





# Misura delle prestazioni in campo di una pompa di calore di grande taglia

E. Passafaro, F. Caffari, D. Iatauro, N. Calabrese, M. Cantoro, G.Gola

#### MISURA DELLE PRESTAZIONI IN CAMPO DI UNA POMPA DI CALORE DI GRANDE TAGLIA

E. Passafaro, F. Caffari, D. Iatauro, N.Calabrese (ENEA)

M. Cantoro, G. Gola (BP PROPERTY MNGT. GRUPPO BANCO BPM Energia e Impianti

Settembre 2018

# Report Ricerca di Sistema Elettrico

Accordo di Programma Ministero dello Sviluppo Economico - ENEA

Piano Annuale di Realizzazione 2017

Area: Efficienza energetica e risparmio di energia negli usi finali elettrici e interazione con altri vettori energetici

Progetto: Studi sulla riqualificazione energetica del parco esistente di edifici pubblici mirata a conseguire il raggiungimento della definizione di edifici a energia quasi zero (nZEB)

Obiettivo: Misura delle prestazioni in campo di una pompa di calore di grande taglia

Responsabile del Progetto: Domenico Iatauro, ENEA



# **INDICE**

SO	1MARIO	4
SU	1MARY	4
1 II	TRODUZIONE	5
	L'AUDIT ENERGETICO DEGLI IMPIANTI NEGLI EDIFICI SOTTOPOSTI A RIQUALIFICAZIONE CON OBIETTIVO NZI	
	.2 L'ANALISI DEL RENDIMENTO DEGLI IMPIANTI	
	.3 OBIETTIVI DEL LAVORO	8
2	CASO STUDIO 1: BANCA POPOLARE DI NOVARE (NIZZA MONFERRATO)	10
:	.1 L'EDIFICIO DELLA BANCA POPOLARE DI NOVARA (NIZZA MONFERRATO)	
:	.2 GLI IMPIANTI DI RISCALDAMENTO E VENTILAZIONE DELLA BANCA POPOLARE DI NOVARA (NIZZA MONFEI	<b>RRATO)</b> 12
:	.3 PROFILI DI UTILIZZO DELLA BANCA POPOLARE DI NOVARA (NIZZA MONFERRATO)	
:	.4 MONITORAGGIO IN SITO DELLA POMPA DI CALORE DELLA BANCA POPOLARE DI NOVARA (NIZZA MONFE	,
	2.4.1 Gli strumenti di misura	
	2.4.2 Misura dei dati climatici esterni	-
	2.4.3 Misura dei dati climatici indoor	
:	.5 ELABORAZIONE DEI DATI MISURATI E ANALISI DEI RISULTATI DELLA BANCA POPOLARE DI NOVARA (NIZZA	•
	2.5.1 Profilo delle principali grandezze misurate	
	2.5.2 Diagrammi di sintesi relativi all'intero periodo monitorato	24
3	BANCA POPOLARE DI VERONA (UDINE)	27
:	.1 L'EDIFICIO DELLA BANCA POPOLARE DI VERONA (UDINE)	27
;	.2 GLI IMPIANTI DI RISCALDAMENTO E VENTILAZIONE AL SERVIZIO DELLA BANCA POPOLARE DI VERONA (UD	)INE)29
	.3 PROFILI DI UTILIZZO DELLA BANCA POPOLARE DI VERONA (UDINE)	
;	.4 MONITORAGGIO IN SITO DELLA POMPA DI CALORE DELLA BANCA POPOLARE DI VERONA (UDINE)	
	3.4.1 Gli strumenti di misura	_
	3.4.2 Misura dei dati climatici esterni	
	3.4.3 Misura dei dati climatici indoor	
;	.5 ELABORAZIONE DEI DATI MISURATI E ANALISI DEI RISULTATI DELLA BANCA POPOLARE DI VERONA (UDINE	•
	3.5.1 Profili delle principali grandezze misurate	
	3.5.2 Diagrammi di sintesi relativi all'intero periodo monitorato	41
4	CONCLUSIONI	45
5	RIFFRIMENTI RIRLIOGRAFICI	47

# **Sommario**

Il generatore termico a pompa di calore rappresenta una tipologia impiantistica di grande interesse per gli edifici nZEB, in quanto, l'utilizzo di energia elettrica per la climatizzazione degli edifici, integrata alle fonti rinnovabili, consente di raggiungere gli standard di efficienza previsti dalla normativa attuale (DM. 26/6/2015) per gli edifici a energia quasi zero. Per questa annualità, sono stati individuati due impianti a pompe di calore installati in edifici del terziario (agenzie bancarie) situati in Nord Italia (zona climatica E), dei quali è stato monitorato il rendimento dell'impianto durante la stagione di climatizzazione invernale. Il monitoraggio è stato effettuato mediante l'impiego di energy meeter per la registrazione della potenza termica erogata e la contemporanea acquisizione dei principali dati climatici esterni relativi alle località in esame, Udine e Nizza Monferrato.

L'analisi dei dati di misura, relativi alla climatizzazione invernale (mesi di Febbraio e Marzo 2017), ha consentito di monitorare il COP delle pompe di calore, nonché i principali parametri di funzionamento delle macchine installate, quali: la temperatura del fluido termovettore, la portata, il fattore di carico, la potenza termica erogata, ecc). Il monitoraggio potrà eventualmente essere esteso ad altri periodi della stagione per avere un quadro generale del comportamento della macchina durante tutto l'arco dell'anno ed evidenziarne l'effettivo rendimento al variare delle condizioni climatiche esterne.

L'obiettivo è quello di valutare l'effettivo rendimento, COP/EER, in condizioni di utilizzo reale, per poterlo in seguito confrontare sia con i dati tecnici forniti dalla casa costruttrice del generatore, sia con i rendimenti stagionali calcolati secondo metodologie di calcolo standardizzate per il calcolo del fabbisogno energetico degli edifici UNI TS 11300

Parole chiave: edifici nZEB, efficienza energetica, Pompe di calore, misure del COP,

# Summary

The DM 26/6/2015 has defined in Italy the minimum energy performance requirements for new and existing buildings that undergo major renovation, in order to achieve progressively, in the next years, the target of Nearly Zero Building (nZEB), defined as: "buildings that have very high energy performance, and the low amount of energy that these require, comes mostly from renewable sources".

In this contest, the heat pump generator plays a relevant rule to increase the energy efficiency of the buildings, since the use of electric energy for building air conditioning, integrated with the use of renewable sources, allows to meet the standards required for nearly zero energy buildings.

Two office buildings, (bank agencies), has been selected, to be monitored during the heating season. The monitoring has been carried out using energy meters, installed on the heat pump generator (air to water). electric and thermal power measurements were taken to check the energy efficiency of the generator, depending on the outdoor temperature of the site.

The analysis of the collected data for winter season, focused on the mouth of February and March of 2017, has allowed to investigate the main efficiency-influencing aspects (temperature of water, the boundary conditions, operating time, load factor of plan, etc.). Furthermore, the field data of COP have been compared with the performance characteristics of the generator supplied by Climaveneta. The monitoring can be extended in the other season to have an overall evaluation of the heat pump behavior throughout the year. The aim of the study is to evaluate the efficiency of the heat pump performance in real-operating conditions, to be compared with the seasonal performance indices SPF/ESEER, calculated in accordance with standard calculation methodologies for the energy audit of buildings

Keywords: nZEB, energy efficiency, Heat Pump, COP monitoring.

# 1 Introduzione

# 1.1 L'audit energetico degli impianti negli edifici sottoposti a riqualificazione con obiettivo nZEB

La Direttiva 2010/31/UE introduce il concetto di "edifici a energia quasi zero", nZEB (nearly Zero-Energy Buildings), definito come "quell'edificio che ha prestazioni energetiche molto elevate e che richiede quindi un piccolo fabbisogno di energia, la maggior parte della quale deve essere fornita da fonti rinnovabili".

In Italia la legge 90/2013, ed il successivo DM 26/6/2015, fissano i nuovi criteri per l'aggiornamento e la programmazione di standard prestazionali degli edifici (involucro, impianti e fonti rinnovabili), al fine di raggiungere gli obiettivi fissati a livello europeo in materia di edifici a energia quasi zero. I requisiti minimi prestazionali per l'edilizia tengono in debito conto il periodo di condizionamento invernale ed estivo, la zona climatica.

Gli standard nZEB (nearly Zero Energy Buildings) previsti dal DM 26/6/2015, richiedono che le nuove costruzioni, a partire dal 2021 e dal 1 Gennaio 2019 per gli edifici di proprietà pubblica, rispondano a requisiti di elevata prestazione energetica sia per l'involucro edilizio sia per gli impianti di climatizzazione installati. Inoltre la normativa richiede che almeno il 50% del consumo energetico dell'edificio derivi da fonti rinnovabili.

Tali requisiti, daranno nei prossimi anni, maggior impulso alla diffusione di combinazioni impiantistiche per la climatizzazione degli edifici, differenti da quelle tradizionalmente più diffuse.

La valutazione dell'efficienza degli impianti installati, tra l'altro, assume particolare importanza nell'ambito delle riqualificazioni energetiche di edifici pubblici, spesso a carattere storico. In questi casi infatti gli interventi di miglioramento energetico sono in gran parte concentrati sugli impianti, viste le maggiori difficoltà che si riscontrano nell'applicazione di misure sull'involucro edilizio, caratterizzato da numerosi vincoli architettonici.

Tra le diverse tipologie di generatori, sicuramente maggior interesse assumerà l'utilizzo di sistemi a Pompa di calore, che, integrati all'installazione di moduli fotovoltaici, consentiranno un maggior impiego del vettore elettrico nella climatizzazione degli edifici, nel rispetto delle quote di energia rinnovabile obbligatorie per le nuove costruzioni.

E' importante però sottolineare che l'impiego e il rendimento degli impianti di generazione, basati sull'utilizzo di fonti rinnovabili, risultano strettamente legati alle caratteristiche climatiche (temperatura, umidità, radiazione solare) del sito in esame, oltre che alla richiesta energetica dell'edificio. Tale aspetto implica un'accurata valutazione dell'efficienza di una certa tipologia di impianto, in funzione del contesto climatico in cui viene installato.

Nel caso delle pompe di calore ad aria (aria-acqua, aria-aria) le variazioni delle variabili climatiche nel corso della stagione di climatizzazione possono influenzare in maniera sostanziale il rendimento della macchina, che, in alcuni casi può ridursi drasticamente fino a raggiungere condizioni tali da comprometterne la convenienza energetica, e quindi l'applicabilità.

Diventa quindi interessante monitorare in opera, la potenza erogata e l'efficienza effettiva (COP, EER) di una pompa di calore al servizio di un edificio pubblico, ad uso ufficio, in cui è richiesta climatizzazione sia invernale che estiva. L'analisi del rendimento della macchina, al variare delle condizioni climatiche stagionali, consentirà di confrontare il rendimento effettivo, con quello nominale fornito dalla casa costruttrice e valutato in condizioni standard.

In seguito sarà possibile estendere il confronto anche ai valori di rendimento medio stagionale della macchina (SCOP/SPF, ESEER) calcolati con i diversi metodi di calcolo del fabbisogno energetico disponibili: quello semi stazionario, implementato nelle UNI TS 11300 e richiamato dalle attuali normative ai fini della certificazione energetica e della verifica degli standard nZEB, quello dinamico, più oneroso e complesso dal punto di vista del calcolo, ma più efficace per una descrizione maggiormente realistica degli scambi termici, soprattutto nel caso estivo.

Tale aspetto risulta particolarmente interessante soprattutto al fine di migliorare i modelli di calcolo utilizzati nelle diagnosi energetiche degli edifici, in particolare quelli del terziario, per i quali una più accurata

valutazione del rendimento stagionale dei generatori installati, al variare delle condizioni climatiche del sito in esame, risulta essenziale per un corretto dimensionamento dell'impianto e per una corretta analisi economica (costi-benefici) degli interventi di riqualificazione individuati.

L'attività di monitoraggio, focalizzata quest'anno sul periodo invernale, costituisce il completamento di quanto svolto nella precedente annualità, in cui era stato analizzato il comportamento di una pompa di calore installata a Roma, durante il periodo estivo. In analogia a quanto fatto nel Report dello scorso anno, si riportano di seguito alcuni brevi richiami teorici circa i principi basilari del funzionamento delle macchine a pompa di calore.

### 1.2 L'analisi del rendimento degli impianti

#### Richiami teorici

Il monitoraggio in opera, di un impianto di climatizzazione, è necessario, come detto in precedenza, per poter valutare il comportamento del sistema di generazione, in funzione del carico termico richiesto dall'edificio e delle differenti condizioni climatiche. Per impianti a Pompa di calore, aria-acqua/aria-aria, che utilizzano come fonte termica di scambio l'aria esterna, sarà quindi interessante monitorare la potenza termica erogata in funzione della temperatura esterna, per poter conseguentemente valutare il rendimento della macchina.

