

4 OTT. 1985
IL DIRIGENTE L'UFFICIO TECNICO
Gruppo di Gironimo

COMUNE DI FRANCAVILLA FONTANA (Brindisi)
(legge 30.4.1976, n. 373)

DATI GENERALI

Ubicazione dell'edificio: EDILIZIA RESIDENZIALE PUBBLICA-I.A.C.P.-Palazzina
"B" Comparto 8 ZONA 167 - FRANCAVILLA FONTANA (Brindisi)

- 2) Committente: EDI.CO.M. s.r.l. Via Devitofrancesco, n° 31/C - BARI -
- 3) Progettista: AMMASSARI p.i. CARMELO Via Cesare Braico, n° 42 - BRINDISI -

ISOLAMENTO TERMICO DELL'EDIFICIO

- 4) Categoria dell'edificio (art. 3 del regolamento) E 1
- 5) Altezza sul livello del mare 140
- 6) Gradi-giorno 1.160
- 7) Zona climatica C

Situazione dell'ambiente esterno:

- 8) Complesso urbano X
- 9) Piccolo agglomerato
- 10) Edificio isolato

Temperatura esterna:

- 11) Località di riferimento TARANTO
- 12) Valore base (all. 1 al regolamento) 0 °C
- 13) Variazione per diversa altitudine °C
- 14) Variazione per situazione ambiente °C
- 15) Temperatura esterna adottata 0 °C
- 16) Temperatura ambiente 20 °C
- 17) Differenza di temperatura $\Delta t = t_i - t_e$ 20 °C
- 18) Superficie 1.780 m²
- 19) Volume 3.220 m³
- 20) Fattore di forma 0,55 m²/m³

Caratteristiche di isolamento richieste:

- 21) Coefficiente volumico di dispersione termica massimo consentito per l'edificio $C_d =$ 0,69 kcal/h m³ °C
- 22) Numero di ricambi orari $n =$ 0,5
- 23) Coefficiente volumico di ventilazione $C_v = 0,3 \cdot n =$ 0,15 kcal/h m³ °C
- 24) Coefficiente volumico globale di dispersione termica massimo consentito dalla legge $C_g = C_d + C_v =$ 0,84 kcal/h m³ °C
- 25) Potenza termica massima ammessa per trasmissione attraverso le strutture $Q_d = C_d \cdot V \cdot \Delta t =$ 44.436 kcal/h

26) Potenza termica massima ammessa per riscaldamento aria di ricambio

$$Q_v = C_v \cdot V \cdot \Delta t = \boxed{9.660} \text{ kcal/h}$$

27) Potenza termica massima ammessa al generatore

$$Q_g = C_g \cdot V \cdot \Delta t = \boxed{54.096} \text{ kcal/h}$$

Caratteristiche adottate (risultanti dal calcolo):

28) Potenza termica dispersa per trasmissione

$$\Sigma q_d = \boxed{34.903} \text{ kcal/h}$$

29) Potenza termica totale necessaria

$$\Sigma q_t = \boxed{41.364} \text{ kcal/h}$$

30) Coefficiente volumico globale (valore effettivo di progetto)

$$C_g = \Sigma q_t / V \cdot \Delta t = \boxed{0.80} \text{ kcal/h m}^3 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Documentazione (art. 19 del regolamento):

31) Disegni con l'indicazione della natura e dello spessore degli isolanti

all. n.:

32) Caratteristiche termiche e di stabilità nel tempo degli isolanti impiegati

all. n.:

33) Documentazione comprovante l'idoneità degli isolanti impiegati in relazione al loro comportamento al fuoco.

all. n.:

34) Relazione illustranti il calcolo di Cd e di Cv firmata dal committente e dal progettista

all. n.:

IMPIANTO DI RISCALDAMENTO

35) Fabbisogno termico per singolo ambiente (deve essere anche indicato il cd massimo consentito ed il cd effettivo di progetto per gli ambienti più esposti)

all. n.:

