OŚWIADCZENIE

Producent	LENNOX Sp. z o.o.	oświadcza, iż pompy ciepła
1)	LV-HPM08EH30-I5T	7 1 17 1
2)	Oznaczenie/typ/identyfikator modelu LV-HPM08EH90-I5T	
3)	Oznaczenie/typ/identyfikator modelu LV-HPM10-I5T	
4)	Oznaczenie/typ/identyfikator modelu LV-HPM10EH30-I5T	
•)	Oznaczenie/typ/identyfikator modelu	
5)	LV-HPM10EH90-I5T Oznaczenie/typ/identyfikator modelu	

Należą do jednego podtypu w danym typoszeregu i spełniają łącznie następujące warunki:

- identyczna konstrukcja obiegu chłodniczego, ten sam czynnik chłodniczy/roboczy;
- ten sam producent, typ i liczba sprężarek;
- ten sam typ elementu rozprężnego;
- ten sam typ skraplacza;
- ten sam typ parownika;
- ten sam typ procesu odszraniania;
- ten sam sterownik i zasada sterowania wydajnością;
- ten sam producent, typ i liczba wentylatorów parownika (w przypadku powietrznych pomp ciepła) i zasada sterowania wydajnością (stała, zmienna lub stopniowana regulacja prędkości obrotowej);
- urządzenia z i bez zaworu czterodrogowego nie mogą być zaliczone do tego samego typoszeregu.

LENNOX POLSKA Sp. z o.o. ul. Wybrzeże Gdyńskie 6a 01-531 Warszawa **tel. (22)** 58 48 610, fax (22) 58 48 600 NIP; 118-15-59-868, REGON 016374426

Warszawa, 2024.06.21

Miejscowość, data





DANISH TECHNOLOGICAL INSTITUTE

Teknologiparken Kongsvang Allé 29 DK-8000 Aarhus C +45 72 20 20 00 Info@teknologisk.dk www.teknologisk.dk

> Page 1 of 41 Init: KAMA/PRES File no.: 226011 Enclosures: 2

Customer: Company: GD MIDEA HEATING & VENTILATING EQUIPMENT CO., LTD.

Address: Penglai Industry Road, Beijiao

City: Shunde, Foshan, Guangdong, 528311, China

Tel.: +86 13902810522

Component: Brand: Midea

Type: Air to water heat pump (mono block)

Model: MHC-V10W/D2N8-BER90 Series no.: 341H27881012C060100005

Prod. Year: Outdoor unit: N/A
Dates: Component tested: Marts - April 2024

Brand name: Brand: Lennox

Type: Air to water heat pump (mono block)

Model: LV-HPM10-I5T

Procedures See objective (page 2) for list of standards.

Remarks: The unit was delivered by the customer. The installation and test settings were done according

to the manufacturer's instructions. Between each test condition, Midea has been changing various parameters like compressor speed, expansion valve, fan speed, pump speed, defrost time, heating time. The report for the tested unit is named 300-KLAB-23-042 issued

2024.04.17 Also see appendix 2.

Terms: This test was conducted under accreditation in accordance with international requirements

(ISO/IEC 17025:2017) and in accordance with the General Terms and Conditions of Danish Technological Institute. The test results solely apply to the tested item. This test report may be quoted in extract only if Danish Technological Institute has granted its written

consent.

The customer may not mention or refer to Danish Technological Institute or Danish Technological Institute's employees for advertising or marketing purposes unless Danish

Technological Institute has granted its written consent in each case.

Division/Centre: Danish Technological Institute Date: 2024.05.16

Energy and Climate

Heat Pump Laboratory, Aarhus

Signature: Co-reader: Kamalathasan Arumugam Preben Eske

Kamalathasan Arumugam Preben Eskerod
B. Sc. Engineer B.TecMan & MarEng





Page 2 of 41 300-KLAB-23-042-19

Heat pumps of identical design

According to GD MIDEA HEATING & VENTILATING EQUIPMENT CO. LTD., the heat pumps listed in the table below are considered identical with the tested unit. They have identical:

- a. heating capacity
- b. refrigerant cycle (incl. refrigerant mass)
- c. heat source and sink medium
- d. main components / operating principle and control strategy
- e. same outdoor casing

Midea	MHC-V10W/D2N8-B
Midea	MHC-V10W/D2N8-BE30
Midea	MHC-V10W/D2N8-BER90
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1E30
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1ER90
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2E30
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2ER90





Page 3 of 41 300-KLAB-23-042-19

Objective

The objective of this report is to document the following:

The Seasonal Coefficient of Performance (SCOP) at low and medium temperature application for average climate according to EN 14825: 2022.

In order to calculate the SCOP, tests were carried out at the part load conditions stated in the tables on page 5 and 6.

SCOP part load test in condition SCOP_B at low temperature application for warmer climate according to EN 14825: 2022.

SCOP part load test conditions $SCOP_A$ and $SCOP_{F/G}$ at low temperature application for colder climate according to EN 14825: 2022.

COP test standard rating conditions A7/W35 and A7/W55 according to EN 14511: 2022.

Operating requirements according to EN 14511-4: 2022

- 4.2.1 Starting and operating tests
- 4.5 Shutting of the heat transfer medium flows
- 4.6 Complete power supply failure

Sound power measurements according to EN 12102-1:2022.





Page 4 of 41 300-KLAB-23-042-19

Contents:

Test conditions	5
SCOP test conditions for low temperature - EN 14825	5
SCOP test conditions for medium temperature - EN 14825	6
COP test conditions - low temperature - EN 14511	
COP test conditions - medium temperature - EN 14511	7
Test conditions for operating requirements - EN 14511-4	7
Test conditions for shutting off the heat transfer medium - EN 14511-4	
Test conditions for complete power supply failure - EN 14511-4	8
Test conditions for sound power measurements – EN 12102-1	8
Test results	9
Test results of SCOP test at low temperature - heating season average - EN 14825	9
Test results of SCOP test at medium temperature - heating season average - EN 14825	1C
Test results for warmer climate, low temperature according to EN14825	11
Test results for colder climate, low temperature according to EN14825	11
COP test results - low temperature - EN 14511	11
COP test results - medium temperature - EN 14511	11
Test results for starting and operating test - EN 14511-4	12
Test results for shutting off the heat transfer medium - EN 14511-4	12
Test results for complete power supply failure - EN 14511-4	12
Test results of sound power measurements - EN 12102-1	13
Photos	14
SCOP - detailed calculation	16
Detailed SCOP calculation of low temperature and average climate conditions - EN 14825	16
Detailed SCOP calculation of medium temperature and average climate conditions - EN 14825	18
Detailed test results	20
Detailed SCOP part load test results - low temperature application - average climate - EN 148	32520
Detailed SCOP part load test results - medium temperature application - average climate - EN	
Detailed SCOP part load test results - low temperature application - warmer climate - EN 148	
Detailed SCOP part load test results - low temperature application - colder climate - EN 1482	
Detailed COP test results - low temperature - EN 14511	
Detailed COP test results - medium temperature - EN 14511	
Detailed test results of sound power measurement – Test N#1	
Appendix 1	
Appendix 2	





Page 5 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test conditions

SCOP test conditions for low temperature - EN 14825

Part load conditions for reference SCOP and reference SCOPon calculation of air to water units for low temperature application for the reference heating season;

"A" = average, "W" = warmer, and "C" = colder.

		Post load satio				or heat anger	Indoor heat exchanger			
		Part load ratio in %			Dry (wet) bulb temperature °C		Fixed outlet °C	Variable outlet ^d °C		
	Formula	Average	Warmer	Colder	Outdoor air	Exhaust air	All climates	Average	Warmer	Colder
A	(-7 - 16) / (T _{designh} - 16)	88,46	n.a.	60,53	-7(-8)	20(12)	a / 35	a/34	n.a.	a/30
В	(+2 - 16) / (T _{designh} - 16)	53,85	100,00	36,84	2(1)	20(12)	a / 35	a / 30	≈/35	-/27
С	(+7 - 16) / (T _{designh} - 16)	34,62	64,29	23,68	7(6)	20(12)	ª/35	a / 27	a/31	ª/25
D	(+12 - 16) / (T _{designh} - 16)	15,38	28,57	10,53	12(11)	20(12)	4/35	*/24	ª/26	4/24
E	(TOL	e-16) / (T	designh - 16)		TOLe	20(12)	a / 35	2/6	a/b	a / b
F	(Tbiv	- 16) / (Td	esignh - 16)		$T_{ m biv}$	20(12)	4/35	a/c	2/0	a/c
G	(-15 - 16) / (T _{designh} - 16)	n.a.	n.a.	81,58	-15	20(12)	a / 35	n.a.	n.a.	a/32

Additional information

Climate	T _{designh} [°C]	T _{bivalent} [°C]	TOL [°C]	Outlet temperature	Flow rate
Average	-10	-7	-10	Variable	Variable
Warmer	2	7	2	Variable	Variable
Colder	-22	-15	-22	Variable	Variable





Page 6 of 41 300-KLAB-23-042-19

SCOP test conditions for medium temperature - EN 14825

Part load conditions for reference SCOP and reference SCOPon calculation of air to water units for medium temperature application for the reference heating season;

"A" = average, "W" = warmer, and "C" = colder.

	Part land notice				Outdoor heat exchanger		Indoor heat exchanger			
		Part load ratio in %			Dry (wet) bulb temperature °C		Fixed outlet °C	Variable outletd		
	Formula	Average	Warmer	Colder	Outdoor air	Exhaust air	All climates	Average	Warmer	Colder
A	(-7 - 16) / (T _{designh} - 16)	88,46	n.a.	60,53	-7(-8)	20(12)	*/55	*/52	n.a.	*/44
В	(+2 - 16) / (T _{designh} - 16)	53,85	100	36,84	2(1)	20(12)	*/55	*/42	*/55	*/37
c	(+7 - 16) / (T _{designh} - 16)	34,62	64,29	23,68	7(6)	20(12)	*/55	*/36	*/46	*/32
D	(+12 - 16) / (T _{designh} - 16)	15,38	28,57	10,53	12(11)	20(12)	a / 55	*/30	*/34	a / 28
E	(TOL	(TOL* - 16) / (Tdesignh - 16)			TOL ^e	20(12)	* / 55	a / b	a/b	a/b
F	(This	(Tbiv - 16) / (Tdesignh - 16)		$T_{ m biv}$	20(12)	a / 55	2/0	1/5	2/0	
G	(-15 - 16) / (Tdesignh - 16)	n.a.	n.a.	81,58	-15	20(12)	a / 55	n.a.	n.a.	*/49

Additional information

Climate	T _{designh} [°C]	T _{bivalent} [°C]	TOL [°C]	Outlet temperature	Flow rate
Average	-10	-7	-10	Variable	Variable





Page 7 of 41 300-KLAB-23-042-19

COP test conditions - low temperature - EN 14511

	Heat source		Hea		
N [#]	I nlet dry bulb temperature (°C)	Inlet wet bulb temperature (°C)	Inlet temperature (°C)	Outlet temperature (°C)	Heat pump settings
1 ^S	7	6	30	35	

S: Standard rating condition

COP test conditions - medium temperature - EN 14511

	Heats	Heat source		Heat sink		
N#	I nlet dry bulb temperature (°C)	Inlet wet bulb temperature (°C)	Inlet temperature (°C)	Outlet temperature (°C)	Heat pump settings	
1 ^S	7	6	47	55		

S: Standard rating condition

Test conditions for operating requirements - EN 14511-4

	Heat source		Heat sink			
N [#]	dry hulb wet hulb		temperature	Water flow rate at indoor heat exchanger	Test	
1	-25	-	12	500 L/h	Starting	
2	-25	-	38	500 L/h	Operating	