L'efficienza di una Pompa di calore, comunemente definita come, COP (*Coefficient of Performance*) per la climatizzazione invernale ed EER (*Energy Efficiency Ratio*) per quella estiva, rappresenta il rapporto tra la potenza termica erogata (kW) e la potenza elettrica assorbita (kW), dovuta al lavoro dei compressori elettrici sul fluido refrigerante.

Per una macchina a compressione di vapore, tipologia maggiormente diffusa, il ciclo frigorifero compiuto può essere schematizzato in 4 fasi principali, come riportato in Fig. 1:

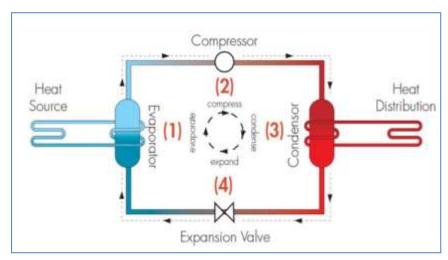


Fig. 1 Fasi del ciclo frigorifero

Fonte: CORDIS

- 1. compressione: in cui il fluido allo stato vapore viene compresso e si riscalda assorbendo calore (alta pressione)
- 2. condensazione: il fluido refrigerante, proveniente dal compressore, passa dallo stato di vapore surriscaldato allo stato liquido cedendo calore all'ambiente;

- 3. espansione: passando attraverso la valvola di laminazione il fluido, allo stato liquido, si trasforma parzialmente in vapore raffreddandosi;
- 4. evaporazione: il fluido refrigerante assorbe calore dall'ambiente ed evapora completamente (bassa pressione)

In un ciclo ideale (ciclo di Carnot) il rendimento sarebbe influenzato esclusivamente dalle temperature delle sorgenti termiche T1 (aria) e T2 con le quali la macchina scambia calore.

In particolare per il caso invernale:

$$COP_h = \frac{Q_f}{L_{el}} = \frac{T_2}{T_2 - T_1} = \frac{T_{condens}}{\Delta T}$$
 T2 > T1

e per il caso estivo:

$$EER_h = \frac{Q_s}{L_{el}} = \frac{T_1}{T_2 - T_1} = \frac{T_{evapor}}{\Delta T}$$
 T1> T2

Si può notare facilmente che l'efficienza della macchina è inversamente proporzionale alle differenze di temperatura in cui avvengono gli scambi termici, cioè tra la T di condensazione e la T di evaporazione. Ciò implica che nel caso di climatizzazione invernale (T2>T1):

- Il COP si riduce al diminuire della T esterna della sorgente così come nel caso di climatizzazione estiva (T2<T1):
  - l'EER si riduce all'aumentare della T esterna dell'aria

In entrambi i casi infatti all'aumentare delle differenze di temperatura di scambio aumenta il lavoro di compressione che il fluido frigorigeno richiede. Inoltre, la potenza erogata dal compressore dipende dalla massa di fluido compresso e dalla differenza di entalpia delle sorgenti di scambio: al diminuire della T di evaporazione, diminuisce la densità del fluido vapore, e quindi anche la potenza erogata. E' importante quindi verificare al variare delle temperature esterne, che la potenza termica fornita sia sufficiente a compensare i carichi richiesti dall'edificio, oltre al rendimento con cui la macchina è in grado di fornire l'energia richiesta. Parametri influenti sul COP della macchina risultano le temperature dell'acqua/aria in uscita, legate al tipo di impianto installato ed ai terminali di emissione presenti negli ambienti da climatizzare. Quanto detto risulta ben evidente dalla Fig. 2 riportata di seguito

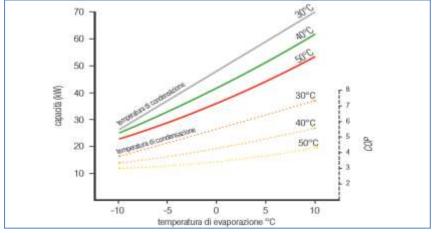


Fig. 2 Andamento del COP al variare della temperatura del pozzo caldo

Fonte: Ferroli

Riguardo le condizioni dell'aria esterna, influisce sulla potenza e sull'efficienza di una pompa di calore oltre alla temperatura anche l'umidità relativa, soprattutto in condizioni invernali. Al diminuire di questa infatti, è richiesta una temperatura di evaporazione minore, con conseguente riduzione del rendimento della macchina. Quando la temperatura è prossima allo zero, possono raggiungersi condizioni che portano alla formazione di brina, con conseguente interruzione del funzionamento (Defrosting).

Nei cicli reali, che avvengono nelle comuni applicazioni nell'ambito della climatizzazione degli edifici, il rendimento dei vari componenti della macchina causa delle perdite energetiche nelle varie trasformazioni termodinamiche che il fluido subisce.

I fattori che influenzano il rendimento di una pompa di calore, oltre alle condizioni climatiche del sito in esame, sono quindi molteplici: tipologia del compressore, fluido refrigerante utilizzato, il rapporto di compressione, il carico termico richiesto dall'edificio, le caratteristiche dei componenti costruttivi (inverter, valvole di espansione, ecc)

L'analisi di tali aspetti, relativi alle caratteristiche costruttive della macchina o alle modalità di funzionamento, prescinde dagli obiettivi di questo lavoro: stante le caratteristiche dalla pompa di calore installata (Pompa Aria-acqua al servizio di impianto idronico), ritenuta tipica per applicazioni in edifici del terziario, il monitoraggio sperimentale avviato, è finalizzato ad evidenziare l'effettivo grado di efficienza del generatore, nei diversi periodi di climatizzazione, ai fine di valutarne l'influenza sul fabbisogno energetico dell'edificio e consentire un confronto con i valori di rendimento implementati nei modelli di calcolo utilizzati comunemente per le diagnosi energetiche.

#### 1.3 Obiettivi del lavoro

L'obiettivo di questo studio, come detto in precedenza, è quello di monitorare il rendimento in opera di una pompa di calore al servizio di un edificio ad uso uffici. Le misure previste dovranno infatti monitorare il comportamento del generatore durante l'utilizzo effettivo dettato dalla richiesta termica dell'edificio e dalle esigenze dell'utenza. Non è stata prevista quindi alcuna limitazione agli orari di accensione, né alla regolazione delle temperature nei diversi locali climatizzati.

Per misurare l'efficienza della macchina, sia in condizioni estive che invernali (COP/EER), è necessario misurare simultaneamente sia la potenza termica erogata, utile alla refrigerazione o al riscaldamento dell'acqua circolante nell'impianto, sia quella elettrica assorbita dalla macchina, richiesta dal funzionamento dei compressori. Il rapporto di tali grandezze, sarà indicativo del rendimento della pompa di calore.

I due impianti individuati sono installati in edifici adibiti ad agenzie bancarie rispettivamente ad Udine e Nizza Monferrato, entrambe localizzate in fascia climatica E. Pur essendo di tipologia analoga, sono utilizzati diversamente: quello di Udine, in modalità bivalente, è integrato con una caldaia a gas, l'altro invece, funziona in modalità monovalente per la climatizzazione estiva ed invernale.

Le diverse condizioni operative di funzionamento, influiscono sul rendimento dei generatori e possono quindi fornire interessanti spunti di confronto.

Diverse sono le problematiche da considerare ai fini di un corretto monitoraggio: il corretto posizionamento dei sensori, il settaggio iniziale dei parametri di misura, la verifica dei sistemi di controllo della macchina, la scala temporale delle misure, l'analisi dei transitori, ecc.

In particolare, le misure della potenza termica erogata, sono basate sulla misurazione delle portate nel circuito di distribuzione e della differenza di temperatura dell'acqua sui collettori di mandata e di ritorno dell'impianto.

Tali misure richiedono particolare attenzione, in quanto il corretto funzionamento dei sensori utilizzati per rilevare le portate transitanti, sia di tipo meccanico, sia ad ultrasuoni, può essere alterato dalla presenza di bolle d'aria nel circuito, o zone di turbolenza.

Altro aspetto rilevante, nell'analisi delle misure, è quello dell'analisi dei transitori temporali, quali le fasi di avvio o spegnimento della macchina, o di rapide variazioni delle portate in transito dovute alla contemporanea chiusura di molti terminali di emissione. In queste fasi infatti, gli effetti di inerzia del sistema che influiscono sulle misure rilevate dagli strumenti, possono dar luogo a incongruenze.

Effetti analoghi possono esserci altresì nelle fasi di interruzione del servizio, in cui valori minimi di potenza termica ed elettrica possono essere comunque registrate dagli strumenti di misura.

Partendo da misure effettuate su intervalli di breve durata i dati rilevati sono stati elaborati a diversa scala temporale per minimizzare gli effetti dei transitori, ed evidenziare le variazioni di potenza erogata, al variare delle temperature esterne.

Successivamente, i risultati, analizzati nel corso di questa annualità, relativi a misure effettuate nei mesi di febbraio e marzo, hanno fornito indicazioni sul funzionamento invernale consentendo un primo confronto con i valori nominali del COP forniti dalla casa costruttrice.

Gli strumenti installati, possono consentire chiaramente più ampi monitoraggi, e valutazioni dei dati di misura su base annuale, al fine di verificare le prestazioni stagionali della pompa di calore anche in periodi differenti.

# 2 Caso studio 1: Banca Popolare di Novare (Nizza Monferrato)

# 2.1 L'edificio della Banca Popolare di Novara (Nizza Monferrato)

Lo sportello della Banca popolare di Novara a Nizza Monferrato (AT), zona climatica **E** (**2524 GG**), è situato in via Roma all'interno di un immobile del 1949, costituito da un piano seminterrato e tre piani fuori terra. L'edificio presenta una struttura mista in muratura e cemento armato e una copertura a falde. I prospetti sono caratterizzati da una fascia basamentale rivestita in pietra, ripresa negli angoli, e da parti intonacate di colore verde. Gli uffici della banca occupano piano seminterrato e piano terra e l'ingresso, incorniciato da un portale, è situato nell'angolo ad ovest.

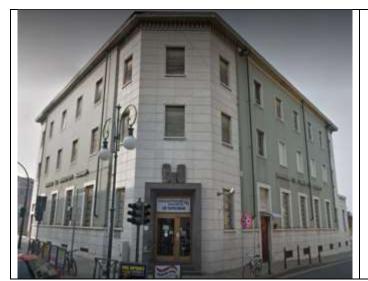




Fig. 3 Facciate Banca popolare di Novare

Fonte: www.maps.it

Nelle tabelle di seguito sono riportati i dati geometrici relativi alle parti di immobile dedicate alla banca e la distruzione degli spazi per funzione.

Dati geometrici							
Superficie netta	628 m <sup>2</sup>						
Superficie lorda	733 m <sup>2</sup>						
Volume	2052,5 m <sup>3</sup>						

Tab. 1 Dati geometrici

Distribuzione degli spazi						
Interrato	Piano terra					
Archivi/depositi 246 m²	Archivi/depositi 40 m²					
Uffici 30 m²	Locali tecnici 7 m²					
	Servizi igienici 21 m²					
	Uffici 284 m²					

Tab. 2 Distribuzione degli spazi

Gli spazi interni, diversi per geometria e destinazione d'uso, sono invece riportati nelle planimetrie esposte di seguito, in cui i sono visibili i vari locali, suddivisi per piano.

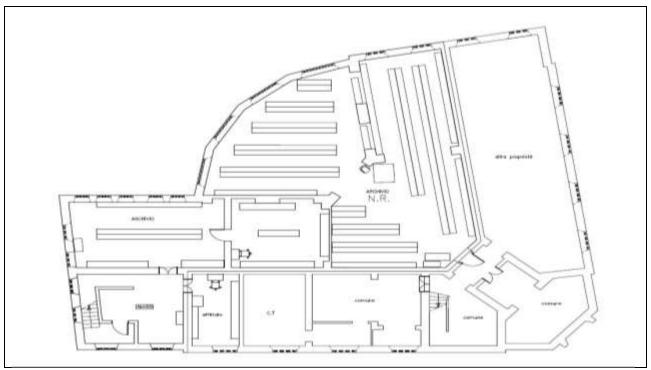


Fig. 4 Planimetria piano seminterrato

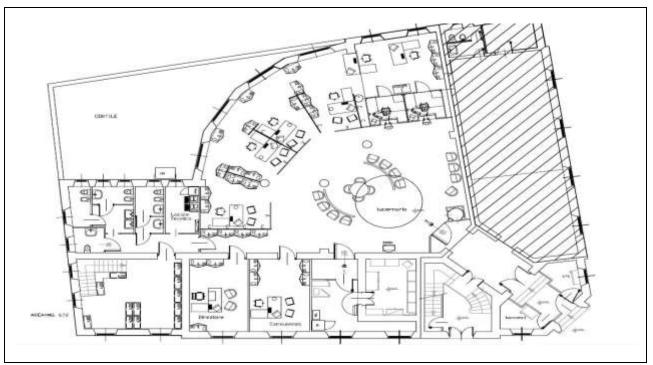


Fig. 5 Planimetria piano terra

# 2.2 Gli Impianti di riscaldamento e ventilazione della Banca Popolare di Novara (Nizza Monferrato)

L'impianto termico, per la climatizzazione invernale ed estiva, al servizio degli ambienti della Banca è di tipo idronico ed è costituito da un gruppo termico a Pompa di calore, Climaveneta AWR-HT/CA-E/262, raffreddato ad aria con ventilatori elicoidali (installazione 2015).