36) Fabbisogno di calore totale (somma dei valori definiti per ogni ambiente)

$$Q_t = \Sigma q_t = \boxed{41.364} \text{ kcal/h}$$

37) Potenza termica UNI 6514-69 dei corpi scaldanti (valore effettivo di progetto)

$$Q_{te} = \boxed{50.608} \text{ kcal/h}$$

38) Potenza termica di eventuali pannelli radianti

$$Q_{tp} = \boxed{} \text{ kcal/h}$$

39) Potenza termica nominale UNI 6514-69 dei corpi scaldanti

$$Q_{tn} = \boxed{50.608} \text{ kcal/h}$$

40) Potenza termica utile della caldaia

$$Q_u = \boxed{68.000} \text{ kcal/h}$$

41) Potenza termica al focolare della caldaia

$$Q_c = \boxed{79.000} \text{ kcal/h}$$

42) Schema della rete di distribuzione, completa dei diametri delle tubazioni, con l'indicazione della portata d'acqua che attraversa il generatore

all. n.:

43) Caratteristiche delle pompe e dei ventilatori

all. n.:

44) Indicazione di un tronchetto flangiato

all. n.:

45) Indicazione della coibentazione (rete riscaldamento e acqua servizi)

all. n.:

46) Giustificazione della potenza termica necessaria per la produzione dell'acqua calda per usi igienici e sanitari

all. n.:

47) Descrizione del sistema automatico di regolazione e relative curve di funzionamento

all. n.: 5

48) Componenti della centrale termica soggetti ad omologazione della ANCC (ai sensi della legge che è oggetto)

all. n.: 6

49) Indicazione dei componenti dell'impianto di utilizzazione che devono risultare omologati dalla ANCC

all. n.: 6

50) Tipo di combustibile previsto

Gasolio

51) Potere calorifico inferiore (gas)

Hi kcal/m³n

Potere calorifico inferiore (liquidi e solidi)

Hi 10.210 kcal/kg

52) Consumo annuo di combustibile (previsto)

(liquido o solido) 3.658 kg

$$C = \frac{Q_t - 24 - D}{H_i - 1,8} \quad C' g.V.GG.10$$

 Hi.n

(gas) m³n

53) Rapporto C/V

(liquido o solido) 1,14 kg/m³

(gas) m³n/m³

IL COMMITTENTE
EDI.CO.M. srl

Via Devito Francesco n. 31/C

BARI

Data 25.03.1985

IL PROGETTISTA

Carlo Amadori



Si attesta che la documentazione di cui sopra è stata depositata presso il comune di

e registrata in data odierna al n. di pag. del Registro n.

Data

FIRMA DEL FUNZIONARIO DEL COMUNE



Data

CELAMCELAM S.p.A.
Via A. Sannitica, 123
71036 Lucera (Fg)**SABA**SABA S.p.A.
Via S. Rocco, 45
71036 Lucera (Fg)ALLEGATO 1**MEA** SpA

TABELLA N. 1

**LATERIZIO «ALVEOLATER»
PER FORMAZIONE DI MURATURE A CAMERA D'ARIA**

CARATTERISTICHE TERMOTECNICHE DELLE MURATURE COMPLETE DI LEGANTE:

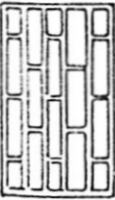
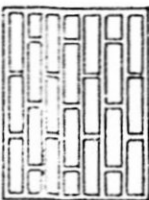
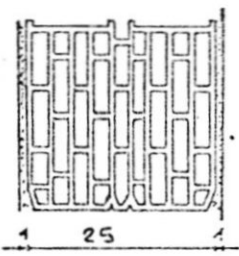
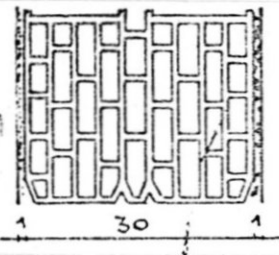
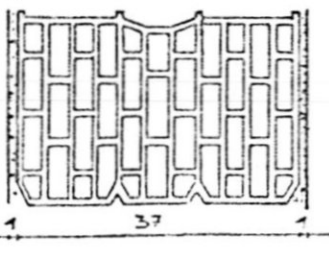
TIPI DI MURATURA	DIMENSIONI FORATO CM.	PESO INDICATIVO DELLA MURATURA P = Kg/mq	CS CONDUTTANZA TERMICA SPECIFICA Kcal/hm ² °c
	10x25x25	60	2,4
	12,5x25x25	80	1,9
	15x25x25	85	1,7
	20x25x25	125	1,01

