FINALI E VERIFICA DI LEGGE

Fabbisogno totale stagionale :	: 760236	[MJ]
Volume riscaldato	: 4271.9	$[m^3]$
Numero di giorni del periodo di riscaldamento	: 200	[g]
Differenza di temperatura media stagionale	: 19.8	[°C]
Fabbisogno energetico normalizzato (FEN)	: 44.940	[kJ/m³ g°C]
Coefficiente di dispersione volumica (CD)	: 0.360	$[W/m^3 \circ C]$
Numero di ricambi d'aria (valore medio nelle 24 h)	: 0.50	[Vol/h]
Irradianza solare media sul piano orizzontale	: 81.19	$[W/m^2]$
Apporti gratuiti interni	: 1.04	$[W/m^3]$
Coefficiente di utilizzazione apporti gratuiti	: 0.923	
Rendimento globale, valore minimo richiesto	: 69.94	[%]
FEN-lim (valore massimo ammesso):	: 54.748	[kJ/m <sup>3</sup> g°C]

#### VERIFICA DELL' ARTICOLO 7 COMMA 7 DEL DPR 412

Installazione di dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente

Mese di maggiore insolazione : **Marzo**Radiazione solare : **4666.37** [MJ]
Apporti interni : [MJ]

Fabbisogno di energia primaria : 102353.18 [MJ]

 $\frac{Qs + Qi}{Qs} = 0.05 < 0.2$ 

Pertanto non e' richiesto l'installazione di nessun dispositivo di regolazione.

#### RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento intermittente)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr] FAI	BBISOGNO T	OTALE ZO	NE = Som	ma Qhr [M	IJ]						
22704	35088	49210	53929	40998	31999	21067					
	•	•			•	•	•	•	•		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDI	MENTO DI D	ISTRIBUZI	ONE UNI	10348 PRO	SPETTO I	V - TIPO E	EDIFICIO	A			
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
0#	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	A			1		
Ott		1				Apr	L Æ LOMB	1			
[Qp] ENERG	IA TERMICA	FURNITA	DAL SIST	EMIA DI P	KODUZIO.	NE = TotQ	nr/Ea [NIJ]		1		T
23898	36934	51800	56767	43156	33683	22176					
	•	•			•	•	•	•	•		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTO	RE DI CARIC	O UTILE [	<b>%</b> ]								
-42.67	-59.22	-80.25	-87.91	-74.05	-52.30	-48.55					
											<u> </u>
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDI	MENTO TER	MICO UTI	LE MEDIC	MENSILE	E [%]						
96.54	95.34	94.55	94.36	94.73	95.75	96.02					
	•							•	•	•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIN	MENTO DI PF	RODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
98.63	96.79	95.59	95.30	95.87	97.41	97.82					
	•				•	•			•		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Q] FABBISC	OGNO ENERO	GIA PRIM <i>A</i>	RIA = Qp/	Ep [MJ]							
24231	38159	54189	59566	45015	34579	22669					
		1				-	1				

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime intermittente o attenuato

#### Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

rendimento di regolazione
rendimento di distribuzione
rendimento di emissione
rendimento di produzione
[%] : 95.00
: 98.00
: 96.41

#### Valore del rendimento globale medio stagionale

- valore di progetto [%] :86.17 - valore minimo imposto dal regolamento [%] :69.94

# CALCOLO DEL FABBISOGNO DEL LOCALE: Generatore 3, ZONA: unica

Superficie calpestabile: 878.63 [m²] Superficie netta disperdente: 2294.59 [m²] Volume netto riscaldato: 3456.34 [m³]