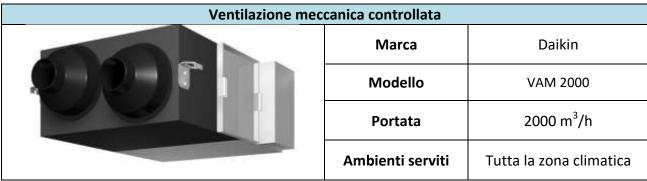
Tab. 3 Pompa di calore

L'acqua, riscaldata nella stagione invernale e refrigerata nella stagione estiva, è distribuita quindi allo stesso tipo di terminali, ossia unità a cassetta due tubi a soffitto e radiatori in ghisa.



Fig. 6 Terminali

Il ricambio dell'aria viene effettuato attraverso un'unità di ventilazione meccanica controllata con recuperatore di calore Daikin VAM 2000 (2000 mc/h portata d'aria).



Tab. 4 Ventilazione meccanica controllata

# 2.3 Profili di utilizzo della Banca Popolare di Novara (Nizza Monferrato)

Gli impianti al servizio della Banca Popolare di Novara a Nizza Monferrato, sono attivi nei giorni lavorativi. Per verificare il reale profilo di utilizzo, sono state monitorate nove settimane della stazione di riscaldamento, ossia il periodo che va dal 30/01/2017 al 31/03/2017.

Di seguito uno schema generale di funzionamento:

Periodo	Stagione invernale								
Servizio	Risc	aldamer	nto	Ventilazione					
Terminale		PDC		VMC					
Giorno	Lun-Ven	Sab.	Dom.	Lun-Ven	Sab.	Dom.			
PROFILO DI UTILIZZO	Acceso	Spento	Spento	Acceso	Spento	Spento			

Tab. 5 Profilo di funzionamento degli impianti di climatizzazione

Dal periodo analizzato sono stati estrapolati i dati di due settimane significative, su cui si concentrerà l'analisi. Si riportano di seguito i profili di funzionamento degli impianti, relativi a 6-12 febbraio e 6-12 Marzo.

				PDC			VMC				
		da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	ORE TOT	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	ORE TOT
06/02/2017	LUNEDI'	3:00	17:30	ı	•	14,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
07/02/2017	MARTEDI'	4:00	17:30	ı	ı	13,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
08/02/2017	MERCOLEDI'	4:00	17:30	-	•	13,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
09/02/2017	GIOVEDI	4:00	17:30	-	-	13,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
10/02/2017	VENERDI'	4:00	17:30	-	-	13,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
11/02/2017	SABATO	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
12/02/2017	DOMENICA	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
06/03/2017	LUNEDI'	3:30	13:00	14:30	16:00	11	8:00	13:30	14:30	17:00	8
07/03/2017	MARTEDI'	5:00	13:00	14:30	16:00	9,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
08/03/2017	MERCOLEDI'	5:00	13:00	14:30	16:00	9,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
09/03/2017	GIOVEDI	5:00	13:00	14:30	16:00	9,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
10/03/2017	VENERDI'	5:00	13:00	14:30	16:00	9,5	8:00	13:30	14:30	17:00	8
11/03/2017	SABATO	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
12/03/2017	DOMENICA	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0

Tab.6 Profilo di funzionamento degli impianti nel periodo di riscaldamento (6-12 Febbraio 2017, 6-12 Marzo 2017)

Dalla tabella si evince che nei weekend gli impianti vengono spenti completamente e che il profilo di funzionamento del riscaldamento non è costante durante tutta la stagione invernale, a differenza della ventilazione meccanica che è attiva 8 ore al giorno per tutto il periodo.

# 2.4 Monitoraggio in sito della Pompa di calore della Banca Popolare di Novara (Nizza Monferrato)

# 2.4.1 Gli strumenti di misura

Per la misura del COP in opera, come detto in precedenza, è necessaria la misura contemporanea della potenza elettrica e termica associata alla pompa di calore.

Per quanto riguarda la parte termica la strumentazione di misura è costituita da:

- Misuratore di portata Siemens UH50C65FB5M, per reti acqua calda e refrigerata commutabili, del tipo ad induzione elettromagnetica o ultrasuoni (o di tipo meccanico), con elettrodi di misura in AISI 316, flangiato, PN16, con rivestimento interno in PTFE, protezione IP67
- Due sensori Pt 500 per la misura della differenza di temperatura tra mandata e ritorno dell'acqua



Fig. 7 Misuratore di portata

Il misuratore attraverso uno display LCD fornisce le informazioni di seguito riportate:

	-		
Messaggi di errore	FO		
Quantitativo di calore accumulato		008403	31 KWH
Test dei segmenti	8	88888	8 KWH
Volume accumulato		0013	1.42 n³
Temperatura di mandata/ ritorno attuale	54	43	°C
Ampiezza massima dello scostamento attusie (differenza tra temperatura di mandata e ritorno)		10.9	ΔK
Portata attuale		4.45	n³/H
Potenza calorifica attuale		29.8	KW

Fig. 8 Informazione da display del misuratore di portata

La Potenza frigorifera erogata è infatti ricavata dalla relazione:

$$Q_{OUT} = \dot{m} \, C_p \, \Delta T$$

in cui Cp rappresenta il calore specifico del fluido termovettore, cioè l'acqua.

#### Per la parte elettrica:

Contatore di energia elettrica trifase da quadro con trasformatori

Il contatore è chiaramente installato sulla linea elettrica dedicata alla PdC, in modo da registrarne la potenza elettrica assorbita.

Maggiori dettagli sulle caratteristiche dei vari sensori di misura installati sono riportati in appendice.

Vengono di seguito riportate alcune immagini degli strumenti di misura installati

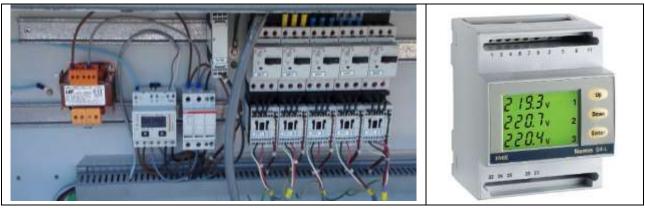


Fig. 9 Multimetro

Il contatore è in grado di misurare le principali grandezze elettriche (intensità, tensione e potenza) mediante l'utilizzo di trasformatori installati sulle linee di collegamento al quadro secondo lo scherma riportato in figura.

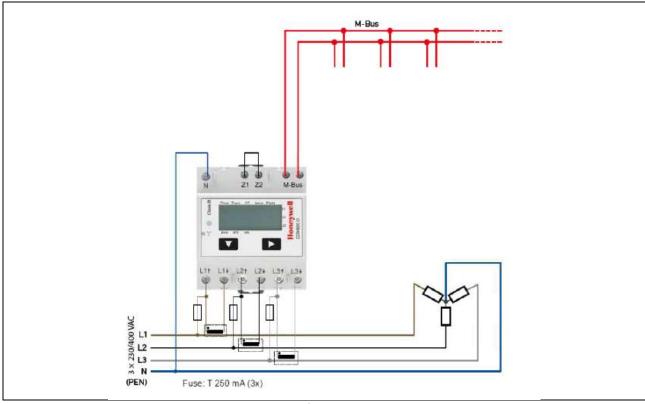


Fig. 10 Schema di funzionamento multimetro

I dati relativi alla potenza termica ed elettrica associate alla macchina sono inviati mediante interfaccia M-BUS ad un data-logger che ne memorizza le misure.

#### 2.4.2 Misura dei dati climatici esterni

In parallelo al monitoraggio dei principali parametri relativi all'impianto di generazione, è stata valutata la situazione climatica esterna di Nizza Monferrato attraverso il rilievo delle temperature per un periodo pari a nove settimane, dal 30 Gennaio 2017 fino al 31 Marzo 2017. Ciò consente di poter verificare il differente comportamento della macchina in esame al variare delle condizioni climatiche del luogo nel periodo in esame. Si riportano di seguito i grafici relativi agli andamenti della temperatura esterna relativa alle 9 settimane analizzate ai fini del monitoraggio.

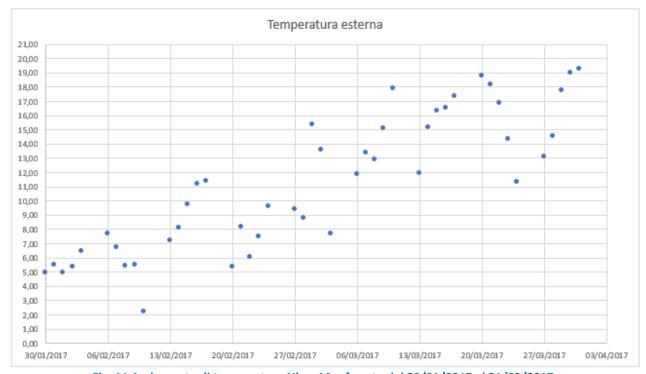


Fig. 11 Andamento di temperatura Nizza Monferrato dal 30/01/2017 al 31/03/2017

Dal rilievo delle temperature sul periodo di nove settimane sono stati estrapolati i dati per valutare il comportamento invernale della pompa di calore nelle due settimane scelte per effettuare l'analisi, ossia 6-12 febbraio 2017 e 6-12 Marzo 2017.

#### 2.4.3 Misura dei dati climatici indoor

Per verificare il corretto funzionamento dell'impianto di climatizzazione invernale, durante il periodo di monitoraggio, sono state predisposte, in parallelo a quanto fatto per le grandezze climatiche esterne, anche delle misure delle principali grandezze microclimatiche indoor. A tal fine sono stati installati dei sensori termoigrometrici per rilevare la temperatura e l'umidità relativa dell'aria, all'interno di diversi locali, selezionati sulle diverse esposizioni dell'edificio.

Tralasciando i valori di umidità relativa, risultati comunque nella norma (valori compresi tra 45% - 50%) è stata analizzata la temperatura dell'aria nei vari ambienti esaminati.

Sono stati individuati tre ambienti con temperature indoor differenti:

- Salone
- Direzione
- Consulenza

Si riporta di seguito, a titolo esemplificativo, l'andamento delle temperature medie giornaliere interne, registrate nella filiale durante il periodo di nove settimane in cui sono stati attivi i misuratori.

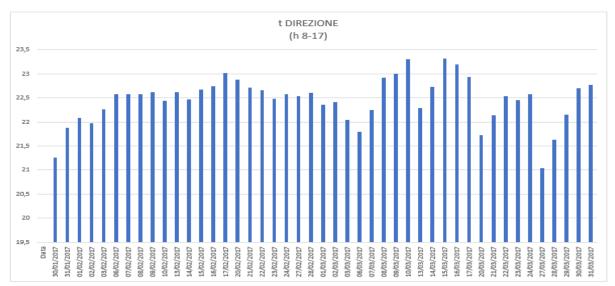


Fig. 12 Temperature indoor Direzione di Nizza Monferrato

Dall'andamento si evince una temperatura interna che varia poco da un giorno all'altro nel mese di febbraio, aggirandosi sempre sui 22 °C, mentre nel mese di marzo varia di più.

Si osserva, infatti, che la temperatura interna ad inizio settimana è persino più bassa di quella di febbraio, mentre raggiunge anche i 23 °C il venerdì. Questo comportamento apparentemente anomalo a febbraio, si spiega osservando le ore di funzionamento dell'impianto, che sono molto elevate in questo mese, fino a 14,5 h, a differenza di marzo in cui si aggirano intorno alle 9 h. A ciò si aggiunge l'effetto degli apporti solari che a secondo dell'esposizione dei locali esaminati possono influire sulla temperatura interna. Le temperature registrate, mostrano comunque un apporto termico più che sufficiente del generatore al raggiungimento delle condizioni di comfort dei locali considerati.