Page 8 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test conditions for shutting off the heat transfer medium - EN 14511-4

	Heat source		Hea		
N#	I nlet dry bulb temperature (°C)	Inlet wet bulb temperature (°C)	Inlet temperature (°C)	Outlet temperature (°C)	Heat exchanger
1	7	6	30	35	Indoor
2	7	6	30	35	Outdoor

Test conditions for complete power supply failure - EN 14511-4

	Heats	source	Heat sink		
N [#]	N# I nlet I nlet wet bulb temperature (°C) temperature (°C)		Inlet temperature (°C)	Outlet temperature (°C)	
1	7	6	30	35	

Test conditions for sound power measurements - EN 12102-1

N [#]	Test co	endition		Heat pum	np setting	
	Outdoor heat exchanger (dry bulb/ wet bulb) (°C)	Indoor heat exchanger (inlet/ outlet) (°C)	Compressor speed (Hz)	Fan speed outdoor (rpm)	Heating capacity (kW)	Power input (kW)
1 ^E	7/6	47/55	37	400	3.95	1.43

E) ErP labelling





Page 9 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test results

Test results of SCOP test at low temperature - heating season average - EN 14825

Model (Outdoor)			MHC-V10W/	D2N8-BER90)
Air-to-water heat pump	mono bloc		,	Y	
Low-temperature heat p				V	
Equipped with suppleme	entary heater	N			
Heat pump combination	heater			V	
Reversible				Υ	
Rated heat output ¹⁾		P _{rated}			9.2 [kW]
Seasonal space heating er	oray officioney	η_s			202.0 [%]
Seasonal space heating er	lergy efficiency	SCOP			5.12 [-]
		T -			
	Average Climate			dh	- [kW]
	-	Tj=-7 °C		dh	7.89 [kW]
Measured capacity for	Low	Tj=2 °C		dh	4.98 [kW]
heating for part load at	temperature	Tj=7 °C		dh	4.16 [kW]
outdoor temperature Tj	application	Tj=12 °C		dh	4.77 [kW]
		Tj=bivalent temperature	P	dh	7.89 [kW]
		Tj=operation limit	P	dh	7.42 [kW]
	Average Climate	Tj=-15 °C	C	OPd	- [-]
	-	Tj=-7 °C	C	OPd	3.09 [-]
Measured coefficient of	Low	Tj=2 °C	C	OPd	5.02 [-]
performance at outdoor	temperature	Tj=7 °C	C	OPd	7.02 [-]
temperature Tj	application	Tj=12 °C	C	OPd	8.90 [-]
		Tj=bivalent temperature	C	OPd	3.09 [-]
		Tj=operation limit	C	OPd	2.87 [-]
	•	•	•		
Bivalent temperature		Tbivalent			-7 [°C]
Operation limit		TOL			-10 [°C]
temperatures		WTOL			- [°C]
Degradation coefficient		Cdh			0.97 [-]
n		Off mode	P	OFF	0.012 [kW]
Power consumption in modes other than active		Thermostat-off mode	P	то	0.017 [kW]
mode		Standby mode	P	SB	0.012 [kW]
mode		Crankcase heater mode	P	ск	0.012 [kW]
Complementary bases 1)		Rated heat output		SUP	1.78 [kW]
Supplementary heater ¹⁾		Type of energy input			Electrical
				•	
		Capacity control			Variable
Other items		Water flow control			Variable
		Water flow rate			-
		Annual energy consumpti	on	Q _{HE}	3709 [kWh]
¹⁾ For heat pump space heaters and he heat output of a supplementary heater					esignh, and the rated
²⁾ For SCOP calculation the value PCk	(- PSB is used. See sec	tion "SCOP - detailed calculation"			





Page 10 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test results of SCOP test at medium temperature - heating season average $\overline{}$ EN 14825

Madal (Outdoor)		NALLO.	\/4.0\\//D.O.N.O. D.E.D.O	20	
Model (Outdoor)		MHC-	V10W/D2N8-BER9	90	
Air-to-water heat pump			<u>Y</u>		
Low-temperature heat p			N		
Equipped with supplemental supp		N			
Heat pump combination heater Reversible		N Y			
			ı		
Rated heat output ¹⁾		P _{rated}		7.7 [kW]	
Seasonal space heating er	neray efficiency	η _s		144.6 [%]	
	in gy amaiana,	SCOP		3.69 [-]	
	I	Τ -			
	Average Climate	-	Pdh	- [kW]	
	-	Tj=-7 °C	Pdh	7.04 [kW]	
Measured capacity for	Medium	Tj=2 °C	Pdh	4.58 [kW]	
heating for part load at	temperature	Tj=7 °C	Pdh	3.92 [kW]	
outdoor temperature Tj	application	Tj=12 °C	Pdh	4.62 [kW]	
		Tj=bivalent temperature	Pdh	7.04 [kW]	
		Tj=operation limit	Pdh	6.11 [kW]	
	Average Climate	Tj=-15 °C	COPd	- [-]	
	-	Tj=-7 °C	COPd	2.23 [-]	
Measured coefficient of	Medium	Tj=2 °C	COPd	3.65 [-]	
performance at outdoor	temperature	Tj=7 °C	COPd	4.88 [-]	
temperature Tj	application	Tj=12 °C	COPd	6.51 [-]	
		Tj=bivalent temperature	COPd	2.23 [-]	
		Tj=operation limit	COPd	1.85 [-]	
			·		
Bivalent temperature		Tbivalent		-7 [°C]	
Operation limit		TOL		-10 [°C]	
temperatures		WTOL		- [°C]	
Degradation coefficient		Cdh		0.98 [-]	
B		Off mode	P _{OFF}	0.012 [kW]	
Power consumption in modes other than active		Thermostat-off mode	P _{TO}	0.017 [kW]	
mode		Standby mode	P _{SB}	0.012 [kW]	
		Crankcase heater mode	P _{CK}	0.012 [kW]	
Supplementary heater ¹⁾		Rated heat output	P _{SUP}	1.59 [kW]	
Supplementary neater"		Type of energy input		Electrical	
		Capacity control		Variable	
Other items		Water flow control		Variable	
Other items		Water flow rate		-	
		Annual energy consumption	Q _{HE}	4310 [kWh]	
		eaters, the rated heat output, Prated, is equal to t applementary capacity for heating, sup(Tj).	he design load for heating, P	designh, and the rated	
²⁾ For SCOP calculation the value PCk	K - PSB is used. See sec	tion "SCOP - detailed calculation"			





Page 11 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test results for warmer climate, low temperature according to EN14825

N°	Test condition	Heating capacity [kW]	COP
1	В	8.315	3.753

Test results for colder climate, low temperature according to EN14825

N°	Test condition	Heating capacity [kW]	СОР
1	А	4.876	3.842
2	F&G	6.516	2.673

COP test results - low temperature - EN 14511

N [#]	Test conditions	Heating capacity [kW]	СОР
1	A7/W35	9.900	4.815

COP test results - medium temperature - EN 14511

N#	Test conditions	Heating capacity [kW]	COP
1	A7/W55	9.080	2.958





Page 12 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test results for starting and operating test - EN 14511-4

N#	Test conditions air/water inlet [°C]	Test validation
Starting	A-25/W12	Passed
Operating	A-25/W38	Passed

Test results for shutting off the heat transfer medium - EN 14511-4

N [#]	Heat exchanger	Test validation
1	Indoor	Passed
2	Outdoor	Passed

Test results for complete power supply failure - EN 14511-4

N [#]	Test validation
1	Passed





Page 13 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test results of sound power measurements - EN 12102-1

N#	Test conditions	Sound power level LW(A) [dB re 1pW]	Uncertainty σ tot [dB]
1 ^E	A7/W55	56.4	1.7

E) ErP labelling

The A-weighted total sound power level is determined for the measured frequency range from 100 Hz to 10 kHz. For the calculation of uncertainty, see appendix 1.

The sound power measurements are carried out by Kamalathasan Arumugam (KAMA) and coread by Patrick Glibert (PGL), Danish Technological Institute.





Page 14 of 41 300-KLAB-23-042-19

Photos Rating plate

MONOBLOCI	HEAT PUMP	
MODEL	MHC-V10W/D2N8-BER90	
COOLING CAPACITY/EER @ A35W18	9.90kW / 4.55	
HEATING CAPACITY/COP @ A7W35	10.00kW / 4.95	
POWER SOURCE	380-415V 3N~ 50Hz	
RATED INPUT	3700W+9000W(IBH)	
BACKUP HEATER RATED POWER INPUT	9000W	
RATED WATER PRESSURE	0.1-0.3MPa	
NET WEIGHT	110kg	
REFRIGERANT	R32/1400g	
	675	
	0.95t	
EXCESSIVE OPERATING PRESSURE	HIGH 4.3MPa	
MAXIMUM ALLOWABLE PR	LOW 2.6MPa RESSURE 4.3MPa	
OUTDOOR RESISTANCE		
Hermetically sealed equalifluorinated greenhouse	uipment contains	
GD Midea Heating & Ventilating Equipment Co.,Ltd. (Penglai Industry Road,Beijiao,Shunde, Foshan,Guangdong,P.R.China)		
Importer: Midea Europe GmbH Ludwig-Erhard-Straße 14 65760 Eschborn, Germany Manufacturer: GD Midea Heating & Ventilatin Penglial Industries.	ng Equipment Co. I M	
SN: 341H27881012C060100005 MADE IN P.R.C.		







Page 15 of 41 300-KLAB-23-042-19

Outdoor unit







Page 16 of 41 300-KLAB-23-042-19

SCOP - detailed calculation

Detailed SCOP calculation of low temperature and average climate conditions – EN 14825

Calculation of reference SCOP

$$SCOP = \frac{P_{designh} \times H_{he}}{\frac{P_{designh} \times H_{he}}{SCOP_{on}} + H_{TO} \times P_{TO} + H_{SB} \times P_{SB} + H_{CK} \times P_{CK} + H_{OFF} \times P_{OFF}}$$

Where

 P_{design} = Heating load of the building at design temperature, kW

 H_{he} = Number of equivalent heating hours, 2066 h

 H_{TO} , H_{SB} , H_{CK} , H_{OFF} = Number of hours for which the unit is considered to work in thermostat off

mode, standby mode, crankcase heater mode and off mode, h, respectively

 P_{TO} , P_{SB} , P_{CK} , P_{OFF} = Electricity consumption during thermostat off mode, standby mode,

crankcase heater mode and off mode, kW, respectively

Data for SCOP

	Outdoor tempera ture	Part load ratio	Part load		Declared COP	cdh	CR	COPbin
	[°C]	[%]	[kW]	[kW]	[-]	[-]	[-]	[-]
Α	-7	88	8.14	7.89	3.09	0.99	1.00	3.09
В	2	54	4.95	4.98	5.02	0.98	1.00	5.02
С	7	35	3.18	4.16	7.02	0.97	0.76	6.96
D	12	15	1.42	4.77	8.90	0.97	0.30	8.27
E	-10	100	9.20	7.42	2.87	0.99	1.00	2.87
F - BIV	-7	88	8.14	7.89	3.09	0.99	1.00	3.09

Energy consumption for thermostat off, standby, off mode, crankcase heater mode

	Hours [h]	Power input [kW]	Applied to SCOP calculati on [kW]	Energy consumptio n [kWh]
Off mode	0	0.012	0.012	0
Thermostat off	178	0.017	0.017	3.026
Standby	0	0.012	0.012	0
Crankcase heater	178	0.012	0	0