TABELLA N. 2

LATERIZIO «ALVEOLATER» PER FORMAZIONE DI MURATURE MONOSTRATO

CARATTERISTICHE TERMOTECNICHE DELLE MURATURE COMPLETE DI LEGANTE ED INTONACO:

TIPI DI MURATURA	DIMENSIONI BLOCCO CM.	PESO INDICATIVO DELLA MURATURA $P = \text{Kg/mq}$	K (TRASMITTANZA) $\text{Kcal/hm}^2 \text{ } ^\circ\text{C}$
	25x25x30	210	—
	30x25x25	240	0,67
	37x25x25	270	0,56

VERIFICA DEL SINGOLO AMBIENTE

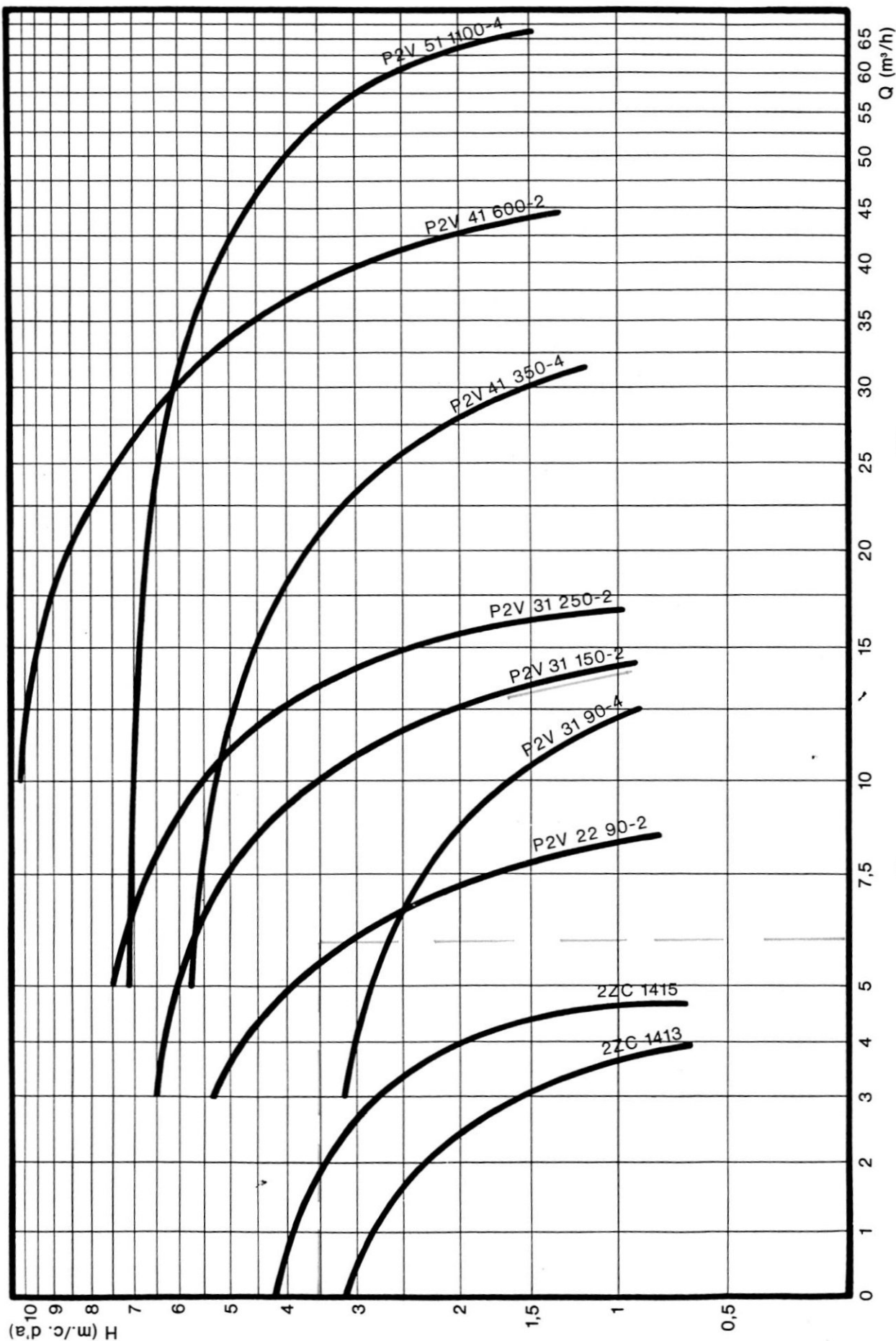
Allegato 3

Locale n.	S _L m ²	V _L m ³	S _L / V _L m. ⁻¹	C _{di}	Fabb. term. qd-Kcal/h	C _{di} qd/V _L Δt	
1					821		Piano rialzato
2	20,92	37,87	0,55	0,97	578	0,76	
3					775		
4					686		
5					465		
6					128		
7					670		
8					821		
9	20,92	37,87	0,55	0,97	578	0,76	
10					610		
11					560		