L'analisi delle temperature è stata utile per estrapolare i valori delle temperature medie giornaliere interne, nelle due settimane individuate per effettuare l'analisi (6-12 Febbraio 2017, 6-12 Marzo 2017).

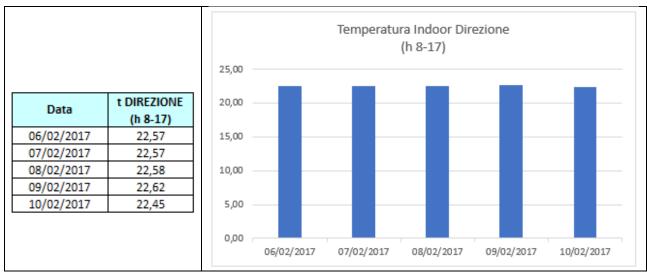


Fig. 13 Temperature 6-10 Febbraio Direzione Nizza Monferrato

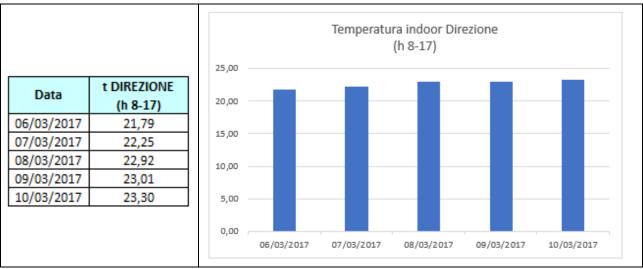


Fig. 14 Temperature 6-10 Marzo Direzione Nizza Monferrato

# 2.5 Elaborazione dei dati misurati e analisi dei risultati della Banca Popolare di Novara (Nizza Monferrato)

### 2.5.1 Profilo delle principali grandezze misurate

Il monitoraggio strumentale dell'impianto a Pompa di calore è stato effettuato dal 30 Gennaio al 31 Marzo, al fine di avere dati di misura relativi ad una parte significativa della stagione di climatizzazione invernale.

Tra tutti i dati raccolti, utili per le elaborazioni, ci si è concentrati sull'esame di due settimane tipo, ossia 6-12 Febbraio e 6-12 Marzo. Le misurazioni scelte apparivano significative per poter elaborare i primi confronti tra le prestazioni della macchina monitorate e i valori nominali forniti dalla casa costruttrice.

Sono stati invece analizzati gli andamenti a diversa scala temporale (giornaliera, settimanale, su tutto il periodo di calcolo) per evidenziarne il comportamento al variare delle condizioni climatiche.

Nella tabella sotto riportata sono esposti i valori medi\* giornalieri, nel periodo esaminato, delle principali grandezze monitorate, ossia COP, fattore di carico, temperatura di mandata dell'acqua e portata. Attraverso i diagrammi in successione, è possibile confrontare i parametri per ciascun giorno delle due settimane in esame.

Si riporta di seguito una scheda di sintesi delle due settimane:

Data	Portata nominale mc/h	Energia Termica [kWh]		En. el./ gradi giorno	COP nom.	СОР	t salone (h 8-17)	t direzione (h 8-17)	t consulenza (h 8-17)	t esterna (h 8-17)	Gradi giorno	T mandata acqua °C	% carico impianto	h <sub>TOT</sub> Risc.	h <sub>тот</sub> UTA
06/02/2017	18,51	340	148,6	10,73	2,62	2,29	21,75	22,57	21,19	7,72	13,85	52,20	40%	14,5	8
07/02/2017	18,51	280	117,5	7,34	2,62	2,38	22,01	22,57	21,29	6,70	16,01	50,93	40%	13,5	8
08/02/2017	18,51	280	114,1	7,24	2,62	2,45	22,01	22,58	21,47	5,45	15,76	52,37	36%	13,5	8
09/02/2017	18,51	290	113,6	7,65	2,62	2,55	22,18	22,62	21,52	5,47	14,84	52,86	36%	13,5	8
10/02/2017	18,51	280	130	7,53	2,62	2,15	22,21	22,45	21,49	2,21	17,27	52,43	43%	13,5	8
06/03/2017	18,51	340	129,2	10,60	2,62	2,63	21,24	21,79	20,94	11,89	12,19	50,87	37%	11	8
07/03/2017	18,51	270	104	8,67	2,62	2,60	21,88	22,25	21,26	13,41	12,00	51,69	32%	9,5	8
08/03/2017	18,51	280	101,3	8,45	2,62	2,76	22,31	22,92	21,56	12,88	11,99	51,14	38%	9,5	8
09/03/2017	18,51	260	103,2	9,89	2,62	2,52	22,61	23,01	21,71	15,07	10,43	51,14	34%	9,5	8
10/03/2017	18,51	270	92,9	9,84	2,62	2,91	23,07	23,30	21,90	17,90	9,44	53,03	42%	9,5	8

Tab. 7 Sintesi parametri rilevati nelle due settimane di riferimento (6-12 Febbraio e 6-12 Marzo)



Fig. 15 COP, Fattore di carico, Temperatura acqua e portata 6-10 Febbraio 2017 Direzione di Nizza Monferrato



Fig. 16 COP, Fattore di carico, Temperatura acqua e portata 6-10 Marzo 2017 Direzione di Nizza Monferrato

Le tabelle consentono di effettuare delle considerazioni: la portata risulta costante e di valore 18,5 m³/h, pari a circa 5,2 l/s. Le temperature di mandata si attestano intorno variano tra i 50 e i 53 °C.

Le temperature interne sia del salone, che della direzione, che dell'area consulenza, si mantengono sempre alte, variando tra i 21 e i 23 °C. Le temperature esterne variano tra 2 e quasi 8 °C nella settimana di febbraio, mentre tra 11 e 18 °C a marzo.

Il dato di percentuale di carico dell'impianto, si riferisce ad una media giornaliera e mostra un carico che si attesta intorno al 40%.

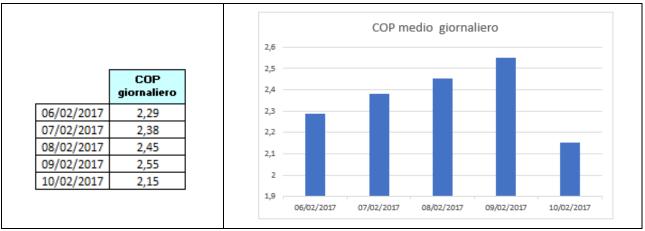


Fig. 17 COP medio giornaliero 6-10 Febbraio filiale Nizza Monferrato

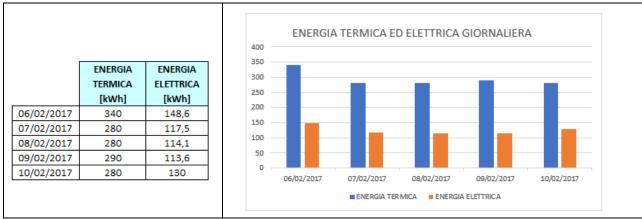


Fig. 18 Energia termica ed elettrica 6-10 Febbraio filiale Nizza Monferrato

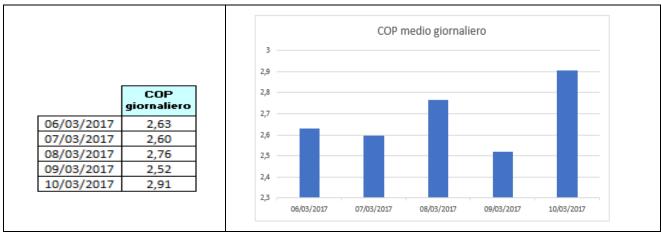


Fig. 19 COP medio giornaliero 6-10 Marzo filiale Nizza Monferrato

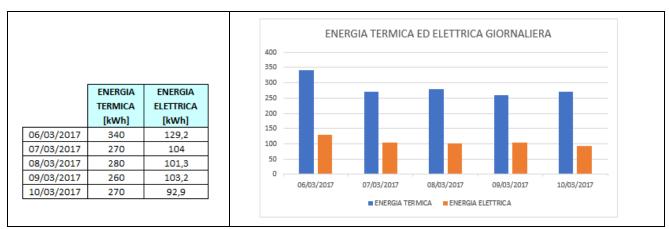


Fig. 20 Energia termica ed elettrica 6-10 Marzo filiale Nizza Monferrato



Fig. 21 Energia termica ed elettrica 6-10 Febbraio filiale Nizza Monferrato



Fig. 22 Energia termica ed elettrica 6-10 Marzo filiale Nizza Monferrato

Il fattore di carico medio, giornaliero Fc, varia tra il 36% ed il 43% nella settimana di febbraio, e tra il 32% e il 42% in quella di marzo. L'efficienza media, il COP, risulta compreso tra i valori medi di 2,15 e 2,91.

# 2.5.2 Diagrammi di sintesi relativi all'intero periodo monitorato

I diagrammi riportati di seguito mostrano le grandezze principali, COP e Potenza termica, che caratterizzano il generatore a pompa di calore, in funzione delle temperature esterne per il periodo di 9 settimane monitorato.

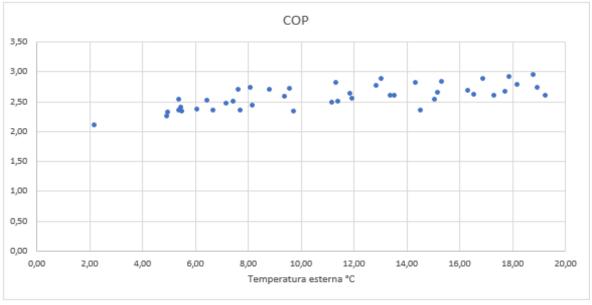


Fig. 23 Andamento COP al variare della temperatura esterna filiale Nizza Monferrato

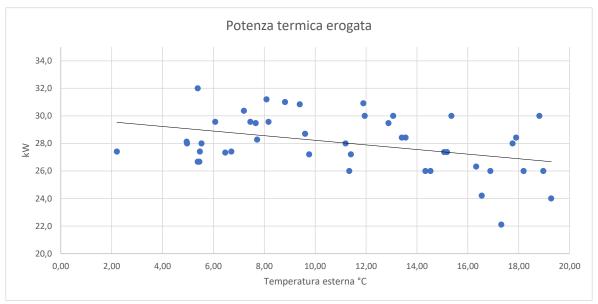


Fig. 24 Andamento Potenza termica erogata al variare della temperatura filiale Nizza Monferrato

L'efficienza del generatore, come prevedibile, cresce tendenzialmente all'aumentare della temperatura esterna partendo da valori inferiori a 2, fino a valori di COP che tendono a 3, quando le temperature esterne si avvicinano a 20 °C.

La potenza erogata tende invece chiaramente a diminuire al crescere delle T esterne, pur mantenendosi tuttavia in un intervallo abbastanza limitato, compreso tra i 22 ed i 32 kW. Ciò è dovuto essenzialmente alle diverse durate e ai differenti intervalli di funzionamento della macchina nell'arco del periodo considerato, che rendono abbastanza ridotti gli scostamenti in termini di potenza media erogata.

La macchina monitorata una Pompa di calore CLIMAVENETA AWR-HT-CA-E-0262, ha una potenza max. nominale di 85 kW, in riscaldamento, e può funzionare sia a bassa temperatura ( $T_{20}$  a 35 °C) che a media temperatura, ( $T_{20}$  a 55 °C), come in effetti è stata impiegata.

In tale modalità, in base a quanto riportato nella scheda tecnica fornita dalla casa costruttrice, di cui si riporta uno stralcio, il generatore può funzionare fino a T min. esterne di -7 °C e raggiungere un rendimento globale stagionale SCOP (seasonal COP) di 3,05. Chiaramente i valori sono riferiti a condizioni standard, che possono essere differenti da quelle effettive di funzionamento reale, in termini di fattore di carico e condizioni climatiche, nonché all'intero periodo di climatizzazione invernale.

Tipo Clima		Average
Temperatura applicazione	°C	55
Tipo portata		Fissa
Tipo temperatura		Variabile
Temperatura bivalenza	°C	-7,0
PDesign	kW	63,3
Qhe	kWh	42857
SCOP		3,05
Rendimento ηs	%	119
Classe di efficienza stagionale		A+

Fig. 25 Stralcio di scheda tecnica

Per dati ulteriori relativi al funzionamento del generatore in diverse condizioni di funzionamento si rimanda alla scheda tecnica della macchina riportata in appendice.