Page 17 of 41 300-KLAB-23-042-19

Calculation Bin for SCOPon

							Annual					Net
					Heat load	Electrical	backup		Annual	Annual	Net annual	annual
	Bin	Outdoor	Hours	Heat load	covered by	back up	heater	COPbin	heating	energy	heating	power
		temperature			heat pump	heater	energy input		demand	input	capacity	input
	[-]	[°C]	[h]	[kW]	[kW]	[kW]	[kWh]	[-]	[kWh]	[kWh]	[kWh]	[kWh]
Е	21	-10	1	9.20	7.42	1.78	1.78	2.87	9.20	4.37	7.42	2.59
	22	-9	25	8.85	7.58	1.27	31.67	2.94	221.15	96.07	189.48	64.40
	23	-8	23	8.49	7.73	0.76	17.42	3.02	195.32	76.37	177.90	58.95
A/F-BIV	24	-7	24	8.14	7.89	0.00	0.00	3.09	195.32	63.14	195.32	63.14
	25	-6	27	7.78	7.56	0.00	0.00	3.31	210.18	63.56	210.18	63.56
	26	-5	68	7.43	7.24	0.00	0.00	3.52	505.29	143.52	505.29	143.52
	27	-4	91	7.08	6.91	0.00	0.00	3.73	644.00	172.46	644.00	172.46
	28	-3	89	6.72	6.59	0.00		3.95	598.35	151.57	598.35	151.57
	29	-2	165	6.37	6.26	0.00	0.00	4.16	1050.92	252.56	1050.92	252.56
	30	-1	173	6.02	5.93	0.00			1040.66	237.89	1040.66	
	31	0	240	5.66	5.61	0.00	0.00	4.59	1358.77	296.15	1358.77	296.15
	32	1	280	5.31	5.28	0.00	0.00	4.80	1486.15	309.51	1486.15	309.51
В	33	2	320	4.95	4.95	0.00	0.00	5.02	1585.23	316.09	1585.23	316.09
	34	3	357	4.60	4.60	0.00	0.00	5.40	1642.20	303.88	1642.20	303.88
	35	4	356	4.25	4.25	0.00	0.00	5.79	1511.63	260.94	1511.63	260.94
	36	5	303	3.89	3.89	0.00	0.00	6.18	1179.37	190.77	1179.37	190.77
	37	6	330	3.54	3.54	0.00	0.00	6.57	1167.69	177.70	1167.69	177.70
С	38	7	326	3.18	3.18	0.00	0.00	6.96	1038.18	149.16	1038.18	149.16
	39	8	348	2.83	2.83	0.00	0.00	7.22	985.11	136.39	985.11	136.39
	40	9	335	2.48	2.48	0.00	0.00	7.49	829.77	110.85	829.77	110.85
	41	10	315	2.12	2.12	0.00	0.00	7.75	668.77	86.31	668.77	86.31
	42	11	215	1.77	1.77	0.00	0.00	8.01	380.38	47.48	380.38	47.48
D	43	12	169	1.42	1.42	0.00	0.00	8.27	239.20	28.91	239.20	28.91
	44	13	151	1.06	1.06	0.00	0.00	8.54	160.29	18.78	160.29	18.78
	45	14	105	0.71	0.71	0.00	0.00	8.80	74.31	8.44	74.31	8.44
	46	15	74	0.35	0.35	0.00	0.00	9.06	26.18	2.89	26.18	2.89

SUM	19003.66	3705.77	18952.79	3654.90
SCOPon		5.13 S	COPnet	5.19



Page 18 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed SCOP calculation of medium temperature and average climate conditions – EN 14825

Calculation of reference SCOP

$$SCOP = \frac{P_{designh} \times H_{he}}{\frac{P_{designh} \times H_{he}}{SCOP_{on}} + H_{TO} \times P_{TO} + H_{SB} \times P_{SB} + H_{CK} \times P_{CK} + H_{OFF} \times P_{OFF}}$$

Where

 P_{design} = Heating load of the building at design temperature, kW

 H_{he} = Number of equivalent heating hours, 2066 h

 H_{TO} , H_{SB} , H_{CK} , H_{OFF} = Number of hours for which the unit is considered to work in thermostat off

mode, standby mode, crankcase heater mode and off mode, h, respectively

 P_{TO} , P_{SB} , P_{CK} , P_{OFF} = Electricity consumption during thermostat off mode, standby mode,

crankcase heater mode and off mode, kW, respectively

Data for SCOP

	Outdoor							
	tempera	Part load	Part load	Declared	Declared	cdh	CR	COPbin
	ture	ratio		capacity	СОР			
	[°C]	[%]	[kW]	[kW]	[-]	[-]	[-]	[-]
Α	-7	88	6.81	7.04	2.23	0.99	1.00	2.23
В	2	54	4.15	4.58	3.65	0.99	1.00	3.65
С	7	35	2.67	3.92	4.88	0.98	0.68	4.83
D	12	15	1.18	4.62	6.51	0.98	0.26	6.08
E	-10	100	7.70	6.11	1.85	0.99	1.00	1.85
F - BIV	-7	88	6.81	7.04	2.23	0.99	1.00	2.23

Energy consumption for thermostat off, standby, off mode, crankcase heater mode

	Hours [h]	Power input [kW]	Applied to SCOP calculati on [kW]	Energy consumptio n [kWh]
Off mode	0	0.012	0.012	0
Thermostat off	178	0.017	0.017	3.026
Standby	0	0.012	0.012	0
Crankcase heater	178	0.012	0	0





Page 19 of 41 300-KLAB-23-042-19

Calculation Bin for SCOPon

		Outdoor temperature			covered by heat pump	Electrical back up heater	heater energy input		heating demand	energy input	Net annual heating capacity	power input
		[°C]	[h]	[kW]		[kW]		[-]	[kWh]		[kWh]	[kWh]
E	21	-10		7.70		1.59		1.85	7.70	4.89	6.11	3.29
	22	-9				1.06		1.98	185.10	106.69	158.51	80.11
A (5 DD)	23	-8			6.58	0.53	12.23	2.10	163.48	84.17	151.25	71.94
A / F - BIV	24	-7			6.81	0.00		2.23	163.48	73.43	163.48	73.43
	25	-6		6.52		0.00		2.38	175.92	73.79	175.92	73.79
	26	-5		6.22	6.22	0.00		2.54	422.91	166.38	422.91	166.38
	27	-4		5.92	5.92	0.00		2.70	539.00	199.66	539.00	199.66
	28 29	-3 -2	89 165	5.63 5.33	5.63 5.33	0.00 0.00		2.86 3.02	500.80 879.58	175.26 291.70	500.80 879.58	175.26 291.70
	30	-2 -1	173	5.33	5.03	0.00		3.02	879.58 870.99	291.70	879.58 870.99	274.49
	31	0	_	4.74		0.00		3.17	1137.23	341.41	1137.23	341.41
	32	1	280	4.74	4.74	0.00	0.00	3.49	1243.85	356.52	1243.85	356.52
В	33	2				0.00		3.49	1326.77	363.83	1326.77	363.83
Б	34	3		3.85	3.85	0.00		3.88	1374.45	353.87	1374.45	353.87
	35	4		3.55	3.55	0.00		4.12	1265.17	306.97	1265.17	306.97
	36	5	303	3.26	3.26	0.00		4.36	987.08	226.46	987.08	226.46
	37	6				0.00		4.60	977.31	212.64	977.31	212.64
С	38	7			2.67	0.00		4.83	868.92	179.77	868.92	179.77
-	39	8			2.37	0.00		5.08	824.49	162.19	824.49	162.19
	40	9		2.07	2.07	0.00		5.33	694.48	130.21	694.48	130.21
	41	10		1.78		0.00		5.58	559.73	100.25	559.73	100.25
	42	11	215	1.48		0.00		5.83	318.37	54.58	318.37	54.58
D	43	12	169	1.18	1.18	0.00	0.00	6.08	200.20	32.91	200.20	32.91
	44	13	151	0.89	0.89	0.00	0.00	6.33	134.16	21.18	134.16	21.18
	45	14	105	0.59	0.59	0.00	0.00	6.58	62.19	9.45	62.19	9.45
	46	15	74	0.30	0.30	0.00	0.00	6.83	21.92	3.21	21.92	3.21

SUM	15905.24	4305.89	15864.83	4265.49
SCOPon		3.69 S	COPnet	3.72



Page 20 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed test results

Detailed SCOP part load test results - low temperature application - average climate - EN 14825

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Low (A and F) A -7 /W34		
	1:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Low
Condition name:		A and F
Condition temperature:	°C	-7
Part load:	%	88%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Heating demand:	kW	8.14
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure difference	2:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	7.890
СОР	-	3.094
Power consumption	kW	2.551
Measured		
Heating capacity	kW	7.902
COP	-	3.084
Power consumption	kW	2.562
During heating		
Air_inlet_temperature dry bulb	°C	-6.85
Air temperature wet bulb	°C	-7.86
Air_outlet temperature dry bulb	°C	1.01
Water_inlet temperature	°C	28.99
	°C	33.74
water_outlet temperature		33.74 33.74
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	33.74
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	4533
Calculated Hydraulic power	W	7555
Calculated global efficiency		0.14
Calculated Capacity correction	η W	12
Calculated Power correction	W	13
	m ³ /s	0.000400







Page 21 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Low (B) A 2 /W30		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Low
Condition name:		В
Condition temperature:	°C	2
Part load:	%	54%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Heating demand:	kW	4.95
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Transient
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure dif	ference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.981
COP	-	5.015
Power consumption	kW	0.993
Measured		
Heating capacity	kW	4.991
COP	-	4.945
Power consumption	kW	1.009
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	2.08
Air temperature wet bulb	°C	1.00
Water_inlet temperature	°C	25.04
water_outlet temperature	°C	30.04
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	30.04
	_	
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	5979
Calculated Hydraulic power	W	2
Calculated global efficiency	η	0.13
Calculated Capacity correction	w	10
Calculated Power correction	W	12
Water Flow	m³/s	0.000258





Page 22 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Low (C) A 7/W27		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Low
Condition name:		С
Condition temperature:	°C	7
Part load:	%	35%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Heating demand:	kW	3.18
CR:	-	0.8
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure dif	ference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.164
COP	-	7.021
Power consumption	kW	0.593
·		
Measured		
Heating capacity	kW	4.169
COP	-	6.965
Power consumption	kW	0.599
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	6.97
Air temperature wet bulb	°C	5.94
Water_inlet temperature	°C	23.22
water_outlet temperature	°C	28.22
Water outlet temperature (Time averaged)	°C	27.04
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	3870
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	W	6
Calculated Power correction	W	6
Water Flow	m ³ /s	0.000200





Page 23 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Low (D) A 12 /W24		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Low
Condition name:		D
Condition temperature:	°C	12
Part load:	%	15%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Heating demand:	kW	1.42
CR:	-	0.3
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure dif	ference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.767
СОР	-	8.895
Power consumption	kW	0.536
Measured		
Heating capacity	kW	4.778
СОР	-	8.676
Power consumption	kW	0.551
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	12.01
Air temperature wet bulb	°C	10.90
Water_inlet temperature	°C	22.46
water_outlet temperature	°C	27.49
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	23.95
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	7035
Calculated Hydraulic power	W	2
Calculated global efficiency	η	0.13
Calculated Capacity correction	W	10
Calculated Power correction	W	12
Water Flow	m ³ /s	0.000228





Page 24 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Low (E) A -10 /W35		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Low
Condition name:		E
Condition temperature:	°C	-10
Part load:	%	100%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Heating demand:	kW	9.20
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure dif	ference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	7.424
COP	-	2.867
Power consumption	kW	2.590
Measured		
Heating capacity	kW	7.435
COP	-	2.849
Power consumption	kW	2.610
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	-10.01
Air temperature wet bulb	°C	-11.00
Water_inlet temperature	°C	30.01
water_outlet temperature	°C	35.05
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	35.05
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	4916
Calculated Hydraulic power	W	2
Calculated global efficiency	η	0.13
Calculated Capacity correction	W	11
Calculated Power correction	W	13
Water Flow	m³/s	0.000355