#### COMPONENTI EDILIZI CHE DELIMITANO LA ZONA

#### Componenti opachi confinanti con l'esterno

Cod.	Descrizione	Esposizione	S.Lorda	S.Netta	K	Ht	Fer	Fo	Fa	Ae
		_	$[m^2]$	$[m^2]$	W/m <sup>2</sup> °C	[W/°C]				$[m^2]$
pe30	parete vetrata lato	S-SO	230.76	230.76	1.032	238.1	1.00	1.00	1.00	5.71
sof-e	soffitto esterno	Tetto	421.02	421.02	0.305	128.3	0.80	1.00	1.00	2.47
pe15	parete esterna lato	O-NO	117.15	117.15	0.535	62.71	1.00	1.00	1.00	1.51
pe15	parete esterna lato	E-SE	117.50	117.50	0.535	62.90	1.00	1.00	1.00	1.51
pe30	parete vetrata lato	N-NE	229.33	229.33	1.032	236.6	1.00	1.00	1.00	5.68

Totale Ht: **728.76** 

#### Superfici trasparenti

Cod.	Descrizione	Esposizione	Pi	N°	S [m <sup>2</sup> ]	K W/m²°C	Ht [W/°C]	Alt.	X	Fo	Fa	Ae [m²]
					[m²]	W/III- C	[W/C]	[m]	[Deg]	<u> </u>		[III <sup>-</sup> ]
						Totale Ht:		1				

#### Ponti termici

[m] [W/m°C] [W/°C]	Cod.	Descrizione	Numero	L. tot.	Klin.	Ht
				[m]	[W/m°C]	[W/°C]

Totale Ht

#### Scambio termico con zone a temperatura fissa

Esposizione	Tipo	Cod.	Descrizione	K - K lin [W/(m²,m)°C]	N°	S. Lorda [m²]	S. Netta [m²]	Lung. [m]	Hia [W/°C
Loc.non cond.	Parete	di-10	divisorio10	1.89		31.53	31.53		59.64

# **VENTILAZIONE ED INFILTRAZIONI**

#### Valore convenzionale (UNI 10344 prospetto II)

Tipo schermatura : NON SCHERMATO

Permeabilita' dei serramenti : MEDIA Ricambi d'aria : 0.70[Vol/h]

#### Riepilogo

Ricambio d'aria totale (valore medio nelle 24 ore)	0.70	[Vol/h]
Coefficiente di dispersione per ventilazione (Hv)	806.48	[W/°C]

# RIEPILOGO GENERALE DEI FATTORI DI DISPERSIONE VERSO L'ESTERNO

(esclusi pavimenti su terreno e locali a temperatura fissata)

δT= T interna operante - T esterna	[W/°C]
Superfici opache esterne e porte	728.8
Finestre e superfici trasparenti esterne	
Ponti termici esterni	
Attraverso locali non riscaldati	
Ventilazione ed infiltrazioni	806.5
TOTALE Hest.:	1535.2

#### RIEPILOGO DELL'IRRAGGIAMENTO [MJ]

Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE ORIZZ	. Aei = 2.	47 [m <sup>2</sup> ]	·		·		
403	359	380	537	933	1265					
•	•	•	•	•		•	•	•	•	•
Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE SO-SE	Aei = 7.2	22 [m²]					
1556	1650	1574	1831	2529	2703					
Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
ENTO SULL	E SUPERF	ICI OPACI	HE NO-NE	Aei = 7.	18 [m <sup>2</sup> ]					
474	379	423	644	1227	1819					
Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
E IRRAGGIA	MENTO S	ULLE SUP	PERFICI O	PACHE						
2433	2387	2377	3012	4689	5788					
Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
E IRRAGGIA	MENTO S	ULLE SUP	ERFICI TE	RASPAREN	ITI					
	•	•	•		•	•	•	•	•	
Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
RAGGIAMEN	TO Qs									
2433	2387	2377	3012	4689	5788					
	Nov ENTO SULL  403  Nov ENTO SULL  1556  Nov ENTO SULL  474  Nov E IRRAGGIA  2433  Nov E IRRAGGIA  Nov E IRRAGGIA	Nov   Dic	Nov	Nov   Dic   Gen   Feb	Nov   Dic   Gen   Feb   Mar	Nov   Dic   Gen   Feb   Mar   Apr	Nov   Dic   Gen   Feb   Mar   Apr   ENTO SULLE SUPERFICI OPACHE NO-NE   Aei =   7.22   m²       1556	Nov   Dic   Gen   Feb   Mar   Apr	Nov   Dic   Gen   Feb   Mar   Apr	ENTO SULLE SUPERFICI OPACHE ORIZZ. Aei = 2.47 [m²]  403