La tabella, in seguito esposta, riporta invece i valori medi giornalieri, misurati nell'intero periodo di monitoraggio (febbraio-marzo), dei principali parametri di funzionamento del generatore

Sintesi dei valori medi nel periodo monitorato:

T esterna (° C) media	COP medio	Fattore di carico	T( °C) mandata
11,24	2,6	0,4	52,0

Tab. 8 Sintesi valori medi da monitoraggio

Per evidenziare le diverse condizioni di funzionamento del generatore gli istogrammi di Fig. 26, Fig. 27 e Fig. 28 mostrano invece la distribuzione in frequenza, relativa e cumulata, dei valori orari assunti dai principali parametri di funzionamento della pompa di calore:

- Potenza erogata,
- Efficienza media (COP),
- Fattore di carico:

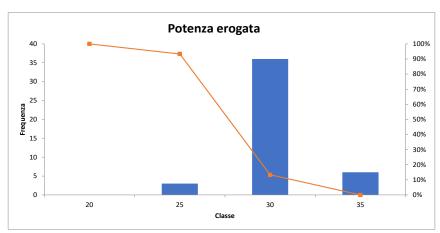


Fig. 26 Potenza erogata nel periodo di monitoraggio

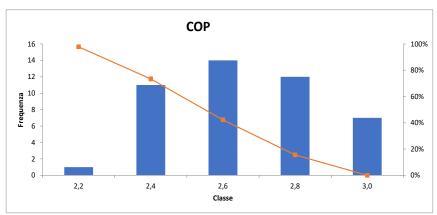


Fig. 27 COP nel periodo di monitoraggio

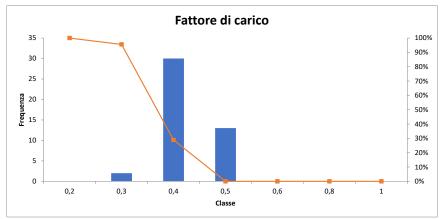


Fig. 28 Fattore di carico nel periodo di monitoraggio

Soffermandoci sulle curve cumulate delle tre distribuzioni in frequenza mostrate nei grafici, si evidenzia che per l' 80% delle ore, nel periodo monitorato, il generatore ha funzionato con potenza termica erogata > 25 kW, con COP > di 2,3, e con un Fc > 33%

# 3 Banca Popolare di Verona (Udine)

# 3.1 L'edificio della Banca Popolare di Verona (Udine)

Lo sportello della Banca Popolare di Verona è sito ad Udine (zona climatica E al piano terra di un edificio costituito da 4 piani fuori terra. La struttura è in cemento armato con copertura piana. Il prospetto presenta una scansione modulare con elementi opachi intervallati da elementi trasparenti a specchio. Il piano terra, in contrasto con il resto dell'edificio, è quasi totalmente vetrato, fatta eccezione per gli elementi strutturali, che interrompono la continuità delle vetrate e sono rivestiti da intonaco.



Fig. 29 Facciate Banca Popolare di Verona (Udine)

Nelle tabelle di seguito sono riportati i dati geometrici relativi alle parti di immobile dedicate alla banca e la distruzione degli spazi per funzione.

Dati geometrici								
Superficie netta	624 m <sup>2</sup>							
Superficie lorda	657 m <sup>2</sup>							
Volume	1971 m <sup>2</sup>							

Tab. 9 Dati geometrici

Distribuzione spazi
Archivi/depositi 30 m²
Locali tecnici 15 m²
Servizi igienici 30 m²
Uffici 547 m²
Locali accessori 2 m²

Tab. 10 Distribuzione degli spazi

Gli spazi interni, diversi per geometria e destinazione d'uso, sono invece riportati nelle planimetrie esposte di seguito, in cui i sono visibili i vari locali, suddivisi per piano.

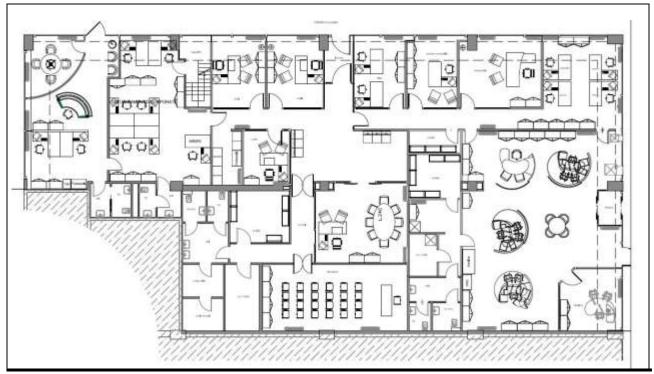
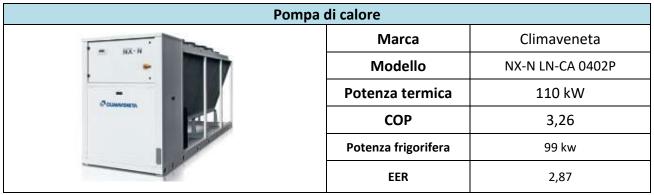


Fig. 30 Planimetria piano terra

# 3.2 Gli impianti di riscaldamento e ventilazione al servizio della Banca Popolare di Verona (Udine)

L'impianto termico, per la climatizzazione invernale ed estiva, al servizio degli ambienti della Banca è di tipo idronico ed è costituito da un gruppo termico a Pompa di calore, Climaveneta NX-N LN-CA 0402P, raffreddato ad aria, a ciclo reversibile.



Tab. 11 Pompa di calore

L'acqua, riscaldata nella stagione invernale e refrigerata nella stagione estiva, è distribuita quindi allo stesso tipo di terminali, ossia unità a cassetta due tubi a soffitto e radiatori in ghisa.

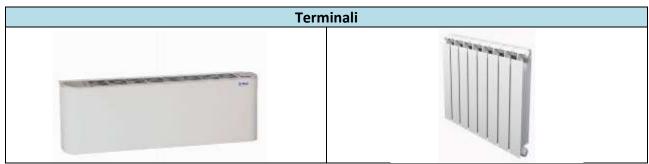
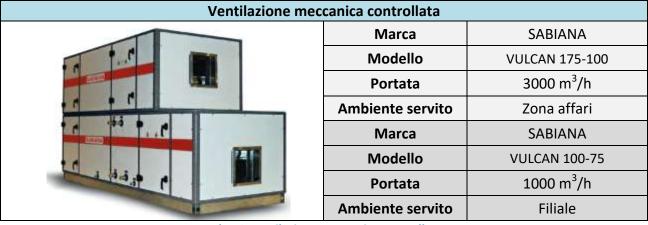


Fig. 31 Terminali

Il ricambio dell'aria viene effettuato attraverso due UTA, rispettivamente dedicate una alla zona affari e l'altra alla filiale.



Tab. 12 Ventilazione meccanica controllata

# 3.3 Profili di utilizzo della Banca Popolare di Verona (Udine)

Gli impianti al servizio della Banca Popolare di Verona di Udine, sono attivi nei giorni lavorativi. Per verificare il reale profilo di utilizzo, sono state monitorate nove settimane della stazione di riscaldamento, ossia il periodo che va dal 30/01/2017 al 31/03/2017.

Di seguito uno schema generale di funzionamento:

Periodo	Stagione invernale						
Servizio	Risc	aldamer	nto	Ventilazione			
Terminale		PDC		UTA			
Giorno	Lun-Ven	Sab.	Dom.	Lun-Ven	Sab.	Dom.	
PROFILO DI UTILIZZO	Acceso	Spento	Spento	Acceso	Spento	Spento	

Tab. 13 Profilo di funzionamento degli impianti di climatizzazione

Dal periodo analizzato sono stati estrapolati i dati di due settimane significative, su cui si concentrerà l'analisi. Si riportano di seguito i profili di funzionamento degli impianti, relativi a 6-12 febbraio e 6-12 Marzo.

			VMC								
		da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	ORE TOT	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	da hh:mm	ORE TOT
06/02/2017	LUNEDI'	6:00	16:00	-	-	10	8:30	12:30	14:30	16:30	6
07/02/2017	MARTEDI'	7:00	15:00	-	-	8	8:30	12:30	14:30	16:30	6
08/02/2017	MERCOLEDI'	7:00	18:00	-	-	11	8:30	12:30	14:30	16:30	6
09/02/2017	GIOVEDI	7:00	18:00	-	-	11	8:30	12:30	14:30	16:30	6
10/02/2017	VENERDI'	7:00	18:00	-	-	11	8:30	12:30	14:30	16:30	6
11/02/2017	SABATO	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
12/02/2017	DOMENICA	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
06/03/2017	LUNEDI'	6:00	16:00	-	-	10	8:30	13:30	14:30	17:30	8
07/03/2017	MARTEDI'	7:00	16:00	-	-	9	8:30	13:30	14:30	17:30	8
08/03/2017	MERCOLEDI'	7:00	16:00	-	-	9	8:30	13:30	14:30	17:30	8
09/03/2017	GIOVEDI	7:00	16:00	-	-	9	8:30	13:30	14:30	17:30	8
10/03/2017	VENERDI'	7:00	16:00	-	-	9	8:30	13:30	14:30	17:30	8
11/03/2017	SABATO	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0
12/03/2017	DOMENICA	-	-	-	-	0	-	-	-	-	0

Tab. 14 Profilo di utilizzo degli impianti nel periodo di riscaldamento (6-12 Febbraio 2017, 6-12 Marzo 2017)

Dalla tabella si evince che nei weekend gli impianti vengono spenti completamente e che il profilo di funzionamento del riscaldamento non è costante durante tutta la stagione invernale, così come quello delle UTA.

#### 3.4 Monitoraggio in sito della Pompa di calore della Banca Popolare di Verona (Udine)

#### 3.4.1 Gli strumenti di misura

Per la misura del COP in opera, come detto in precedenza, è necessaria la misura contemporanea della potenza elettrica e termica associata alla pompa di calore.

Per quanto riguarda la parte termica la strumentazione di misura è costituita da:

- Misuratore di portata Siemens UH50C-DN50, per reti acqua calda e refrigerata commutabili, del tipo ad induzione elettromagnetica o ultrasuoni (o di tipo meccanico), con elettrodi di misura in AISI 316, flangiato, PN16, con rivestimento interno in PTFE, protezione IP67
- Due sensori Pt 500 per la misura della differenza di temperatura tra mandata e ritorno dell'acqua



Fig. 32 Misuratore di portata

Il misuratore attraverso uno display LCD fornisce le informazioni di seguito riportate:

Messaggi di errore	FO		
Quantitativo di calore accumulato		00840	31 KWH
Test dei segmenti	88	88888	8 KWH
Volume accumulato		0013	1.42 n³
Temperatura di mandata/ ritomo attuale	54	43	°C
Ampiezza massima dello scostamento attuale (differenza tra temperatura di mandata e ritorno)		10.9	ΔK
Portata attuale		4.45	n³/H
Potenza c <mark>a</mark> lorifica attuale		29.6	КW

Fig.33 Informazioni da display misuratore di portata

La Potenza frigorifera erogata è infatti ricavata dalla relazione:

$$Q_{OUT} = \dot{m} C_{p} \Delta T$$

in cui Cp rappresenta il calore specifico del fluido termovettore, cioè l'acqua.

#### Per la parte elettrica:

Contatore di energia elettrica trifase da quadro con trasformatori

Il contatore è chiaramente installato sulla linea elettrica dedicata alla PdC, in modo da registrarne la potenza elettrica assorbita.

Maggiori dettagli sulle caratteristiche dei vari sensori di misura installati sono riportati in appendice.

Vengono di seguito riportate alcune immagini degli strumenti di misura installati

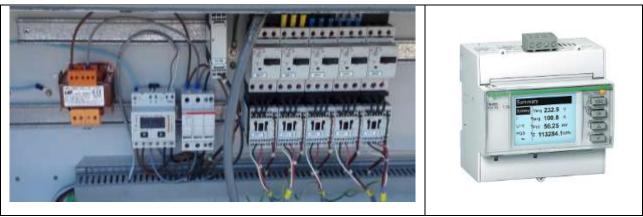


Fig. 34 Multimetro

Il contatore è in grado di misurare le principali grandezze elettriche (intensità, tensione e potenza) mediante l'utilizzo di trasformatori installati sulle linee di collegamento al quadro secondo lo scherma riportato in figura.

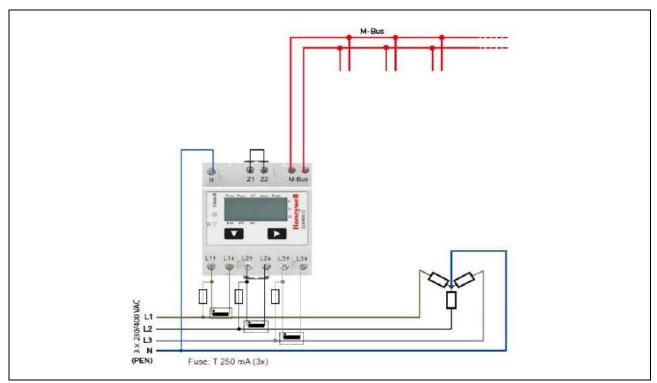


Fig. 35 Schema di funzionamento multimetro

I dati relativi alla potenza termica ed elettrica associate alla macchina sono inviati mediante interfaccia M-BUS ad un data-logger che ne memorizza le misure.