Page 25 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed SCOP part load test results - medium temperature application - average climate $\overline{}$ EN 14825

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Medium (A and F) A -7 /N Tested according to: EN2		
	14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Medium
Condition name:		A and F
Condition temperature:	°C	-7
Part load:	%	88%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	6.81
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure difference	ence:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	7.043
СОР	-	2.226
Power consumption	kW	3.164
Measured		
Heating capacity	kW	7.046
COP	-	2.222
Power consumption	kW	3.171
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	-6.90
Air temperature wet bulb	°C	-7.95
Water_inlet temperature	°C	44.01
water_outlet temperature	°C	52.14
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	52.14 52.14
water_outlet temperature (Time averaged)	C	32.14
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	2415
	W	2413
Calculated Hydraulic power Calculated global efficiency		0.12
Calculated Capacity correction	η W	0.12
Calculated Power correction	W	4
Water Flow	m ³ /s	0.000210





Page 26 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Medium (B) A 2/W42		
Tested according to:	N14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Medium
Condition name:		В
Condition temperature:	°C	2
Part load:	%	54%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	4.15
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure diff	erence:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.578
COP	-	3.647
Power consumption	kW	1.255
Measured		
Heating capacity	kW	4.581
COP	-	3.647
Power consumption	kW	1.256
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	2.04
Air temperature wet bulb	°C	1.04
Water_inlet temperature	°C	34.05
water_outlet temperature	°C	42.22
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	42.22
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	2800
Calculated Hydraulic power	W	0
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	W	3
Calculated Power correction	W	3
Water Flow	m ³ /s	0.000135





Page 27 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Medium (C) A 7/W36		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Medium
Condition name:		С
Condition temperature:	°C	7
Part load:	%	35%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	2.67
CR:	-	0.7
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure diff	erence:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	3.919
COP	-	4.882
Power consumption	kW	0.803
Measured		
Heating capacity	kW	3.924
COP	-	4.859
Power consumption	kW	0.808
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	7.00
Air temperature wet bulb	°C	6.00
Water_inlet temperature	°C	30.36
water_outlet temperature	°C	38.49
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	35.89
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	6635
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	w	6
Calculated Power correction	W	6
Water Flow	m³/s	0.000116





Page 28 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Medium (D) A 12 /W30)	
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Medium
Condition name:		D
Condition temperature:	°C	12
Part load:	%	15%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	1.18
CR:	-	0.3
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure diff	erence:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.618
СОР	-	6.506
Power consumption	kW	0.710
Measured		
Heating capacity	kW	4.626
СОР	-	6.481
Power consumption	kW	0.714
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	11.98
Air temperature wet bulb	°C	11.00
Water_inlet temperature	°C	27.94
water_outlet temperature	°C	35.98
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	30.00
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	8612
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.13
Calculated Capacity correction	W	8
Calculated Power correction	W	9
Water Flow	m³/s	0.000139





Page 29 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Average Medium (E) A -10 /W55		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Average
Temperature application:		Medium
Condition name:		E
Condition temperature:	°C	-10
Part load:	%	100%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	7.70
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure dif	ference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	6.105
СОР	-	1.855
Power consumption	kW	3.291
Measured		
Heating capacity	kW	6.109
СОР	-	1.853
Power consumption	kW	3.296
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	-9.91
Air temperature wet bulb	°C	-10.83
Water_inlet temperature	°C	47.00
water_outlet temperature	°C	54.95
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	54.95
	•	
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	3182
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	W	4
Calculated Power correction	W	5
Water Flow	m³/s	0.000186





Page 30 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed SCOP part load test results - low temperature application - warmer climate - EN 1482

Detailed result for 'EN14825:2022' Warmer Low (B) A 2 /W35		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Warmer
Temperature application:		Low
Condition name:		В
Condition temperature:	°C	2
Part load:	%	100%
Chosen Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	2
Pdesign	kW	8.60
Heating demand:	kW	8.60
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Transient
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure di	fference:	Yes
Included coursestions (Final result)		
Included corrections (Final result)	LAA	8.315
Heating capacity	kW	3.753
COP	-	
Power consumption	kW	2.215
Measured		
Heating capacity	kW	8.329
COP	-	3.728
Power consumption	kW	2.234
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	2.00
Air temperature wet bulb	°C	1.00
Air_outlet temperature dry bulb	°C	1.02
Water_inlet temperature	°C	30.07
water_outlet temperature	°C	35.04
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	35.04
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	5521
Calculated Hydraulic power	W	. 2
Calculated global efficiency	η	0.14
Calculated Capacity correction	W	15
Calculated Power correction	W 3,	17
Water Flow	m³/s	0.000441





Page 31 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed SCOP part load test results - low temperature application - colder climate $\overline{}$ EN 14825

Detailed result for 'EN14825:2022' Colder Low (A) A -7 /W30		
Tested according to:	EN14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Colder
Temperature application:		Low
Condition name:		Α
Condition temperature:	°C	-7
Part load:	%	61%
Chosen Tbivalent	°C	-15
Tdesign	°C	-22
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	4.66
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure di	fference:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	4.876
СОР	-	3.842
Power consumption	kW	1.269
Measured		
Heating capacity	kW	4.882
COP	-	3.822
Power consumption	kW	1.278
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	-7.00
Air temperature wet bulb	°C	-7.99
Water inlet temperature	°C	25.00
water_outlet temperature	°C	29.97
Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	29.97
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	3411
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	W	6
Calculated Power correction	W	7
Water Flow	m³/s	0.000236





Page 32 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed result for 'EN14825:2022' Colder Low (F and G) A -15 /W32		
Tested according to:	N14511:2022 and	EN14825:2022
Climate zone:		Colder
Temperature application:		Low
Condition name:		F and G
Condition temperature:	°C	-15
Part load:	%	82%
Chosen Tbivalent	°C	-15
Tdesign	°C	-22
Pdesign	kW	7.70
Heating demand:	kW	6.28
CR:	-	1.0
Minimum flow reached:	-	No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure diff	erence:	Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	6.516
COP	-	2.673
Power consumption	kW	2.437
Measured		
Heating capacity	kW	6.518
COP	-	2.673
Power consumption	kW	2.439
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	-15.01
Air temperature wet bulb	°C	-
Water_inlet temperature	°C	27.01
water_outlet temperature	°C	32.16
 Water_outlet temperature (Time averaged)	°C	32.16
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	1087
Calculated Hydraulic power	W	0
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	w	3
Calculated Power correction	W	3
Water Flow	m³/s	0.000304





Page 33 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed COP test results - low temperature - EN 14511

Detailed result for 'EN14511:2022' A7/W35		
Tested according to:		EN14511:2022
Minimum flow reached:		No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure difference:		Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	9.900
СОР	-	4.815
Power consumption	kW	2.056
Measured		
Heating capacity	kW	9.907
СОР	-	4.800
Power consumption	kW	2.064
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	7.00
Air temperature wet bulb	°C	6.00
Water_inlet temperature	°C	29.94
water_outlet temperature	°C	34.93
Water_outlet temperature (Time averaged)		
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	1996
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.12
Calculated Capacity correction	W	7
Calculated Power correction	W	8
Water Flow	m³/s	0.000478





Page 34 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed COP test results - medium temperature - EN 14511

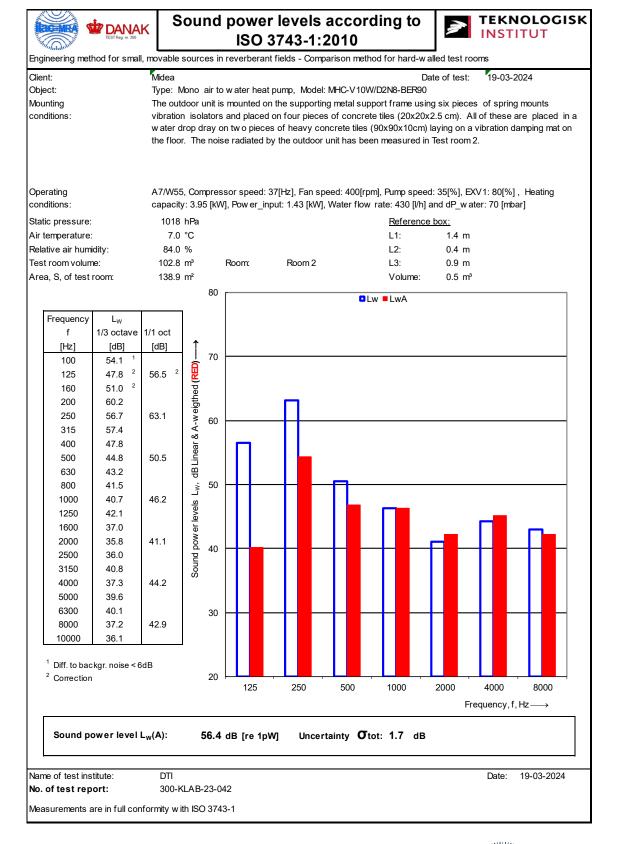
Detailed result for 'EN14511:2022' A7/W55		
Tested according to:		EN14511:2022
Minimum flow reached:		No
Measurement type:		Steady State
Integrated liquid pump:		Yes
Integrated liquid pump able to generate a positve ext. static pressure difference:		Yes
Included corrections (Final result)		
Heating capacity	kW	9.080
СОР	-	2.958
Power consumption	kW	3.070
Measured		
Heating capacity	kW	9.089
COP	-	2.951
Power consumption	kW	3.080
·		
During heating		
Air_inlet temperature dry bulb	°C	6.99
Air temperature wet bulb	°C	5.99
Water_inlet temperature	°C	47.01
water_outlet temperature	°C	54.99
Water_outlet temperature (Time averaged)		
Circulation pump		
Measured external static pressure difference, liquid pump	Pa	4824
Calculated Hydraulic power	W	1
Calculated global efficiency	η	0.13
Calculated Capacity correction	W	9
Calculated Power correction	W	10
Water Flow	m³/s	0.000276





Page 35 of 41 300-KLAB-23-042-19

Detailed test results of sound power measurement - Test N#1







Page 36 of 41 300-KLAB-23-042-19

Appendix 1

Unit specification

Type of unit: Mono air to water heat pump

Manufacturer: Midea

Size of the heat pump: $0.4 \times 1.4 \times 0.9 \text{ m}$ (W x L x H)

Year of production: n/a.

Operating conditions and environment

The operating conditions of the unit under test fulfill the requirements for Class A.

The acoustic test chamber is a hard wall reverberant room (103 m³) and equipped with relevant sound diffusing reflector panels. The acoustical test chamber fulfils the requirements of ISO3743-1 accuracy grade 2 (engineering grade).

The measurements of the average sound pressure levels in 1/3 octave frequency bands are carried out using three microphones in the test chamber. During the measurements, the microphones are traversed up and down for one meter in the arc of a quarter circle.

The picture below shows the installation of the unit during test, position of microphones, sound diffusing reflector panels, and the reference sound source.







Page 37 of 41 300-KLAB-23-042-19

Measurement instruments

Id nr.	Manufacturer	Description	Calibration company
100864	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norway
100865	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norway
100866	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norway
100867*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Norsonic A/S, Norway
100868*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Norsonic A/S, Norway
100869*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Nor0sonic A/S, Norway
100870	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Roof monitor	Norsonic A/S, Norway
100873*	Br û el & Kjær	Acoustical calibrator, Br ü el & Kjær 4231	Element Metech, Denmark
100859	Norsonic	Reference sound source, Norsonic Nor278 Room 1	RISE, Sweden
100872*	Norsonic	Reference sound source, Norsonic Nor278 Room 2	RISE, Sweden
100620*	Norsonic	Multi-channel measurement system Nor850	Norsonic A/S, Norway

^{*}Instruments are used for the actual measurements for the calculation of the test results.