# **CARICHI INTERNI**

TIPO DI CARICO	$[MJ/m^2]$	Totale [MJ]
		_

TOTALE [MJ]

# CAPACITÀ TERMICA

Codice	Descrizione Struttura	Tipo	Sup.	Cp	C.Tot.
Strutt.			$[m^2]$	[kJ/°Cm²]	[kJ/°C]
2	divisorio10	Parete Esterna non isolata	31.53	77.4	2441.38
3	pavimento su terra	Parete Esterna non isolata	348.07	139.4	48507.7
4	PARETE CONTRO TERRA	Parete Esterna non isolata	29.89	160.4	4795.50
5	parete esterna lato 15m	Parete Esterna non isolata	234.65	26.9	6305.14
6	parete vetrata lato 30m	Parete Esterna non isolata	460.09		
8	soffitto esterno	Parete Esterna non isolata	421.02	40.7	17131.6
2	divisorio10	Parete Interna o solaio non isolato	2293.6	65.5	150282.

Capacità termica totale	229464	[kJ/°C]
Coefficiente dispersione termica globale (Hk)	1748.8	[W/°C]
Costante di tempo (tc)	35.2	[h]

# RIEPILOGO DELLA ZONA

0#	N	D:-	C	E-L	Man	A	1	1	1	1	
Ott [TOp] ANDA	Nov	Dic LA TEMBI	Gen	Feb	Mar	Apr NELLA 7	ONA IOCI				
	1				1	1	UNA [C]		1	1	
18.93	18.46	18.08	17.95	18.17	18.57	18.93					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTe] DELTA	T CON L'ES	TERNO TO	Op - TEM [	[°C]							
12.36	17.70	22.11	23.58	21.01	16.41	12.27					
									1	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[N] NUMERO	GIORNI DE	L MESE									
31	30	31	31	28	31	30					
		J.			J.1	50					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	I	1	1	1	
[Qest] SCAM				L		Арі			1	1	
	1		1		1	40017	1	1		I	
50820	70415	90920	96973	78021	67466	48815					
	T	T =:		T	l		1		T	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr		<u> </u>			
[dTs] DELTA	T PER LO SO	CAMBIO C	ON IL TEI	KKENO [°C	U]		1		T	1	
18.75	18.29	17.90	17.77	18.00	18.40	18.76					
	II.		l .			1			11	1	1
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qg] SCAMB	IO CON IL TI	ERRENO 8	6400 x N x	dTs x Hg (	213.51) [M	J]					
10722	10120	10238	10164	9296	10521	10381					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[dTa] DELTA	T CON Loc.n	on cond. [	^C]	•				•		•	•
18.93	18.46	18.08	17.95	18.17	18.57	18.93					
10.75	10.40	10.00	17.55	10.17	10.57	10.75					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	I		1	1	
[Qa] SCAMB	1			l .	l .			1			
	1				1	1	1		I	1	
3023	2854	2888	2867	2622	2967	2927					
	T	T =:		T	l		1		T	1	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr		<u> </u>		<u> </u>	
[QL] TOTAL	1	DNI Qest + (	yg + Qa ∣N		ı		1		T	1	
64566	83388	104046	110005	89940	80954	62123					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
TOTALE IRE	RAGGIAMEN	TO Qs [M.	<u> </u>								
3837	2433	2387	2377	3012	4689	5788					
	1	1	1	1	I	I	1	1	I	I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
TOTALE API	PORTI GRAT		genti Inter	ne [Qi] 0	.0 ) [MJ]						
3837	2433	2387	2377	3012	4689	5788					
2337			-5//	5512	.507	2,00		<u> </u>			
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr	1	<u> </u>	1	1	
GAMMA	1101	Dic	GCII	100	ividi	лрі	I	I	1	I	1
3.2					1		1	1		I	