#### 3.4.2 Misura dei dati climatici esterni

In parallelo al monitoraggio dei principali parametri relativi all'impianto di generazione, è stata valutata la situazione climatica esterna di Nizza Monferrato attraverso il rilievo delle temperature per un periodo pari a 9 settimane, dal 30 gennaio 2017 fino al 31 marzo 2017. Ciò consente di poter verificare il differente comportamento della macchina in esame al variare delle condizioni climatiche del luogo nel periodo in esame. Si riportano di seguito i grafici relativi agli andamenti della temperatura esterna relativa alle 9 settimane analizzate ai fini del monitoraggio.

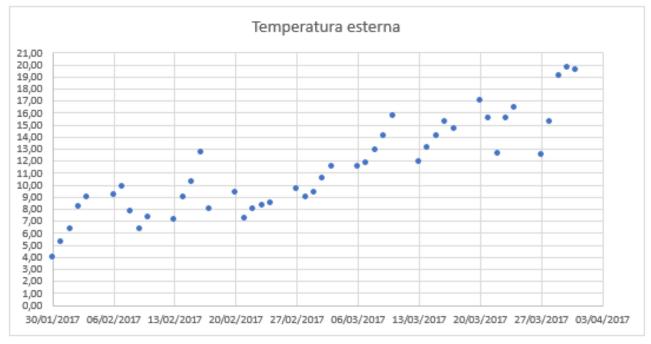


Fig. 36 Andamento di temperatura Udine dal 30/01/2017 al 31/03/2017

Dal rilievo delle temperature sul periodo di nove settimane sono stati estrapolati i dati per valutare il comportamento invernale della pompa di calore nelle due settimane scelte per effettuare l'analisi, ossia 6-12 febbraio 2017 e 6-12 marzo 2017.

# 3.4.3 Misura dei dati climatici indoor

Per verificare il corretto funzionamento dell'impianto di climatizzazione invernale, durante il periodo di monitoraggio, sono state predisposte, in parallelo a quanto fatto per le grandezze climatiche esterne, anche delle misure delle principali grandezze microclimatiche indoor. A tal fine sono stati installati dei sensori termoigrometrici per rilevare la temperatura e l'umidità relativa dell'aria, all'interno di diversi locali, selezionati sulle diverse esposizioni dell'edificio.

Tralasciando i valori di umidità relativa, è stata analizzata la temperatura dell'aria nei vari ambienti esaminati.

Sono stati individuati due ambienti con temperature indoor differenti:

- Filiale
- Affari

Si riporta di seguito, a titolo esemplificativo, l'andamento delle temperature medie giornaliere interne, registrate nella filiale durante il periodo di nove settimane in cui sono stati attivi i misuratori.

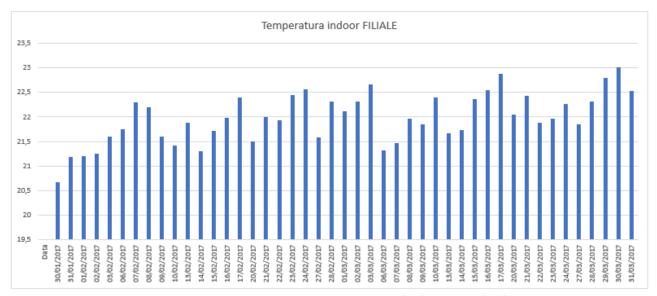


Fig. 37 Temperature indoor filiale di Udine dal 30/01/2017 al 31/03/2017

La temperatura interna varia da 20,5 °C e 22,5 °C, mantenendo nell'arco delle settimane un andamento crescente dal lunedì al venerdì, in coerenza con il fatto che l'impianto viene tenuto acceso per un numero di ore sempre uguale nell'arco di ogni settimana.

L'analisi delle temperature è stata utile per estrapolare i valori delle temperature medie giornaliere interne, nelle due settimane individuate per effettuare l'analisi (6-12 febbraio 2017, 6-12 Marzo 2017).

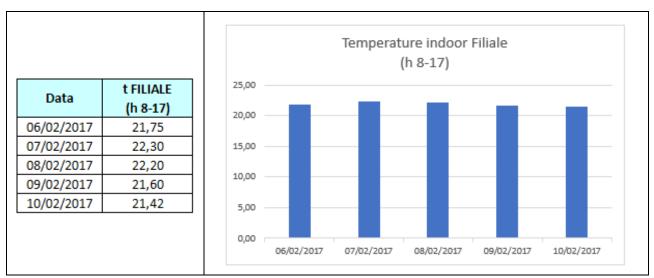


Fig. 38 Temperature indoor (6-10 Febbraio 2017) Filiale di Udine

Data	t FILIALE (h 8-17)
06/03/2017	21,32
07/03/2017	21,47
08/03/2017	21,97
09/03/2017	21,85
10/03/2017	22,39

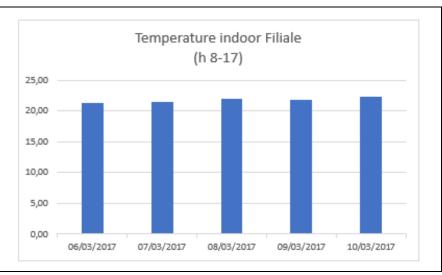


Fig. 39 Temperature indoor (6-10 Marzo 2017) Filiale di Udine

# 3.5 Elaborazione dei dati misurati e analisi dei risultati della Banca Popolare di Verona (Udine)

### 3.5.1 Profili delle principali grandezze misurate

Il monitoraggio strumentale dell'impianto a Pompa di calore è stato effettuato dal 30 gennaio al 31 Marzo, al fine di avere dati di misura relativi ad una parte significativa della stagione di climatizzazione invernale.

Tuttavia, come già evidenziato in precedenza, non tutti i dati raccolti sono risultati utili per le elaborazioni: ci si è concentrati sull'esame di due settimane tipo, ossia 6-12 febbraio e 6-12 marzo.

Le misurazioni scelte apparivano significative per poter elaborare i primi confronti tra le prestazioni della macchina monitorate e i valori nominali forniti dalla casa costruttrice.

Sono stati invece analizzati gli andamenti a diversa scala temporale (giornaliera, settimanale, su tutto il periodo di calcolo) per evidenziarne il comportamento al variare delle condizioni climatiche.

Nella tabella sotto riportata sono esposti i valori medi\* giornalieri, nel periodo esaminato, delle principali grandezze monitorate; di seguito, i diagrammi a diversa scala temporale.

Data	Portata nominale mc/h	Energia Termica [kWh]	Energia elettrica [kWh]	En. el./ gradi giorno	COP nom.	СОР	tfiliale (h 8-17)	t affari (h 8-17)	t esterna (h 8-17)	Gradi giorno	T mandata acqua°C	% carico impianto	h <sub>TOT</sub> Risc.	h <sub>TOT</sub> UTA
06/02/2017	18,92	340	118	2,65	3,3	2,88	21,75	21,32	9,20	7,23	44,50	31%	10	6
07/02/2017	18,92	260	86,2	2,02	3,3	3,02	22,30	21,37	9,90	9,38	42,66	27%	8	6
08/02/2017	18,92	340	115,4	2,64	3,21	2,95	22,20	22,03	7,80	9,38	43,67	28%	11	6
09/02/2017	18,92	340	101,0	2,25	3,05	3,37	21,60	21,20	6,30	6,58	44,87	26%	11	6
10/02/2017	18,92	360	99,3	2,25	3,05	3,63	21,42	21,00	7,30	5,03	44,10	22%	11	6
06/03/2017	18,9	270	85	1,87	3,4	3,18	21,32	22,38	11,54	6,45	45,40	21%	10	8
07/03/2017	18,9	240	75	1,70	3,4	3,20	21,47	22,60	11,80	7,23	44,05	17%	9	8
08/03/2017	18,9	180	50	1,14	3,5	3,60	21,97	22,90	12,95	8,58	43,75	11%	9	8
09/03/2017	18,9	160	47	1,05	3,6	3,40	21,85	23,40	14,08	9,53	44,60	14%	9	8
10/03/2017	18,9	130	37	0,83	3,7	3,51	22,39	22,68	15,78	9,68	44,80	13%	9	8

Tab. 15 Sintesi parametri rilevati nelle due settimane di riferimento (6-10 Febbraio e 6-10 Marzo)

Le tabelle consentono di effettuare delle considerazioni.

La portata risulta costante e di valore 18,9 m³/h, pari a circa 5,25 l/s. Le temperature di mandata si attestano intorno variano tra i 42 e i 45 °C.

Il COP nella settimana di febbraio, mediamente più rigida è sempre inferiore a quello da scheda tecnica, mentre a marzo il valore di COP si avvicina maggiormente a quello fornito dal produttore, superandolo in alcuni giorni.

Le temperature interne sia della filiale, che degli affari, si mantengono sempre alte, variando tra i 21 e i 23 °C. Le temperature esterne variano tra 6 e quasi 10 °C nella settimana di febbraio, mentre tra 11 e 16 °C a marzo. Il dato di percentuale di carico dell'impianto, si riferisce ad una media giornaliera e mostra un carico medio giornaliero che varia tra l'11 e il 31%.

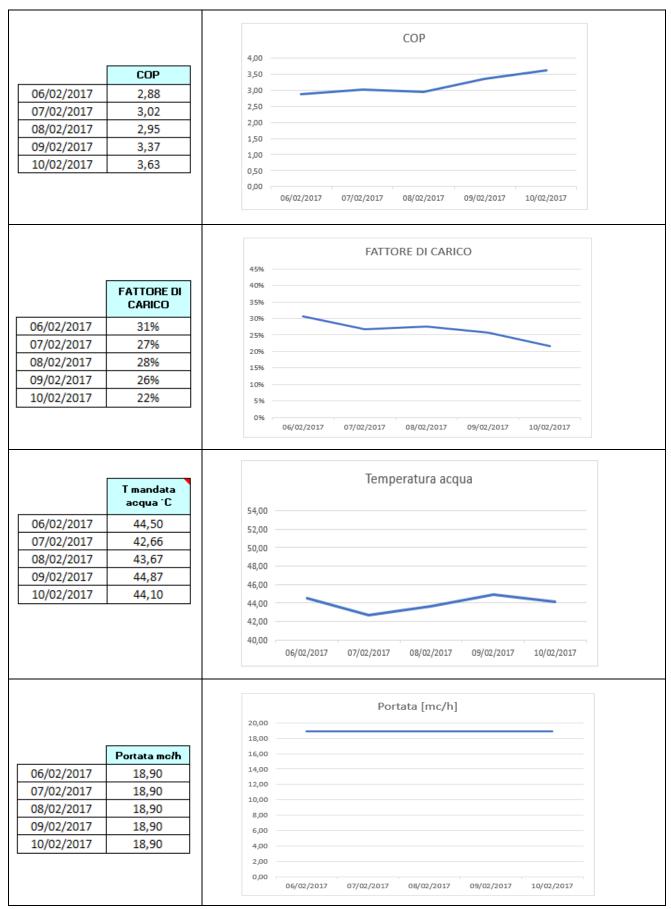


Fig. 40 COP, Fattore di carico, Temperatura acqua e portata 6-10 Febbraio 2017 Filiale di Udine



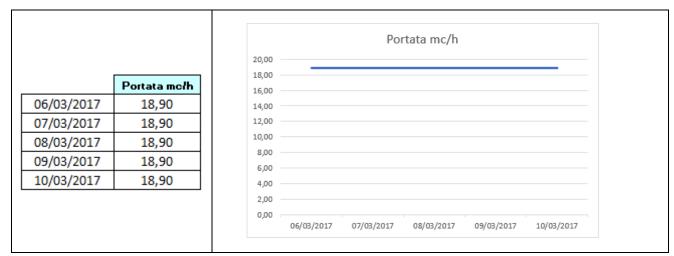


Fig. 41 COP, Fattore di carico, Temperatura acqua e portata 6-10 Marzo 2017 Direzione di Udine