The other instruments are used for control measurements. All microphones are equipped with windshields.





Page 38 of 41 300-KLAB-23-042-19

Test Procedure

The measurements of the emitted sound power level from the heat pump are carried out according to the following standard:

DS/EN 14511: 2022EN 12102-1: 2022ISO/EN 3743-1: 2010

The basic acoustic measurement standard DS/EN 3743-1 is a comparison method using a calibrated reference sound source. Two series of sound pressure measurements are made under exactly the same acoustic conditions, e.g., the same microphone positions, temperature and air humidity. The calibrated sound power levels are known for the reference sound source at each frequency band, and they are used in the estimation of the acoustical correction factor for the calculation of the sound power emitted from the unit under test. The background noise levels are measured and used for relevant corrections.

The final total A-weighted sound power level is based on measurements and calculations in 1/3-octave levels, which then are summed into 1/1-octave levels. The A-weighted total sound power level is determined for the measured frequency range from 100 Hz to 10 kHz.

The actual microphone positions and correction values are saved in data files linked to the complete project documentation according to the DANAK-accreditation.

The complete measurement system is documented and regularly calibrated according to DANAK.

The detailed description of the measurement method is given in Danish in the quality database system "QA Web" at Danish Technological Institute, which is accessible by DANAK.

Measurement uncertainty

The uncertainty of sound power level in decibel is determined in accordance with ISO 3743-1, equation 22 $\sigma_{tot} = \sqrt{\sigma_{RO}^2 + \sigma_{omc}^2}$ where:

- σ_{RO} is the standard deviation of the reproducibility of the method
- σ_{omc} is the standard deviation describing the uncertainty associated with the instability of the operating and mounting conditions for the particular noise source during test.

 σ_{RO} expresses the uncertainty in test results delivered by the different accredited test laboratories due to different instrumentation and implementation of measurement procedure as well different radiation characteristics of the noise source during test.

 σ_{omc} expresses the uncertainty associated with the instability of the operating and mounting conditions for the particular noise source during test. The mounting and installation conditions in two DTI acoustical test chambers are well defined in the test procedure. Possible instability of the operating conditions is monitored and assessed prior to each noise test.





Page 39 of 41 300-KLAB-23-042-19

The test uncertainty σ_{omc} is calculated according to ISO3743-1 Annex C formula C.1 and is typically below 1.0dB. As pr. Table C.1 (accuracy grade 2), the uncertainty σ_{RO} is set to 1.5.

The expanded uncertainty U is calculated according to ISO 3743-1 equation 23: $U = k \sigma_{tot}$ where k = 2 for 95% confidence.

EXAMPLE:
$$\sigma_{tot}$$
: $\sqrt{1.5^2 + 0.7^2} = 1.7~dB$ and $U(95\%) = 3.4~dB$

Note: The expanded uncertainty does not include the standard deviation of production which is used in ISO4871 for the purpose of making noise declaration for batches of machines.





Page 40 of 41 300-KLAB-23-042-19

Appendix 2

Authorization Letter

This declaration of conformity is issued under the sole responsibility of

Manufacturer's Name: GD Midea HEATING&VENTILATING Equipment Co.,Ltd. Manufacturer's Address: Midea Industrial City, Shunde, Foshan, Guangdong, P.R. China

We declare that the following Heat pump product we produced for <u>LENNOX</u> Polska Sp. z o.o. are identical to our following models

Master company(Midea) model	Lennox model
MHC-V4W/D2N8-B	LV-HPM04-I5T
MHC-V4W/D2N8-BE30	LV-HPM04EH30-I5T
MHC-V6W/D2N8-B	LV-HPM06-I5T
MHC-V6W/D2N8-BE30	LV-HPM06EH30-I5T
MHC-V8W/D2N8-B	LV-HPM08-I5T
MHC-V8W/D2N8-BE30	LV-HPM08EH30-I5T
MHC-V8W/D2N8-BER90	LV-HPM08EH90-I5T
MHC-V10W/D2N8-B	LV-HPM10-I5T
MHC-V10W/D2N8-BE30	LV-HPM10EH30-I5T
MHC-V10W/D2N8-BER90	LV-HPM10EH90-I5T
MHC-V12W/D2N8-B	LV-HPM12-I5T
MHC-V12W/D2N8-BE30	LV-HPM12EH30-I5T
MHC-V12W/D2N8-BER90	LV-HPM12EH90-I5T
MHC-V14W/D2N8-B	LV-HPM14-I5T
MHC-V14W/D2N8-BE30	LV-HPM14EH30-I5T
MHC-V14W/D2N8-BER90	LV-HPM14EH90-I5T
MHC-V16W/D2N8-B	LV-HPM16-I5T
MHC-V16W/D2N8-BE30	LV-HPM16EH30-I5T
MHC-V16W/D2N8-BER90	LV-HPM16EH90-I5T
MHC-V12W/D2RN8-B	LV-HPM12-I5M
MHC-V12W/D2RN8-BE30	LV-HPM12EH30-I5M
MHC-V12W/D2RN8-BER90	LV-HPM12EH90-I5N
MHC-V14W/D2RN8-B	LV-HPM14-I5M
MHC-V14W/D2RN8-BE30	LV-HPM14EH30-I5M
MHC-V14W/D2RN8-BER90	LV-HPM14EH90-I5M
MHC-V16W/D2RN8-B	LV-HPM16-I5M
MHC-V16W/D2RN8-BE30	LV-HPM16EH30-I5M
MHC-V16W/D2RN8-BER90	LV-HPM16EH90-I5M







Page 41 of 41 300-KLAB-23-042-19

Company name: LENNOX Polska Sp. z o.o.

Tradename /-mark: LENNOX

Address: Ul.Wybrzeze Gdynskie 6A 01-531 Warszawa, Poland

Note: This declaration becomes invalid if technical or operational modifications are introduced without the manufacturer's consent.

Production year: 2020~2023

Date: 20/03/2024

Authorization:



[w prawym górnym rogu każdej strony znajduje się logo Duńskiego Instytutu Technologicznego] [uwaga tłumacza: w dokumencie źródłowym na każdej ze stron widnieje zapis: Test Reg. nr. 300]

RAPORT Z BADAŃ

Nr raportu: 300-KLAB-23-042-19 Teknologiparken Kongsvang Allé 29 DK-8000 Aarhus C +45 72 20 20 00 Info@teknologisk.dk www.teknologisk.dk

Strona 1 z 41 Init: KAMA/PRES Nr pliku: 226011 Załaczniki: 2

Klient:

Firma:

GD MIDEA HEATING & VENTILATING EQUIPMENT CO., LTD.

Adres:

Penglai Industry Road, Beijiao

Miasto:

Shunde, Foshan, Guangdong, 528311, Chiny

Tel.:

+86 13902810522

Element:

Marka:

Midea

Rodzai:

Pompa ciepła typu powietrze-woda (monoblok)

Model:

MHC-V10W/D2N8-BER90

Nr seryjny:

341H27881012C060100005

Rok prod .:

Jednostka zewnętrzna: nie dotyczy

Daty:

Okres testowy:

marzec - kwiecień 2024

Nazwa

Marka:

Rodzai: handlowa:

Pompa ciepła typu powietrze-woda (monoblok)

Model:

LV-HPM10-I5T

Procedury

Zobacz cel (strona 2), aby zapoznać się z listą standardów.

Uwagi:

Urządzenie zostało dostarczone przez klienta. Ustawienia instalacyjne i testowe wykonano zgodnie z instrukcjami klienta. Pomiędzy poszczególnymi warunkami testowymi klient zmieniał różne parametry, takie jak prędkość sprężarki, zawór rozprężny, prędkość wentylatora, prędkość pompy, czas odszraniania i czas ogrzewania. Raport dla badanej jednostki nosi nazwę 300-KLAB-23-042, wydany 2024.04.17. Patrz również załącznik 2.

Warunki:

Test ten został przeprowadzony w ramach akredytacji zgodnie z wymogami międzynarodowymi (ISO/IEC 17025:2017) i zgodnie z Ogólnymi Warunkami Duńskiego Instytutu Technologicznego. Wyniki testu dotyczą wyłącznie badanego przedmiotu. Niniejszy raport z badań można cytować we fragmentach wyłącznie za pisemną zgodą Duńskiego Instytutu Technologicznego.

Klientowi nie wolno wspominać ani powoływać się na Duński Instytut Technologiczny lub pracowników Duńskiego Instytutu Technologicznego w celach reklamowych lub marketingowych, chyba że Duński Instytut Technologiczny udzielił w każdym przypadku swojej pisemnej zgody.

Oddział/Centrum: Duński Instytut Technologiczny

Energia i Klimat

Laboratorium Pomp Ciepła, Aarhus

Podpis:

Kamalathasan Arumugam

B. Sc. Engineer

Data: 2024.05.16

Recenzent:

Preben Eskerod B.TecMan & MarEng

Pompy ciepła o identycznej konstrukcji

Według GD MIDEA HEATING & VENTILATION EQUIPMENT CO., LTD. Pompy ciepła wymienione w poniższej tabeli uważa się za identyczne z badaną jednostką. Mają identyczne:

- a. moc grzewcza
- b. cykl czynnika chłodniczego (w tym masa czynnika chłodniczego)
- c. źródło ciepła i czynnik pochłaniający
- d. główne elementy / zasada działania i strategia sterowania
- e. obudowa zewnętrzna

Midea	MHC-V10W/D2N8-B
Midea	MHC-V10W/D2N8-BE30
Midea	MHC-V10W/D2N8-BER90
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1E30
Midea	MHC-V10W/D2N8-B1ER90
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2E30
Midea	MHC-V10W/D2N8-B2ER90



Cel

Celem niniejszego raportu jest udokumentowanie następujących kwestii:

Sezonowy współczynnik wydajności (SCOP) w zastosowaniach nisko- i średniotemperaturowych dla klimatu umiarkowanego zgodnie z EN 14825:2022.

W celu obliczenia SCOP przeprowadzono badania w warunkach częściowego obciążenia podanych w tabelach na stronach 5 i 6.

Test obciążenia częściowego SCOP w warunkach SCOPC i SCOPB&F w zastosowaniach niskotemperaturowych dla cieplejszego klimatu zgodnie z EN 14825:2022.

Warunki testu częściowego obciążenia SCOP SCOP_A i SCOP_{G&F} w zastosowaniach niskotemperaturowych w chłodniejszym klimacie zgodnie z EN 14825:2022.

Standardowe warunki znamionowe testu COP (tryb ogrzewania) w niskiej i średniej temperaturze zgodnie z EN 14511:2022.

Wymagania eksploatacyjne zgodnie z EN 14511-4:2022

- 4.2.1 Próby rozruchu i działania
- 4.5 Zamknięcie dopływu czynnika grzewczego
- 4.6 Całkowita awaria zasilania

Pomiary mocy akustycznej zgodnie z EN 12102-1:2022.