12					465		
13					128		
14					714		
1					584		Piano 1° 2° 3°
2	13,91	37,87	0,37	0,71	424	0,56	
3					620		
4					568		
5					394		
6					101		
7					661		
8					584		
9	13,91	37,87	0,37	0,71	424	0,56	
10					366		
11					354		
12					394		
13					101		
14					736		
1					808		Piano 4°
2	27,94	37,87	0,74	1,31	570	0,75	
3	34,46	37,99	0,91	1,62	767	1,01	
4	28,94	28,92	1,00	1,78	680	1,18	
5					462		
6					127		

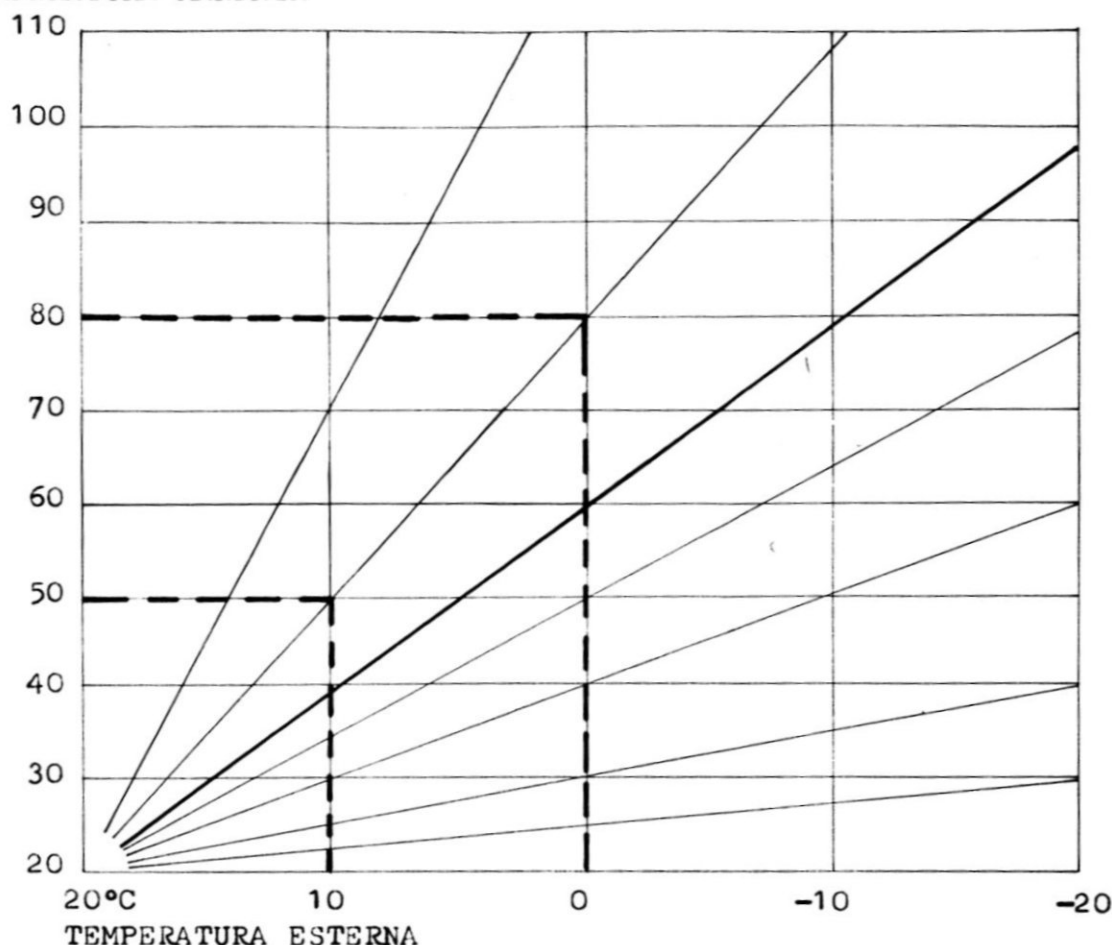
Locale n.	S _L m ²	V _L m ³	S _L /V _L m ⁻¹	C _{d i}	Fabb. term. qd-Kcal/h	C _{d I} qd/V _L Δ t
7	22,95	27,70	0,83	1,47	768	1,39
8					808	
9	27,94	37,87	0,74	1,31	570	0,75
10					513	
11					466	
12					462	
13					127	
14	27,87	27,70	1,00	1,78	843	1,52
TOTALE					<u>34.903=</u>	