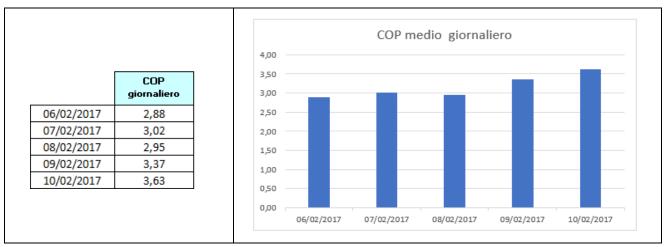


Fig. 42 COP medio giornaliero 6-10 Febbraio 2017 Filiale di Udine

			ENERGIA TERMICA ED ELETTRICA GIORNALIERA
	ENERGIA TERMICA [kWh]	ENERGIA ELETTRICA [kWh]	350 — 300 — 3 — 3 — 3 — 3 — 3 — 3 — 3 — 3
06/02/2017	340	118	250
7/02/2017	260	86,2	200
8/02/2017	340	115,4	150
9/02/2017	340	101,0	100
0/02/2017	360	99,3	50
			0 06/02/2017 07/02/2017 08/02/2017 09/02/2017 10/02/2017 ■ ENERGIA TERMICA ■ ENERGIA ELETTRICA

Fig. 43 Energia termica ed elettrica media giornaliera 6-10 Febbraio 2017 Filiale di Udine

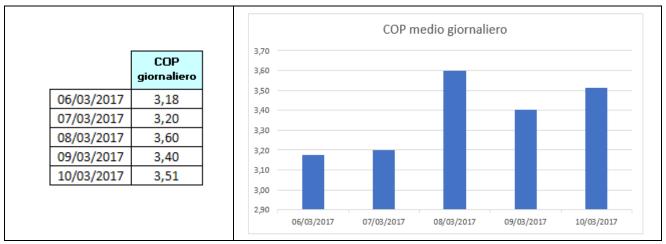


Fig. 44 COP medio giornaliero 6-10 Marzo 2017 Filiale di Udine

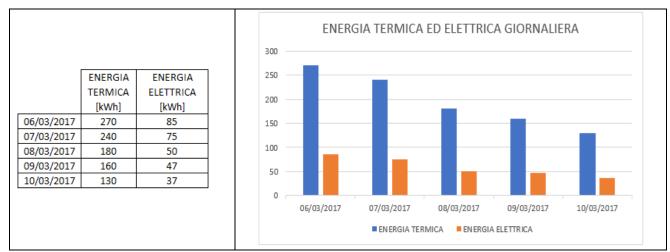


Fig. 45 Energia termica ed elettrica media giornaliera 6-10 Marzo 2017 Filiale di Udine

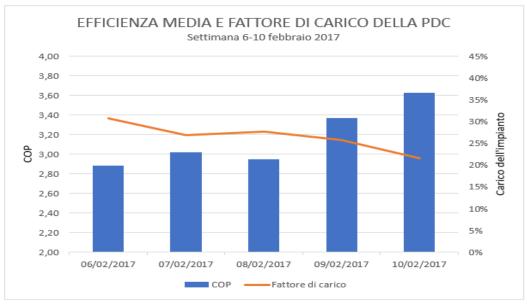


Fig. 46 COP e fattore di carico 6-10 Febbraio 2017 Filiale di Udine

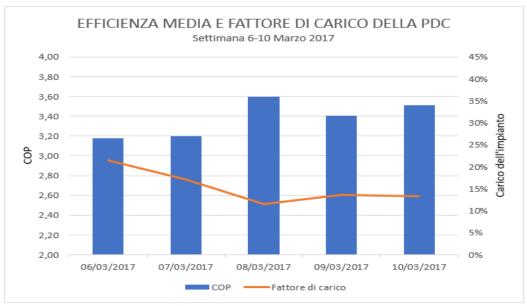


Fig. 47 COP e fattore di carico 6-10 Marzo 2017 Filiale di Udine

Il fattore di carico medio, giornaliero Fc, varia tra il 36% ed il 43% nella settimana di febbraio, e tra il 32% e il 42% in quella di marzo. L'efficienza media, il COP, risulta compreso tra i valori medi 2,88 e 3,51.

### 3.5.2 Diagrammi di sintesi relativi all'intero periodo monitorato

I diagrammi riportati di seguito mostrano le grandezze principali, COP e Potenza termica, che caratterizzano il generatore a pompa di calore, in funzione delle temperature esterne.

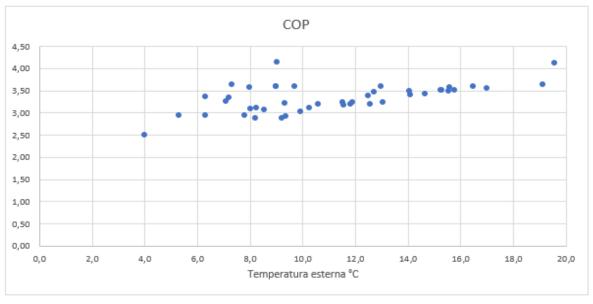


Fig. 48 Andamento COP al variare della temperatura esterna Direzione di Udine

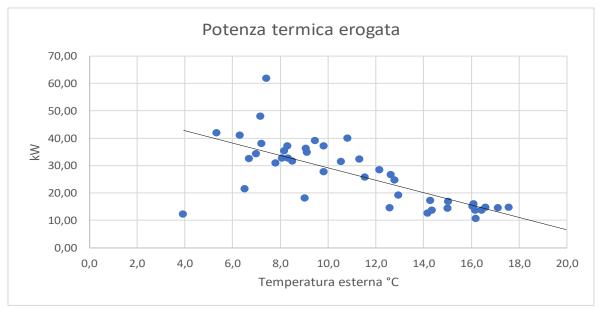


Fig. 49 Andamento Potenza termica al variare della temperatura esterna Direzione di Udine

L'efficienza del generatore, come prevedibile, cresce tendenzialmente all'aumentare della temperatura esterna partendo da valori inferiori a 2,5, fino a valori di COP oltre 4 quando le temperature esterne si avvicinano a 20 °C.

Le potenze termiche erogate, come invece evidente dal grafico, decrescono passando da valori ai 40-45 kW per temperature intorno ai 5-6 °C fino a circa 15 kW per temperature esterne comprese tra i 16 e i 18 °C. Importante inoltre considerare che, come detto in precedenza, il generatore installato ad Udine, a differenza di quello di Nizza Monferrato, funziona con T di mandata dell'acqua a 45 °C ed in modalità bivalente: nelle giornate con temperature al di sotto dei 3 °C viene avviata una caldaia a gas per la climatizzazione dell'edificio. Nel periodo considerato ciò è avvenuto 5 volte nelle giornate di inizio febbraio.

Di seguito è riportato uno stralcio della scheda tecnica della macchina relativa al funzionamento in bassa temperatura, in cui sono riepilogati i valori nominali dei principali parametri di funzionamento. Maggiori informazioni relative alle diverse modalità operative del generatore sono riportate in appendice.

Tipo Clima		Average	
Temperatura applicazione	°C	35	
Tipo portata		Fissa	
Tipo temperatura		Variabile	
Temperatura bivalenza	°C	-7,0	
PDesign	kW	81,1	
Qhe	kWh	46749	
SCOP		3,58	
Rendimento ηs	%	140	
Classe di efficienza stagionale			

Fig. 50 Stralcio di scheda tecnica

Fonte CLIMAVENETA

Mediamente il COP della macchina (3,3) è risultato leggermente al di sotto del valore nominale (3,58), ma bisogna considerare che la pompa di calore seppur in modalità bivalente, ha funzionato con T di mandata di 45 °C e con un fattore di carico piuttosto basso, 20%.

La tabella riportata in seguito, mostra la sintesi dei valori medi nel periodo monitorato:

T esterna (° C) media	COP medio	Fattore di carico	T( °C) mandata
11,3	3,33	0,2	44,2

Tab. 16 Sintesi valori medi da monitoraggio

In analogia a quanto fatto precedentemente, vengono di seguito riportati gli istogrammi di Figg. 51-52-53 con la distribuzione in frequenza, relativa e cumulata, dei valori orari assunti dai principali parametri di funzionamento della pompa di calore:

- Potenza erogata,
- Efficienza media (COP),
- Fattore di carico:

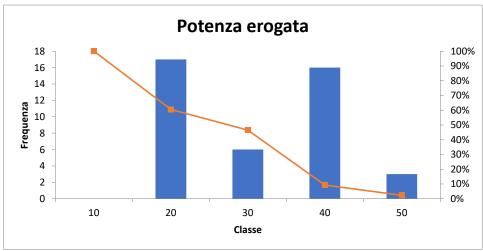


Fig. 51 Potenza erogata nel periodo di monitoraggio

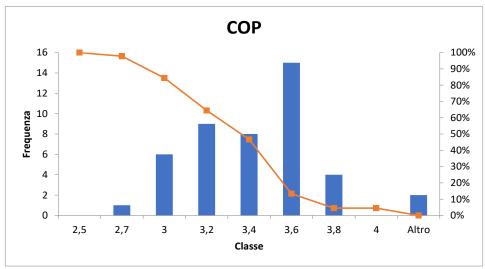


Fig. 52 COP nel periodo di monitoraggio

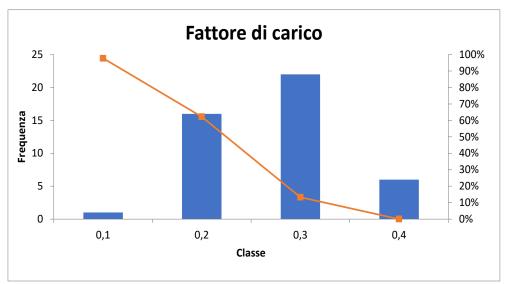


Fig. 53 Fattore di carico nel periodo di monitoraggio

Le curve cumulate delle tre distribuzioni in frequenza mostrate nei grafici, evidenziano che per l'80% delle ore, nel periodo monitorato, il generatore ha funzionato con potenza termica erogata > 15 kW, con COP > di 3, e con un Fc > 15 %

#### 4 Conclusioni

L'attività di monitoraggio svolta, è stata finalizzata ad esaminare il comportamento reale, durante il periodo invernale di due impianti termici a pompe di calore aria-acqua, installati in due edifici ad uso uffici (agenzie bancarie) rispettivamente ad Udine e Nizza Monferrato.

Entrambi gli impianti esaminati sono di tipo idronico, con terminali scaldanti costituiti prevalentemente da fan-coils. Sono differenti tuttavia le modalità di utilizzo: il generatore installato ad Udine, funziona in modalità bivalente: esso è infatti integrato da una caldaia a gas, che entra in funzione automaticamente quando la temperatura esterna scende sotto i 3 °C. L'altro generatore a pompa di calore, installato a Nizza Monferrato, funziona invece in modalità monovalente, garantendo totalmente la climatizzazione invernale ed estiva dell'edificio.

L'analisi svolta è stata focalizzata sui mesi di febbraio e marzo, in cui entrambi i generatori, sono stati impiegati con sufficiente continuità. L'acquisizione contemporanea delle temperature esterne delle due località, nonché le temperature indoor, monitorate in alcuni locali rappresentativi degli edifici in esame, hanno consentito di valutare l'effettivo apporto termico degli impianti al variare delle condizioni climatiche, mostrando il comportamento tipico del generatore sia in condizioni più rigide (inizi di febbraio) sia in quelle più miti (fine di marzo). Non è stato chiaramente posto alcun vincolo né sugli orari di accensione né sulla regolazione delle macchine, che è stata totalmente demandata all'utenza.

Le misure strumentali, termiche ed elettriche, hanno consentito di caratterizzare i principali parametri di funzionamento dei due generatori quali: la potenza termica erogata, il rendimento medio COP, la portata d'acqua, il fattore di carico effettivamente richiesto. Tali parametri sono stati analizzati prima a livello settimanale, (individuando due settimane maggiormente rappresentative), poi valutati su tutto il periodo, di circa sessanta giorni. Il generatore installato ad Udine, funzionante in modalità bivalente, ha funzionato con un T di mandata di 44,2 °C, un COP medio nel periodo di 3,3 ed un fattore di carico del 20%

Quello installato a Nizza Monferrato ha funzionato a media temperatura, con T di mandata di circa 52 °C ed un rendimento medio COP, nel periodo monitorato, di 2,6, con un fattore di carico del 40%.

La tabella di sintesi riportata di seguito evidenzia i valori medi del COP nelle prime due settimane di febbraio (periodo più freddo), nelle ultime due settimane di marzo (periodo più mite) e quelli medi su tutto il periodo monitorato.

СОР	Udine	Nizza Monferrato					
1-15 febbraio	3,2	2,4					
15-30 marzo	3,5	2,7					
media periodo	3,3	2,6					

Fig. 54 COP

Tali valori, a scopo indicativo sono stati confrontati con i dati nominali forniti dalla casa costruttrice della macchina, che risultano essere riferiti a condizioni standard differenti da quelle riscontrate nel funzionamento reale. Le due attività di monitoraggio svolte, focalizzate sulla stagione invernale e inserite nella linea (E) del Progetto D.2 della Ricerca di Sistema Elettrico, fanno seguito a quanto effettuato nella precedente annualità, in cui erano stati monitorati dei generatori a pompa di calore installati in edifici ad uso uffici, durante la stagione estiva.