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	1 4 22	1	1	1	ı	ı
Eu] FATTOF						Apr		<u> </u>		<u> </u>	
[Eu] FATTOR	CE DI UTILIZ	LALIUNE	DEGLI AI	TUKITGI	ATUIII	•		•	1		
1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00					
				•				•		•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
Fig] FATTORE DI RIDUZIONE DELL'APPORTO DELLE SORGENTI INTERNE E SOLARI      t' = 36.30 t" = 29.94											
0.33	0.43	0.52	0.55	0.50	0.41	0.33					
									_		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Fil] FATTOR	RE DI RIDUZI	IONE DEL	L'ENERGI	A DISPERS	SA PER TR	RASMISSIC	ONE E VEN	TILAZIO	NE N'ag =	19 N'dg =	18
0.29	0.34	0.38	0.40	0.37	0.33	0.29					
	I.	1	I		1	ı	1	ı		I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qh] FABBIS	OGNO IN RE	GIME CO	NTINUO =	(QL-Qse)-H	Eu•(Qi+Qsi)	[MJ]					
60729	80955	101658	107628	86928	76265	56335					
				l						II	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhvs] FABB	ISOGNO IN C	CONDIZIO	NI REALI	Intermitte	nza) = k·[Fi	l·(QL-Qse)-	Eu·Fig·(Qs	i+Qi)] [MJ]	k = 1.11		
19372	30548	43271	47544	35951	27704	17913					
										I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhr] FABBIS	SOGNO (Inter	rmittenza) =	Qhvs/(Ee-	Ec) + Qh2o	[MJ] Ee =	0.98  Ec = 0	.96 Qh2o =	0.0			
20591	32471	45993	50536	38213	29447	19041					
	I	I	l	l	1	1	I	1	1	I	l
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qhr-24] FAB	BISOGNO (2	4 ore)= Qh/	(Ee·Ec) + Q	h2o [MJ] E	Ee = 0.98 Ec	$= 0.96 \text{ Qh}^2$	2o = 0.0				
64550	86049	108055	114400	92398	81064	59880					
64550	86049	108055	114400	92398	81064	59880					

# CALCOLO DEL FABBISOGNO GLOBALE DELL'EDIFICIO

#### SISTEMA DI PRODUZIONE DELL'ENERGIA

#### **Generatore a combustione**

Modello: Caldaia 31.6 KW	Numero di generatori:	1
Fluido vettore: acqua Con	mbustibile: gas	
Potenza nominale utile del sistema di produzione	e : <b>31600</b>	[W]
Potenza nominale del focolare	: 34800	[W]
Perdite termiche di combustione con bruciatore f	funzionante : <b>6.14</b>	[%]
Perdite termiche al camino con bruciatore spento	: <b>0.10</b>	[%]
Perdite dell'involucro del generatore	: 3.06	[%]
Potenza elettrica assorbita dal bruciatore	: 120	[W]
Temperatura media dell' acqua nel generatore	: 55.0	[°C]

#### RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento continuo)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr-24] F	[TotQhr-24] FABBISOGNO TOTALE ZONE = Somma Qhr-24 [MJ]										
64550	86049	108055	114400	92398	81064	59880					
									I	I	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDIM	[Ed] RENDIMENTO DI DISTRIBUZIONE UNI 10348 PROSPETTO IV - TIPO EDIFICIO A										
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Qp] ENERGI	A TERMICA	FORNITA	DAL SIST	EMA DI P	RODUZIO	NE = TotQl	nr/Ed [MJ]				
67947	90578	113742	120421	97261	85330	63031					
					l	1		l		l	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTOR	E DI CARIC	O UTILE [	<b>%</b> ]								
79.88	110.18	133.98	141.88	126.82	100.42	76.55					
					I.	I.		I.	I.	ı	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDIN	MENTO TERM	MICO UTI	LE MEDIO	MENSILE	E [%]						
91.19	91.94	92.30	92.39	92.20	91.75	91.08					
					I.	I.		I.	I.	ı	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIM	ENTO DI PR	ODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
89.24	90.49	91.08	91.24	90.93	90.16	89.04					
						•			•		
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr		_		_	
[Q] FABBISO	GNO ENERG	IA PRIMA	RIA = Qp/1	Ep [MJ]							
76144	100102	124876	131983	106966	94642	70789					