**CIRCOLATORI GEMELLI
CON VARIATORE DI PORTATA**

motori a 2 poli
motori a 4 poli



TEMPERATURA MANDATA

CENTRALINA ELETTRONICA

funzionamento

La centralina elettronica riceve, istante per istante, tutti i dati relativi alle condizioni climatiche esterne (temperatura, velocità del vento, irraggiamento solare, ecc.) tiene conto della programmazione impostata (curve di riscaldamento dell'impianto, valore della temperatura diurna, entità dell'abbassamento notturno, ecc.) elabora tutti questi dati e "decide" il valore della temperatura dell'acqua di mandata da inviare all'impianto: confronta questo valore con quello rilevato attraverso la sonda di mandata e comanda l'apertura o la chiusura della valvola miscelatrice fino ad ottenere la temperatura dell'acqua di mandata desiderata.

La centralina può essere inoltre programmata per una riduzione notturna della temperatura ambiente e per una forzatura del riscaldamento al mattino per riportare rapidamente la temperatura ambiente ai valori di regime dopo l'abbassamento notturno.

vantaggi

I vantaggi di una conduzione completamente automatica di un impianto di riscaldamento sono molti:

- temperatura costante e perciò confortevole con qualsiasi condizione ambientale esterna;
- eliminazione degli sprechi di combustibile, in quanto la temperatura ambiente non subisce più forti variazioni;
- aumento della vita della caldaia perchè mediante la valvola miscelatrice la temperatura dell'acqua in caldaia è sempre alta (80 + 90°C) a vantaggio della combustione ed impedendo i fenomeni di condensa e corrosione;
- riduzione dei fumi di scarico e dello smog perchè la caldaia in condizioni di temperatura elevata, presenta un rendimento di combustione ottimo.

C O M P O N E N T I I M P I A N T O E C E N T R A L E T E R M I C A

Componenti della centrale termica soggetti ad omologazione dalla I.S.P.E.S.L. (Art. 4 Comma A legge 373).-

- 1) Elettrobruciatore alimentato a gasolio;
- 2) Generatore di ~~gasolio~~ calore per riscaldamento di acqua adatto per essere alimentato da combustibile liquido.

Componenti dell'impianto di utilizzazione che devono essere omologati dalla I.S.P.E.S.L. (Art. 4 Comma B legge 373).-

- 1) Radiatori;
- 2) Pompe di circolazione;

Apparecchiature di regolazione automatica (Art. 4 Comma C legge 373).-

- 1) Valvola miscelatrice a tre vie;
- 2) Apparecchiatura di regolazione elettronica termostatica centrale.