L'obiettivo è stato quello di analizzare il rendimento degli impianti di climatizzazione, installati in edifici del terziario, per valutarne il comportamento reale e ottenere dei benchmark energetici tipici per le configurazioni impiantistiche più comuni e relativi a differenti contesti climatici.

Ulteriori valutazioni potranno essere in seguito effettuate, confrontando l'efficienza media globale, estesa all'intero periodo stagionale, con i valori di rendimento calcolati secondo le principali metodologie di calcolo utilizzate nelle diagnosi energetiche: metodologie quasi-stazionarie, basate essenzialmente sull'applicazione delle norme UNI TS 11300 su base mensile e metodologie di tipo dinamico, in cui il calcolo degli scambi termici, su base oraria, è effettuato mediante modelli matematici più complessi.

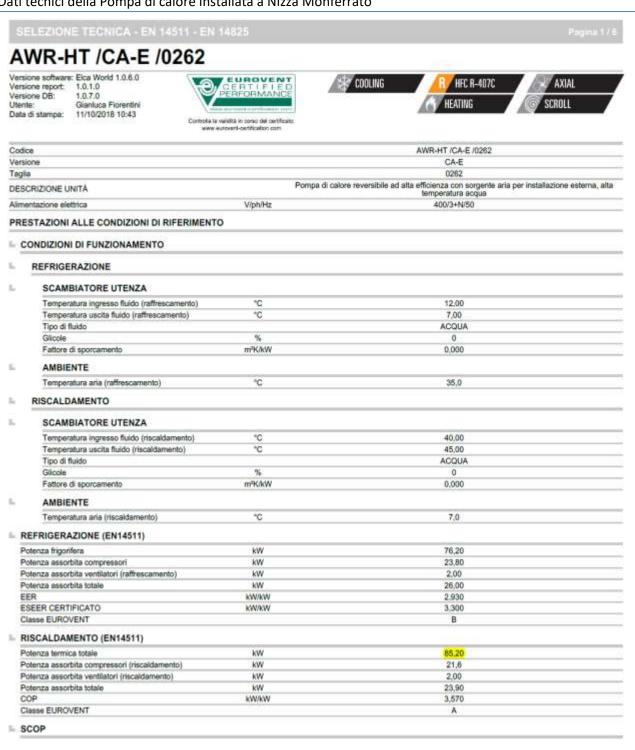
## 5 Riferimenti bibliografici

- [1] A European Directive on Energy Performance of Buildings 2010/31/EU
- [2] UNI TS 11300 Energy performance of buildings: Determinazione del fabbisogno di energia primaria e dei rendimenti per la climatizzazione estiva
- [3] UNI TS 11300 Utilizzo di energie rinnovabili e di altri metodi di generazione per la climatizzazione invernale e per la produzione di acqua calda sanitaria
- [4] UNI EN 14825:2016 Condizionatori d'aria, refrigeratori di liquido e pompe di calore, con compressore elettrico, per il riscaldamento e il raffrescamento degli ambienti Metodi di prova e valutazione a carico parziale e calcolo del rendimento stagionale
- [5] D.M. Requisiti Minimi 26 /6/2015 Applicazione delle metodologie di calcolo delle prestazioni energetiche e definizione delle prescrizioni e dei requisiti minimi degli edifici
- [6] Heat-pump-cycle CORDIS Community Research and Development Information Service EU
- [7] Analysis and evaluation of Heat Pump efficiency in a Real-life conditions Fraunhofer ISE, 2011
- [8] Energy Monitoring, monitoraggio e gestione dell'energia ABB, 2016
- [9] POMPE di CALORE Parte teorica, parte applicativa, di Renato Lazzarin, FERROLI

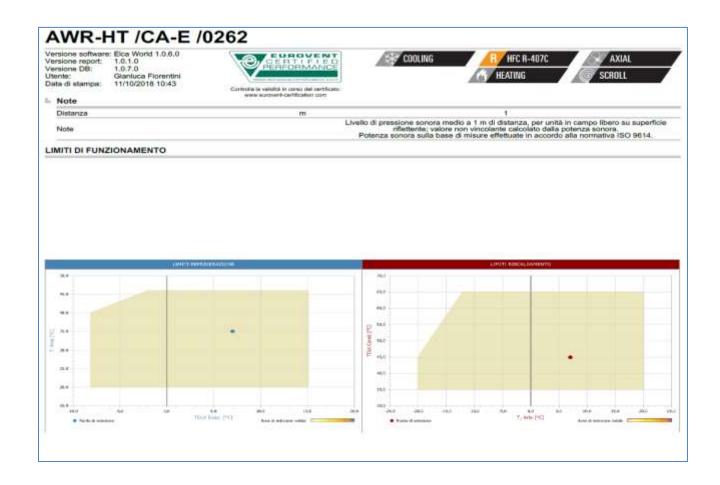
# **Appendice**

Per maggiori dettagli relativi alle caratteristiche tecniche della pompa di calore esaminata e degli strumenti di misura utilizzati, si riportano in appendice alcune dati specifici, tratti dalle schede tecniche delle case costruttrici:

Dati tecnici della Pompa di calore installata a Nizza Monferrato



#### AWR-HT /CA-E /0262 Versione software: Elca World 1.0.6.0 CERTIFIED PERFORMANCE COOLING HFC R-407C Versione report: 1.0.1.0 Versione DB: 1.0.7.0 HEATING Utente: Gianluca Fiorentini Data di stampa: 11/10/2018 10:43 Controlla la validità in corso del certificato: www.eurovent-pertification.com SCOP Ufficiale (Reg. 813/2013 UE) BASSA TEMPERATURA Tipo Clima Average Temperatura applicazione °C 35 Tipo portata Fissa Tipo temperatura °C -7,0 Temperatura bivalenza PDesign kW 58.5 Qhe kWh 37059 SCOP 3,26 Rendimento ηs % 127 Classe di efficienza stagionale A+ TEMPERATURA MEDIA Tipo Clima Average Temperatura applicazione °C 55 Tipo portata Fissa Tipo temperatura Variabile Temperatura bivalenza °C -7,0 PDesign kW 63,3 Qhe kWh 42857 SCOP 3,05 Rendimento qs % 119 Classe di efficienza stagionale A+



# Dati tecnici della Pompa di calore installata ad Udine

	Gianluca Fiorentini pa: 11/10/2018 10:39 Coreoli	CERTIFIED PERFORMANCE	COOLING HEATING SCROLL
odice		127.7.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.	NX-N /LN-CA /0402P
ersione			LN-CA
and the second			0402P
aglia ESCRIZION	or over		0.3.475
SECURE FRANCISCO	AND	V/ph/Hz	Unità reversibile con sorgente aria per installazione estema 400/3/50
Imentazion			400.330
	ONI ALLE CONDIZIONI DI RIFERIMEN	110	
CONDIZ	IONI DI FUNZIONAMENTO		
REFR	RIGERAZIONE		
	AMBIATORE UTENZA		
	mperatura ingresso fluido (raffrescamento)	*C	12,00
Ter	mperatura uscita fluido (raffrescamento)	,C	7,00
non-fre	o di fluido		ACQUA
Gli	cole	%	0
Fat	tore di sporcamento	mªK/kW	0,000
AN	MBIENTE		
Ter	mperatura aria (raffrescamento)	*C	35,0
RISC	ALDAMENTO		
so	AMBIATORE UTENZA		
Ter	mperatura ingresso fluido (riscaldamento)	*C	40,00
Ter	mperatura uscita fluido (riscaldamento)	*C	45,00
Tip	o di fluido		ACQUA
Gli	cole	%	0
Fat	tore di sporcamento	m <sup>a</sup> K/kW	0,000
AN	MBIENTE		
Ter	mperatura aria (riscaldamento)	°C	7,0
REFRIG	ERAZIONE (EN14511)		
Potenza f	rigorifera	kW	98,40
Address Address Address Anniel	assorbita compressori	kW	32,23
Potenza a	assorbita ventilatori (raffrescamento)	kW	2,30
Potenza a	assorbita totale	kW	35,00
EER		kW/kW	2,810
ESEER C	ERTIFICATO	kW/kW	3,900
Classe El	JROVENT		C
RISCAL	DAMENTO (EN14511)		
Potenza t	ermica totale	kW	111,1
Potenza a	essorbita compressori (riscaldamento)	kW	31,6
Let in turn of the comment of	assorbita ventilatori (riscaldamento)	kW	2,30
AMERICAN SALAR STORY	assorbita totale	kW	34,60
COP	Manual College College College	kW/kW	3,210
Classe El	JROVENT	another and a second	A
SCOP			

/ersione software: Elca World 1.0.6.0	EUROVEN		1	Con con	LING	- 7	ATR	HFC R-	410A		(800 A	XIAL	
/ersione report: 1.0.1.0 /ersione DB: 1.0.7.0	PERFORMANO		A	gy cou	Lina		AU	nru n-	41UA	-44	W/ A	VINE	
Jiente: Gianluca Fiorentini	V						67 E	ATING		40	SCRI	OLL	
Data di stampa: 11/10/2018 10:39	Controlla la validità in corso del pertito	abr.						NAME OF TAXABLE PARTY.		-	-	2000	_
INU 70 44000 4 Davi 4-4	www.eurovent-pertitioation.com		2000										
UNI-TS 11300-4 _ Dati per determinazio	ne COPpi con Temperati	ura lato u	itenz	a a 35	·C					10000			2410
Punto		tDes	- 17	- 1	Bivalent	(A)	-	B)		(C)			D)
Te	*C	-10			-7.0			.0		7,0			2,0
PLR			1,00		0,88		0,54			0,35			15
DC	kW	68,2			72,3		89,4			116		134	
CR P	5487	1,00			1,00		0,50			0,25 28.8		0,09	
COP PL	kWkW	82,			72,3 2,76		44,4		3,77		12,3		
COP 100%	kW/kW	2,6			2,76		3,36		4.10		4,59		
(COP	PARIDAR	1,0	-		1,00			.02		0,92	_	0.69	
1001		1,0			-1,00					0,00		- 0,	02
UNI-TS 11300-4 _ Dati di Potenza e COP	a pieno carico												
Temp. aria esterna	*C	-7,0 -	7,0	-7,0	2,0	2,0	2,0	7,0	7,0	7,0	12,0	12,0	12,0
Temp. ingresso condensatore	*C	30,00 4	0,00	50,00	30,00	40,00	50,00	30,00	40,00	50,00	30,00	40,00	50,0
Temp. uscita condensatore	*C	35,00 4	5,00	55,00	35,00	45,00	55,00	35,00	45,00	55,00	35,00	45,00	55,0
Carico termico	kW		2,50	0,000	88,30	86,90	0,000	114,1	111,1	0,000	129,8	125,3	0,00
COP	kW/kW	2,760 2	270	0.000	3,240	2,630	0,000	3,970	3,210	0,000	4,380	3,530	0,00
SCAMBIATORI													
CAMBIATORI													
SCAMBIATORE UTENZA													
Tipologia							DIA	STRE					
Quantità	N°							1					
Tipo di fluido	- A							QUA					
Glicole	%							0					
Fattore di sporcamento	m²K/kW							000					
Tipologia attacchi	11172517							AULIC					
Diametro attacchi							-	1/2					
Portata minima	l/s						2,	917					
Portata massima	l/s						8,	139					
K perdita di carico							- 1	62					
Contenuto acqua	1						6	60					
REFRIGERAZIONE													
	7177							-					
Temperatura ingresso fluido (raffrescamento)								00,5					
Temperatura uscita fluido (raffrescamento)	*C							.00					
Portata Perdita di carico	l/s kPa		4,734 47,0										
Prevalenza utile nominale unità	kPa							.00					
Prevalenza utile nominale unita	NF d							,vv					
RISCALDAMENTO													
Temperatura ingresso fluido (riscaldamento)	*C						40	00,					
Temperatura uscita fluido (riscaldamento)	*C							.00					
Portata	l/s							328					
Perdita di carico	kPa						- 5	9,6					
Prevalenza utile nominale unità	kPa						0	00					
(TAITH ATOR)													
/ENTILATORI													
Tipologia ventilatore								IALE					
V* ventilatori	N*							2					
Potenza assorbita ventilatore	kW							15					
LL	kW						A land	840					
LA.	Α							4					
REFRIGERAZIONE													
N* ventilatori	N°							2					
Potenza assorbita ventilatore	kW							15					
Portata d' aria nominale	m³/s							,42					
Prevalenza utile nominale	Pa							0					
RISCALDAMENTO	10.00												
Name of the Control o	10000												
Quantità	N°							2					
Potenza assorbita ventilatori	kW							15					
Portata aria	m³/s						0.47	.42					