Spis treści: Warunki badania5
Warunki badania SCOP dla niskiej temperatury – EN 14825 5
Warunki badania SCOP dla średniej temperatury – EN 14825
Warunki badania COP – niska temperatura – EN 145117
Warunki badania COP - średnia temperatura - EN 145117
Warunki badania wymagań eksploatacyjnych – EN 14511-47
Warunki badania odcięcia czynnika grzewczego – EN 14511-48
Warunki badania całkowitej awarii zasilania – EN 14511-48
Warunki badania pomiarów mocy akustycznej – EN 12102-18
Wyniki badań9
Wyniki testu SCOP w niskiej temperaturze - średnia sezonu grzewczego - EN 148259
Wyniki badań testu SCOP w średniej temperaturze - średnia sezonu grzewczego - EN 14825 10
Wyniki badań dla cieplejszego klimatu i niskiej temperatury zgodnie z EN14825 11
Wyniki badań dla chłodniejszego klimatu i niskiej temperatury zgodnie z EN14825 11
Wyniki badania COP – niska temperatura – EN 1451111
Wyniki badania COP - średnia temperatura - EN 14511 11
Wyniki testów rozruchu i eksploatacji - EN 14511-4 12
Wyniki badań odcięcia czynnika grzewczego – EN 14511-4 12
Wyniki testu całkowitej awarii zasilania – EN 14511-4 12
Wyniki badań pomiarów mocy akustycznej – EN 12102-113
Zdjęcia14
SCOP – Szczegółowe obliczenia16
Szczegółowe obliczenia SCOP dla niskich temperatur i średnich warunków klimatycznych – EN 14825 16
Szczegółowe obliczenia SCOP średniej temperatury i średnich warunków klimatycznych – EN 14825 18
Szczegółowe wyniki badań20
Szczegółowe wyniki testów obciążenia częściowego SCOP – zastosowanie w niskich temperaturach – klimat umiarkowany – EN 1482520
Szczegółowe wyniki testów obciążenia częściowego SCOP – zastosowanie w średniej temperaturze –
klimat umiarkowany – EN 14825 25
Szczegółowe wyniki testu obciążenia częściowego SCOP – zastosowanie w niskich temperaturach –
cieplejszy klimat – EN 1482530
Szczegółowe wyniki testów obciążenia częściowego SCOP – zastosowanie w niskich temperaturach – chłodniejszy klimat – EN 1482531
Szczegółowe wyniki badań COP - niska temperatura - EN 1451133
Szczegółowe wyniki badań COP - średnia temperatura - EN 1451134
Szczegółowe wyniki badań pomiaru mocy akustycznej – Test nr 1
Załącznik 1

Warunki badania

Warunki badania SCOP dla niskiej temperatury – EN 14825 Warunki obciążenia częściowego dla odniesienia SCOP i odniesienia SCOP przy obliczaniu jednostek powietrze-woda dla zastosowań niskotemperaturowych dla referencyjnego sezonu grzewczego;

 $_{"}A" = umiarkowany, _{"}W" = ciepły i _{"}C" = chłodny.$

						ętrzny nik ciepła	Wewn	ętrzny wyr	niennik	ciepła
	Współczynnik obciążenia częściowego w %			Temp. termometru suchego (mokrego) °C		Stały wylot °C	Zmienne wyloty °C			
	Wzór	umiarkow	ciepły	chłodny	Powietrze zewn	Wywiew. powietrze	1.000.000	umiarkow	ciepły	chłodny
A	(-7 - 16) / (T _{designh} - 16)	88,46	n/d	60,53	-7(-8)	20(12)	a / 35	a /34	n/d	a / 30
В	(+2 - 16) / (T _{designh} - 16)	53,85	100,00	36,84	2(1)	20(12)	a /35	a /30	a / 35	a /27
С	(+7 - 16) / (T _{designh} - 16)	34,62	64,29	23,68	7(6)	20(12)	a /35	a /27	a / 31	a /25
D	(+12 - 16)/ (T _{designh} - 16)	15,38	28,57	10,53	12(11)	20(12)	a / 35	a /24	a / 26	a / 24
Е	(TO	(TOL ^e - 16) / (T _{designh} - 16)			TOL^e	20(12)	a /35	a / b	a/b	a / b
F	(Tbi	(T _{biv} - 16) / (T _{designh} - 16)			T_{biv}	20(12)	a / 35	a / c	a / c	a / c
G	(-15 - 16) / (T _{designh} - 16)	n/d	n/d	81,58	-15	20(12)	a /35	n/d	n/d	a / 32

Dodatkowe informacie

Klimat	T _{designh} [°C]	T _{bivalent} [°C]	TOL [°C]	Temperatura wylotowa	Natężenie przepływu
Umiarkowany	-10	-7	-10	Zmienna	Zmienne
Chłodny	-22	-15	-22	Zmienna	Zmienne
Ciepły	2	7	2	Zmienna	Zmienne



Warunki badania SCOP dla średniej temperatury - EN 14825

Warunki obciążenia częściowego dla referencyjnego SCOP i referencyjnego SCOP przy obliczaniu jednostek powietrze-woda dla zastosowań średniotemperaturowych dla referencyjnego sezonu grzewczego;

 $_{''}A'' = umiarkowany, _{''}W'' = ciepły i _{''}C'' = chłodny.$

		a constitution				ętrzny nik ciepła	Wewnętrzny wymiennik ciepła			
	Współczynnik obciążenia częściowego w %			Temp. termometru suchego (mokrego) °C		Staly wylot °C	Stały wylot °C			
	Wzór	umiark.	ciepły	chłodny	Powietrze zewn	Wywiew. powietrze	Wszystkie klimaty	umiark.	ciepły	chłodny
Α	(-7 - 16) / (T _{designh} - 16)	88,46	n/d	60,53	-7(-8)	20(12)	a /55	a /52	n/d	a / 44
В	(+2 - 16) / (T _{designh} - 16)	53,85	100	36,84	2(1)	20(12)	a /55	a / 42	a / 55	a / 37
С	(+7 - 16) / (T _{designh} -16)	34,62	64,29	23,68	7(6)	20(12)	a /55	a /36	a /46	a /32
D	(+12 - 16)/ (T _{designh} - 16)	15.38	28 57	10,53	12(11)	20(12)	a / 55	a / 30	a / 34	a / 28
Е	(TOI	(TOL ^e - 16) / (T _{designh} - 16)			TOL^e	20(12)	a /55	a/b	a/b	a/b
F	(Tbiv	(T _{biv} - 16) / (T _{designh} - 16)			T _{biv}	20(12)	a / 55	a/c	a/c	a/c
G	(-15 - 16) / (T _{designh} - 16)	n/d	n/d	81,58	-15	20(12)	a / 55	n/d	n/d	a /49

Dodatkowe informacje

Klimat	Tdesignh [°C]	Tbivalent [°C]	TOL [°C]	Temperat ura wylotowa	Natężenie przepływu
Umiarkowany	-10	-7	-10	Zmienna	Zmienne



Warunki badania COP - niska temperatura - EN 14511

	Źródło ci	Źródło ciepła		Radiator		
Nr	Temperatura termometru suchego na wlocie (°C)	Temperatura termometru mokrego na wlocie (°C)	Temperatura na wlocie(°C)	Temperatura na wylocie(°C)	pompy ciepła	
1 ^s	7	6	30	35		

S: Standardowy warunek

Warunki testu COP - średnia temperatura - EN 14511

	Źródło o	Źródło ciepła		Radiator		
Nr	Temperatura termometru suchego na wlocie (°C)	Temperatura termometru mokrego na wlocie (°C)	Temperatura na wlocie(°C)	Temperatura na wylocie (°C)	pompy ciepła	
1 ^s	7	6	47	55		

S: Standardowy warunek

Warunki badania wymagań eksploatacyjnych - EN 14511-4

	Źródło ciepła		Radiator	Natężenie przepływu wody		
Nr	Temperatura termometru suchego na wlocie (°C)	Temperatura termometru mokrego na wlocie (°C)	Temperatura na wlocie(°C)	w wymienniku ciepła jednostki wewnętrznej	Test	
1	-25	-	12	500 L/h	Uruchamianie	
2	-25	4.	38	500 L/h	Praca	



Warunki testowe odcięcia czynnika grzewczego - EN 14511-4

	Źródło o	iepła	Rad	Radiator		
Nr	Temperatura termometru suchego na wlocie (°C)	Temperatura termometru mokrego na wlocie (°C)	Temperatur a na wlocie (°C)	Temperatur a na wylocie (°C)	Wymiennik ciepła	
1	7	6	30	35	Wewnętrzny	
2	7	6	30	35	Zewnętrzny	

Warunki badania całkowitej awarii zasilania - EN 14511-4

	Źródło cie	pła	Radi	ator
Nr	Temperatura termometru suchego na wlocie (°C)	Temperatura termometru mokrego na wlocie (°C)	Temperatura na wlocie(°C)	Temperatura na wylocie(°C)
1	7	6	30	35

Warunki badania pomiarów mocy akustycznej - EN 12102-1

Nr	Warunki badania			Ustawienie p	ompy ciepła	
	Zewnętrzny wymiennik ciepła (termometr suchy/termo metr mokry) (°C)	Wewnętrzny wymiennik ciepła (wlot/wylot) (°C)	Prędkość sprężark i (Hz)	Prędkość wentylatora na zewnątrz (obr./min)	Wydajn ość grzewcz a (kW)	Wejście zasilan a (kW)
1 ^E	7/6	47/55	37	400	3.95	1.43

E) oznakowanie ErP



Wyniki badań Wyniki badania SCOP w niskiej temperaturze - średnia sezonu grzewczego - EN 14825

Model (zewnętrzny)	MHC-V10W/D2N8-BER90
Monoblokowa pompa ciepła powietrze-woda	T
Niskotemperaturowa pompa ciepła	N
Wyposażona w dodatkowy podgrzewacz	N
Ogrzewacz wielofunkcyjny z pompą ciepła	N
Odwracalna	T

Znamionowa moc cieplna	1)	Prated		9.2 [kW]	
Sezonowa efektywność en		ης		202.0 [%]	
ogrzewania pomieszczeń	orgoty ozna	SCOP		5.12 [-]	
			1 - "	71.147	
	Klimat	Tj=-15 °C	Pdh	- [kW]	
Zmierzona wydajność	wcza przy	-		7.89 [kW]	
grzewcza przy		4.98 [kW]			
częściowym obciążeniu	temperaturach	Tj=7 °C	Pdh	4.16 [kW]	
przy temperaturze	aturze Tj=12 °C Pdn	4.77 [kW]			
zewnętrznej Tj		Tj=temperatura biwalentna	Pdh	7.89 [kW]	
		Tj = granica działania	Pdh	7.42 [kW]	
	Transact .	T= 45.00	COPd	<u>[-]</u>	
	Klimat umiarkowany –	Tj=-15 °C	COPd		
	zastosowanie w	Tj=-7 °C	COPd	3.09 [-] 5.02 [-]	
Zmierzony współczynnik	niskich	Tj=2 °C	COPd	7.02 [-]	
vydajności w temperaturze	temperaturach	Tj=7 °C			
zewnętrznej Tj		Tj=12 °C		8.90 [-]	
		Tj=temperatura biwalentna		3.09 [-]	
		Tj = granica działania	COPd	2.87 [-]	
Temperatura biwalentna		Tbivalent		-7 [°C]	
Granica działania		TOL		-10 [°C]	
temperatury		WTOL		- [°C]	
Współczynnik degradacji		Cdh		0.97 [-]	
		1=	- 1-		
		Tryb wyłączony	Poff	0.012 [kW]	
Pobór mocy w trybach innych niż tryb		Tryb wyłączenia termostatu	Рто	0.017 [kW]	
aktywny		Tryb czuwania	PsB	0.012 [kW]	
and willy		Model grzałki skrzyni korbowej	Рск	0.012 [kW]	
1.41		Znamionowa moc cieplna	Psup	1.78 [kW]	
Dodatkowa grzałka ¹⁾		Rodzaj energii wejściowej		Elektryczna	
		Kontrola pojemności		Zmienna	
		Kontrola przepływu wody		Zmienna	
Inne pozycje		Natężenie przepływu wody			
		Roczne zużycie energii	Q-KE	3709 [kWh]	

W przypadku ogrzewaczy pomieszczeń z pompą ciepła i wielofunkcyjnych ogrzewaczy z pompą ciepła znamionowa moc cieplna Prated jest równa obciążeniu projektowemu ogrzewania Pdesignh, a znamionowa moc cieplna ogrzewacza dodatkowego Psup jest równa dodatkowej wydajności grzewczej, sup(Tj).