CALCOLO DEL Cd* DELL'EDIFICIO

Allegato 2

DESCRIZIONE	K	S'	KS'	KL	$\frac{KS'}{V} / \frac{KL}{V}$	$V = 3,220$ $Cd^* = \frac{\sum KS' + \sum KL}{V}$
Parete esterna	0,56	609	341,04		0,106	
Parete interna pal.adiacente	0,56	22,7	12,71		0,004	
Parete interna locale piano r.	0,56	11,34	6,36		0,002	
Parete interna scale, C.I.	0,67	69,70	46,70		0,015	
Par.int. rip. e cavedi	2,42	60,80	147,14		0,046	
Pavimento isolato	1,12	95,42	106,87		0,033	
Solaio di copertura isolato	0,52	159	82,68		0,026	
Solaio di copertura non isolato						
Velette	1,10	20,40	22,44		0,007	
Porte esterne in legno scale	1,44	9,45	13,61		0,004	
Porte interne in legno ripost.	1,44	3,68	5,30		0,002	
Infissi esterni in legno a vetri semplici						
Infissi esterni in legno a vetri doppi						
Infissi esterni monoblocco metallico a vetri semplici	5	119,40	597		0,185	
Infissi esterni monoblocco metallico a vetri doppi						
Ponti termici globali				290	0,090	
Cdm + Cdv + Cde					0,512	+
Cds maggiorazione percentuale per sicurezza 10% del Cd imposto					0,069	=
Cd*					0,581	≤

Cd imposto

0,69

Fattori di correzione "f"

Muri interni: ripostigli, cavedi $\Delta t = 5^\circ C; f = 5/20 = 0,25$
 Muri interni: scale, centrale idrica $\Delta t = 10^\circ C; f = 10/20 = 0,50$
 Muri interni: palazzina adiacente $\Delta t = 5^\circ C; f = 5/20 = 0,25$
 Muri interni: locale piano rialzato $\Delta t = 10^\circ C; f = 10/20 = 0,50$
 Pavimento: $\Delta t = 12^\circ C; f = 12/20 = 0,60$.

IL COMMITTENTE

IL PROGETTISTA

EDI.CO.M. srl
 Via Devitofrancesco n. 31/C
 BARI



Brindisi 25.3.1985

CALCOLO DELLA TRASMITTANZA UNITARIA (UNI 7357-74)

<u>STRUTTURA</u>	<u>ELEMENTI DELLA COSTRUZIONE</u>	<u>Rt</u>	<u>K</u>
Parete esterna, palaz. adiac. locale p.t.	Plastico ed intonaco esterno da cm.2 Blocco in Alveolater della Ala da cm.37 Intonaco interno da cm.2 Resistenze superficiali	1,79	0,56
Parete interna scale e centrale idrica	Intonaco da cm.2 Blocco in Alveolater della Ala da cm.30 Intonaco da cm.2 Resistenze superficiali	1,49	0,67
Parete interna rip. e cavedi	Intonaco da cm.2 Fetta di tufo da cm.10 Intonaco da cm.2 Resistenze superficiali	0,41	2,42
Pavimento piano terra	Solaio normale da cm.20 Caldana da cm.5 Malta da cm.2,5 Marmette da cm.3 Resistenze superficiali	0,89	1,12
Solaio di copertura isolato	Intonaco interno da cm.2 Solaio normale da cm.20 Caldana da cm.5 Cemento cellulare da cm.10 Guaina impermeabile da cm.0,4 Malta da cm.2,5 Lastre di corsi da cm.4 Resistenze superficiali	1,92	0,52

Velette e cassonetti	Intonaco esterno da cm.2		
	Tavella in argilla da cm.8		
	Intonaco interno da cm.1		
	Cassonetto in polistirolo da cm.2		
		0,91	1,10
Porte esterne in legno Compensato da cm.0,5 caposcala e rip.	Camera d'aria con struttura a nido d'ape in cartone		
	Compensato da cm.0,5		
	Resistenze superficiali		
		0,69	1,44
Infissi esterni	Telaio in alluminio anodizzato con guarnizioni		
	Vetri semplici da mm.3		
	Resistenze superficiali		
		0,20	5

Ponti termici:

Le strutture presentano gli inevitabili ponti termici quali: davanzali, mazzette, soglie, spigoli orizzontali e verticali. In conseguenza il dis-
perdimento termico relativo è stato determinato secondo il "K" lineare,
in base alle leggi normative francesi B.T.D.-

MISURE DEGLI INFISSI

F1 = 1,10 x 1,40

F2 = 1,10 x 2,40

F3 = 0,70 x 1,40

PE = 0,90 x 2,10

PR = 0,70 x 2,10

I cassonetti delle finestre hanno tutti un'altezza di cm. 30.