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime continuo (UNI 10379)

#### RISULTATI FINALI E VERIFICA DI LEGGE

Fabbisogno totale stagionale :	: 705503	[MJ]
Volume riscaldato	: 3977.3	$[m^3]$
Numero di giorni del periodo di riscaldamento	: 200	[g]
Differenza di temperatura media stagionale	: 19.8	[°C]
Fabbisogno energetico normalizzato (FEN)	: 44.793	[kJ/m³ g°C]
Coefficiente di dispersione volumica (CD)	: 0.340	$[W/m^3 \circ C]$
Numero di ricambi d'aria (valore medio nelle 24 h)	: 0.50	[Vol/h]
Irradianza solare media sul piano orizzontale	: 81.19	$[W/m^2]$
Apporti gratuiti interni	: 1.02	$[W/m^3]$
Coefficiente di utilizzazione apporti gratuiti	: 0.915	
Rendimento globale, valore minimo richiesto	: 69.50	[%]
FEN-lim (valore massimo ammesso):	: 52.936	[kJ/m <sup>3</sup> g°C]

#### VERIFICA DELL' ARTICOLO 7 COMMA 7 DEL DPR 412

Installazione di dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente

Mese di maggiore insolazione : Marzo
Radiazione solare : 4688.59 [MJ]
Apporti interni : [MJ]

Fabbisogno di energia primaria : 94642.05 [MJ]

 $\frac{Qs + Qi}{Q} = 0.05 < 0.2$ 

Pertanto non e' richiesto l'installazione di nessun dispositivo di regolazione.

#### RIEPILOGO GENERALE (Funzionamento intermittente)

Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[TotQhr] FABBISOGNO TOTALE ZONE = Somma Qhr [MJ]											
20591	32471	45993	50536	38213	29447	19041					
	•			•							
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ed] RENDI	[Ed] RENDIMENTO DI DISTRIBUZIONE UNI 10348 PROSPETTO IV - TIPO EDIFICIO A										
0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95	0.95					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	l Ame	1 1			1	
						Apr	L/E.J. DM.D				
[QP] ENERG	IA TERMICA	FURNITA	DAL SIST	EMA DI P	KODUZIO	NE = TOTQ	nr/Ła [NIJ]				I
21674	34179	48414	53196	40224	30997	20043					
0	1 37				1	1 .	T				T
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Cp] FATTO	RE DI CARIC	O UTILE [	<b>%</b> ]								
-54.09	-76.61	-104.86	-115.18	-96.49	-67.28	-61.34					
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Etu] RENDI	MENTO TER	MICO UTI	LE MEDIC	MENSILI	E [%]						
98.41	97.06	96.21	96.00	96.41	97.50	97.86					
	•										
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Ep] RENDIN	MENTO DI PR	RODUZION	E MEDIO	MENSILE	[%]						
102.08	99.54	97.97	97.60	98.34	100.37	101.04					
	•	•	•	•	•	•				•	
Ott	Nov	Dic	Gen	Feb	Mar	Apr					
[Q] FABBISO	OGNO ENERO	GIA PRIMA	ARIA = Qp/	Ep [MJ]							
21233	34337	49416	54505	40905	30882	19836					
	·	L	L	1	L	L	11			L	l

I valori sono riferiti all'impianto funzionante in regime intermittente o attenuato

#### Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

rendimento di regolazione
rendimento di distribuzione
rendimento di emissione
rendimento di produzione
[%] : 95.00
98.00
: 99.05

#### Valore del rendimento globale medio stagionale

- valore di progetto [%] :88.53 - valore minimo imposto dal regolamento [%] :69.50