Do obliczenia SCOP wykorzystywana jest wartość PCK - PSB. Patrz strona 1,5

Wyniki badań testu SCOP w średniej temperaturze - średnia sezonu grzewczego – EN 14825

Model (zewnętrzny)	MHC-V10W/D2N8-BER90
Monoblokowa pompa ciepła powietrze-woda	T
Niskotemperaturowa pompa ciepła	N
Wyposażona w dodatkowy podgrzewacz	N
Ogrzewacz wielofunkcyjny z pompą ciepła	N
Odwracalna	T

Znamionowa moc cieplna	1)	Prated		7.7 [kW]	
Sezonowa efektywność en	ergetyczna	ηs		144.6 [%]	
ogrzewania pomieszczeń		SCOP		3.69 [-]	
			15.	Take	
	Klimat	Tj=-15 °C	Pdh	- [kW]	
Zmierzona wydajność	iność umiarkowany – Tj=-7 °C Pdh		7.04 [kW		
grzewcza przy	zastosowanie w niskich	Tj=2 °C	Pdh	4.58 [kW	
częściowym obciążeniu	sściowym obciążeniu temperaturach	Pdh	3.92 [kW		
przy temperaturze	tomporataraon	Tj=12 °C	Pdh	4.62 [kW	
zewnętrznej Tj	Tj-temperatura bivarentia	7.04 [kW			
		Tj = granica działania	Pdh	6.11 [kW	
	Klimat	Tj=-15 °C	COPd	- [-	
	umiarkowany –	Ti=-7 °C	COPd	2.23 [-]	
	zastosowanie w	Tj=2 °C	COPd	3.65 [-]	
Zmierzony współczynnik wydajności w temperaturze	niskich temperaturach	Tj=7 °C	COPd	4.88 [-]	
zewnętrznej Tj	temperaturacii	Tj=12 °C	COPd	6.51 [-]	
		Ti=temperatura biwalentna	COPd	2.23 [-]	
		Tj = granica działania	COPd	1.85 [-]	
Temperatura biwalentna		Tbivalent		-7 [°C]	
Granica działania				-10 [°C]	
		TOL		-[°C]	
temperatury		WTOL			
Współczynnik degradacji		Cdh		0.98 [-]	
		Tryb wyłączony	Poff	0.012 [kW]	
Pobór mocy w trybach		Tryb wyłączenia termostatu	Рто	0.017 [kW]	
nnych niż tryb		Tryb czuwania	P _{SB}	0.012 [kW]	
aktywny		Model grzałki skrzyni korbowej	Рск	0.012 [kW]	
And the second of the second		Znamionowa moc cieplna	Psup	1.59 [kW]	
Oodatkowa grzałka ¹⁾		Rodzaj energii wejściowej		Elektryczna	
		Kontrola pojemności		Zmienna	
		Kontrola przepływu wody		Zmienna	
Inne pozycje		Natężenie przepływu wody		-	
		Roczne zużycie energii	C2,E	4310 [kWh]	

moc cieplna ogrzewacza dodatkowego Psup jest równa dodatkowej wydajności grzewczej, sup(Tj).

Do obliczenia SCOP wykorzystywana jest wartość PCK - PSB. Patrz strona 15





Wyniki badań dla cieplejszego klimatu i niskiej temperatury zgodnie z EN14825

Nr	Warunki badania	Wydajność grzewcza [kW]	СОР
1	В	8.315	3.753

Wyniki badań dla chłodniejszego klimatu i niskiej temperatury zgodnie z EN14825

Nr	Warunki badania	Wydajność grzewcza [kW]	СОР
1	А	4.876	3.842
2	FiG	6.516	2.673

Wyniki badania COP - niska temperatura - EN 14511

Nr	Warunki badania	Wydajność grzewcza [kW]	СОР
1	A7/W35	9.900	4.815

Wyniki badania COP - średnia temperatura - EN 14511

Nr	Warunki badania	Wydajność grzewcza [kW]	СОР
1	A7/W55	9.080	2.958



Wyniki testów rozruchu i eksploatacji - EN 14511-4

Nr	Warunki testowe wlotu powietrza/wody [°C]	Walidacja testu
Rozruch	A-25/W12	Pozytywna
Praca	A-25/W38	Pozytywna

Wyniki badań odcięcia czynnika grzewczego – EN 14511-4

lr .	Wymiennik ciepła	Walidacja testu
1	Wewnętrzny	Pozytywna
2	Zewnętrzny	Pozytywna

Wyniki testu całkowitej awarii zasilania – EN 14511-4

Nr	Walidacja testu	
1	Pozytywna	



Wyniki badań pomiarów mocy akustycznej – EN 12102-1

Nr	Warunki badania	Poziom mocy akustycznej LW(A)[dB re 1pW]	Niepewność G tot [dB]
1 ^E	A7/W35	56.4	1.7

E) oznakowanie ErP

Całkowity poziom mocy akustycznej ważony A jest wyznaczany dla mierzonego zakresu częstotliwości od 100 Hz do 10 kHz. Aby obliczyć niepewność, patrz załącznik 1.

Pomiary mocy akustycznej przeprowadza Kamalathasan Arumugam (KAMA), a recenzentem jest Patrick Glibert (PGL), Duński Instytut Technologiczny.

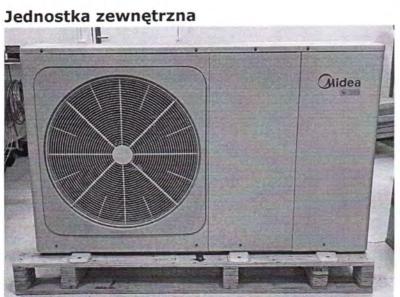


Zdjęcia

Tabliczka znamionowa











SCOP - szczegółowe obliczenia

Szczegółowe obliczenia SCOP dla niskich temperatur i średnich warunków klimatycznych – EN 14825

Obliczanie referencyjnego SCOP

$$SCOP = \frac{P_{designh} \times H_{he}}{\frac{P_{designh} \times H_{he}}{SCOP_{on}} + H_{TO} \times P_{TO} + H_{SB} \times P_{SB} + H_{CK} \times P_{CK} + H_{OFF} \times P_{OFF}}$$

Gdzie

P_{design} = Obciążenie grzewcze budynku w temperaturze projektowej, kW

H_{he} = Liczba równoważnych godzin ogrzewania, 2066 godz.

H_{TO}, H_{SB}, H_{CK}, H_{OFF} = Liczba godzin, przez które przyjmuje się, że urządzenie pracuje w trybie wyłączenia termostatu, w trybie czuwania, w trybie grzałki karteru i w trybie wyłączenia, odpowiednio, h

P_{TO}, P_{SB}, P_{CK}, P_{OFF} = Zużycie energii elektrycznej w trybie wyłączenia termostatu, trybie gotowości, trybie grzałki karteru i trybie wyłączenia, odpowiednio, kW

Dane dla SCOP

	Temperatura zewnętrzna [°C]	Współc. obciążenia częściow.	- b-lad-sala	Deklarowana wydajność	Deklarow any COP	cdh	CR	COPbin
		[kW]	[kW]	[kVV]	[-]	[-]	[-]	[-]
Α	-7	88	8.14	7.89	3.09	0.99	1.00	3.09
В	2	54	4.95	4.98	5.02	0.98	1.00	5.02
С	7	35	3.18	4.16	7.02	0.97	0.76	6.96
D	12	15	1.42	4.77	8.90	0.97	0.30	8.27
E	-10	100	13.20	7.42	2.87	0.99	1.00	2.87
F - BIV	-7		8.14	7.89	3.09	0.99	1.00	3.09

Zużycie energii w przypadku wyłączenia termostatu, czuwania, trybu wyłączenia i trybu grzałki karteru

	Godziny [h]	Wejście zasilania [kW]	Stosowane do obliczeń SCOP (kW]	Zużycie energii (kWh]
Tryb wyłączony	0	0.012	0.012	0
Termostat wyłączony	178	0.017	0.017	3.026
Tryb gotowości	0	0.012	0.012	0
Podgrzewacz karteru	178	0.012	0	0



Strona 17 z 44 300-KLAB-23-039-17 wer. 2

			Godziny		Obciążenie cieplne	Elektryczna	Roczny pobór energii	COPbin	Roc			Roczna moc grzewcz	Roczny pobór mocy
	Przedział [-]	Temperatura zewnętrzna [°C]	Ξ	Obciążenie cieplne [kW]	Obciążenie pokrywane cieplne przez pompę rkwj ciepla [kW]	grzałka rezerwowa [kW]	przez grzałkę rezerwowa [twh]	Ξ	na ciepło rkwh	<u>e</u> _	energii	a netto [kWh]	netto
Е	2	21 -10	1	9.20	7.42	1.78	1.78		2.87	20	4.37	7.42	2.59
	2			8.85	7.58	1.27	31.67		2.94 2	221.15	96.07	189.48	64.40
	2	238		8.49			17.42		3.02	195.32	76.37		58.95
A/F - BIV	2	24 -7	24	8.14	7.89	00.00	00.00		3.09 19	195.32	63.14	195.32	63.14
	2	9- 5:				00.00	0.00		3.31 2	210.18	63.56	210.18	63.56
	2	9:			7.24	00.00	0.00		3.52 50	505.29	143.52	505.29	143.52
	2	27	91	7.08	6,91		0.00		3.73 6	644.00	172.46	644.00	172.46
	- 5	-3			6.59	00.00	00.00		3.95 5	598.35	151.57	598.35	151.57
	2	-2		6.37		00.00	00.00		4.16 10	1050.92	252.56	252.56 1050.92	252.56
	e .	00	173				00.00		4.37 10	1040.66	237.89	237.89 1040.66	237.89
	e .		240	5.66	5.61	00.00	0.00		4.59 13	1358.77	296.15	296.15 1358.77	296.15
	3	12	280	5.31	5.28	00.00	0.00		4.80 14	1486.15	309.51	309.51 1486.15	309.51
В	3	33 2	320	4.95	4.95	00.00	00.00		5.02 15	1585.23	316.09	316.09 1585.23	316.09
	<i>e</i>	34 3							5.40 1642.20	42.20	303.88	303.88 1642.20	303.88
	69	35		4.25		00.00	0.00		5.79 15	1511.63	260.94	260.94 1511.63	260.94
		36 5		3.89	3.89	00.00	00.00		6.18 11	1179.37	190.77	190.77 1179.37	190.77
	6)	37 6	330	3.54	3.54	00.00	0.00		6.57 11	1167.69	177.70	177.70 1167.69	177.70
ပ	(6)	38 7	326		3.18	00.00	00.00		6.96 10	1038.18	149.16	1038.18	149.16
		39 8		2.83					7.22 9	985.11	136.39	985.11	136.39
	4	6 0t								829.77	110.85	829.77	110.85
	4	41 10			2.12		00.00		7.75 6	668.77	86.31	668.77	86.31
	7	42 11	215	1.77	1.77	00.00	0.00		8.01	380.38	47.48	380.38	47.48
D	7	43 12	169	1.42	1.42	00.00	00.00		8.27 2	239.20	28.91	239.20	28.91
	7	44 13		i					8.54	160.29	18.78	-	18.78
	,	45 14	105	0.71	0.71	00.00	00.00		8.80	74.31	8.44	74.31	8.44
		15	74	0.35	0.35	00.00	0.00		90.6	26.18	2.89	26.18	2.89
1							Razem	E	190	19003.66	3705.77	3705.77 18952.79	3654.90
							CCODON				E 42	E 420000not	0 7 3

(0)

Szczegółowe obliczenia SCOP średniej temperatury i średnich warunków klimatycznych – EN 14825

Obliczanie referencyjnego SCOP

$$SCOP = \frac{P_{designh} \times H_{he}}{\frac{P_{designh} \times H_{he}}{SCOP_{on}} + H_{TO} \times P_{TO} + H_{SB} \times P_{SB} + H_{CK} \times P_{CK} + H_{OFF} \times P_{OFF}}$$

Gdzie

P_{design} = Obciążenie grzewcze budynku w temperaturze projektowej, kW

H_{he} = Liczba równoważnych godzin ogrzewania, 2066 godz.

H_{TO}, H_{SB}, H_{CK}, H_{OFF} = Liczba godzin, przez które przyjmuje się, że urządzenie pracuje w trybie wyłączenia termostatu, w trybie czuwania, w trybie grzałki karteru i w trybie wyłączenia, odpowiednio, h

 P_{TO} , P_{SB} , P_{CK} , P_{OFF} = Zużycie energii elektrycznej w trybie wyłączenia termostatu, trybie gotowości, trybie grzałki karteru i trybie wyłączenia, odpowiednio, kW

Dane dla SCOP

	Temperatura zewnętrzna [°C]	Współc. obciążenia częściow.	Częściowe obciążenie	Deklarowana wydajność	Deklarow any COP	cdh	CR	COPbin
		IkWI	[kW]	[kVV]	[-]	[-]	[-]	[-]
A	-7	88	6.81	7.04	2.23	0.99	1.00	2.23
В	2	54	4.15	4.58	3.65	0.99	1.00	3.65
С	7	35	2.67	3.92	4.88	0.98	0.68	4.83
D	12	15	1.18	4.62	6.51	0.98	0.26	6.08
E	-10	100	7.70	6.11	1.85	0.99	1.00	1.85
F - BIV	-7	88	6.81	7.04	2.23	0.99	1.00	2.23

Zużycie energii w przypadku wyłączenia termostatu, czuwania, trybu wyłączenia i trybu grzałki karteru

	Godziny [h]		Stosowane do obliczeń SCOP (kW]	Zużycie energii (kWh]
Tryb wyłączony	0	0.012	0.012	0
Termostat wyłączony	178	0.017	0.017	3.026
Tryb gotowości	0	0.012	0.012	0
Podgrzewacz karteru	178	0.012	0	0



Strona 19 z 44 300-KLAB-23-039-17 wer. 2

						Obciążenie		Koczny		Ro	Roczne		Roczna	
	Przedział [-]	F z L	Temperatura zewnętrzna [°C]	Godziny [h]	Obciążenie cieplne [kW]	Obciążenie pokrywane cieplne przez pompę repla kW]	Elektryczna grzałka rezerwowa [kW]	pobor energii przez grzałkę rezerwowa [kWh]	COPbin [-]	zap bov na cie	yanie pło Whl	Roczny pobór energii [KWh]	grzewcz a netto [kWh]	Roczny pobór mocy netto IKWhi
ш		21	-10		1 7.70	6.11		1.59	Ž	1.85	2	4.89	6.11	_
		22	6		5 7.40		1.06	26.58		1.98	185.10	106.69	158.51	80.1
		23	8-	i			J				163.48	84.17	1	
A/F - BIV		24	1-			6.81	00.00	00.00		2.23	163.48	73.43	163.48	73.43
		25	9-	3 27	7 6.52	6.52	0.00	00.00		2.38	175.92	73.79	175.92	73.79
		26	-5	99	8 6.22	6.22				0.0	422.91	166.38	422.91	166.38
		27	7	16			00.00	00.00		2.70	539.00	199.66	539.00	199.66
		28	ကု				3 0.00	00.00		2.86	500.80	175.26	500.80	175.26
		59	77	165			0.00	00.00		3.02	879.58	291.70	879.58	291.70
		30	``	173	ĺ		3 0.00	00.00		3.17 8	870.99	274.49	870.99	274.49
		31		240	0 4.74		00:00	00.00		3.331	3.331137.23	341.41	1137.23	341.41
		32		1 280		4.44	0.00	00.00		3.4912	3.49 1243.85	356.52	356.521243.85	356.52
В		33	2	320	0 4.15	4.15	0.00	00.00		3.65 1326.77	326.77	363.83	363.83 1326.77	363.83
		34	.,	3 35	7 3.85					3.881	3.88 1374.45	353.87	353.871374.45	
		35	7	4 356			00.00	00.00		4.12 1265.17	265.17	306.97	306.97 1265.17	306.97
		36	•	5 303	3 3.26	3.26	00.00	00.00		4.36	987.08	226.46	80.786	226.46
		37	9	6 330	0 2.96	2.96	00.00	00.00		4.60	977.31	212.64	1 977.31	212.64
ပ		38	1	326		7 2.67	0.00	00.00		4.83	868.92	179.77	868.92	179.7
		39			8 2.37						824.49	162.19	824.49	162.19
		40	0,	9 335		7 2.07	00.00	0.00		5.33	694.48	130.21	694.48	
1		41	10	315	5 1.78	3 1.78	3 0.00	00.00	_	5.58	559.73	100.25	5 559.73	100.25
1		42	11		5 1.48	1.48	3 0.00	0.00	0	5.83	318.37	54.58	318.37	54.58
٥		43	12	169	1.18	3 1.18	9 0.00	00.00		6.08	200.20	32.91	200.20	32.91
		44	1:		0.89		00.0			6.33	134.16	21.18	3 134.16	21.18
		45	14	105		0.59	00.00	00.00	0	6.58	62.19	9.45	5 62.19	9.45
		46	7		74 0.30	0.30	00.00	0.00	0	6.83	21.92	3.21	21.92	3.21
1								Razem	- E	1	15905.24	4305.89	4305.89 15864.83	4265.49
1								SCOPon	u			3.69	3.69SCOPnet	t 3.72

Przedział obliczeniowy dla SCOPon

601

O CO NICIP

Szczegółowe wyniki badań

Szczegółowe wyniki testów SCOP przy częściowym obciążeniu – zastosowanie w niskich temperaturach – klimat umiarkowany – EN 14825

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Um	iiarkowana niska(A i F) A -7/W34
Testowane zgodnie z:	EN14511:2	022 i EN14825:2022
Strefa klimatyczna:		Umiarkowana
Zastosowanie temperatury:		Niska
Nazwa warunku:		AiF
Temperatura warunków:	°C	-7
Częściowe obciążenie:	%	88%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	8.14
CR:		1.0
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania doda	tniej, dużej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		
Wydajność grzewcza	kW	7.890
COP		3.094
Pobór energii	kW	2.551
Zmierzone		
Wydajność grzewcza	kW	7.902
COP	N. I	3.084
Pobór energii	kW	2.562
Pobol energii	N. T	
Podczas ogrzewania	6.2	6.05
Temperatura wlotu powietrza, termometr suchy	°C	-6.85
Temperatura wlotu powietrza, termometr mokry	°C	-7.86
Temperatura na wylocie powietrza – termometr suchy	°C	1.01
Temperatura na wlocie	°C	28.99
Temperatura na wylocie	°C	33.74
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	33.74
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	4533
Obliczona moc hydrauliczna	W	2
Obliczona wydajność globalna	n	0.14
Obliczona korekta wydajności	W	12
Obliczona korekta mocy	W	0.000400
Przepływ wody	m³/s	0.000400
	. 1	May SIEZY

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	vana Niska (B) A 2 /\	V30
Testowane zgodnie z:	EN14511:20	22 and EN14825:2022
Strefa klimatyczna:		Umiarkowana Niska
Zastosowanie temperatury:		В
Nazwa warunku:		
Temperatura warunków:	°C	2
Częściowe obciążenie:	%	54%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	4.95
CR:		1.0
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Przejściow
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, do	użej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)	Land	4.981
Wydajność grzewcza	kW	5.015
COP	LAA	
Pobór energii	kW	0.993
Zmierzone	1347	4.991
Wydajność grzewcza	kW	
COP	1144	4.945 1.009
Pobór energii	kW	1.009
Podczas ogrzewania	15	2.00
Temperatura wlotu powietrza, termometr suchy	°C	2.08
Temperatura wlotu powietrza, termometr mokry	°C	1.00
Temperatura na wlocie	°C	25.04
Temperatura na wylocie	°C	30.04
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	30.04
Pompa obiegowa	23	
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	5979
Obliczona moc hydrauliczna	W	0.13
Obliczona wydajność globalna	n W	10
Obliczona korekta wydajności	W	12
Obliczona korekta mocy Przepływ wody	m³/s	0.000258
Fizepiyw wody	/ 5	703577



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	vana Niska (C) A 7 /V	V27
Testowane zgodnie z:	EN14511:20	22 and EN14825:2022 Umiarkowana
Strefa klimatyczna:		Viska
Zastosowanie temperatury:		C
Nazwa warunku:		
Temperatura warunków:	°C	7
Częściowe obciążenie:	%	35%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.2
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	3.18
CR:		0.8
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, do	użej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		
Wydajność grzewcza	kW	4.164
COP		7.021
Pobór energii	kW	0.593
Zmierzone	40.0	4.460
Wydajność grzewcza	kW	4.169
COP		6.965
Pobór energii	kW	0.599
Podczas ogrzewania		
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	6.97
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	5.94
Temperatura na wlocie	°C	23.22
Temperatura na wylocie	°C	28.22
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	27.04
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	3870
Obliczona moc hydrauliczna	W	1
Obliczona wydajność globalna	n	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	6
Obliczona korekta mocy	W	
Przepływ wody	m³/s	0.000200



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	EN14511.20)22 and EN14825:2022
Testowane zgodnie z:	ENITSII.20	Umiarkowana
Strefa klimatyczna:		Niska
Zastosowanie temperatury:		D
Nazwa warunku:	0.0	12
Temperatura warunków:	°C	15%
Częściowe obciążenie:	%	
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.20
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	1.42
CR:		0.3
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	rżej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		
Wydajność grzewcza	kW	4.767
COP		8.895
Pobór energii	kW	0.536
Zmierzone		. ===
Wydajność grzewcza	kW	4.778
COP		8.676
Pobór energii	kW	0.551
Podczas ogrzewania		
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	12.01
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	10.90
Temperatura na wlocie	°C	22.46
Temperatura na wylocie	°C	27.49
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	23.95
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	7035
Obliczona moc hydrauliczna	w	2
Obliczona wydajność globalna	η	0.13
Obliczona korekta wydajności	W	10
Obliczona korekta mocy	W	0.000226
Przepływ wody	m³/s	0.000228



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	vana Niska (E) A -10	/W35
Testowane zgodnie z:	EN14511	:2022 1 EN14025.2022
Strefa klimatyczna:		Umiarkowana Niska
Zastosowanie temperatury:		NISKA E
Nazwa warunku:		
Temperatura warunków:	°C	-10
Częściowe obciążenie:	%	100%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	9.20
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	9.20
CR:		1.0
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	użej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		100
Wydajność grzewcza	kW	7.424
COP		2.867
Pobór energii	kW	2.590
Zmierzone	1111	7.435
Wydajność grzewcza	kW	
COP	24.15	2.849
Pobór energii	kW	2.610
Podczas ogrzewania		
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	-10.01
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	-11.00
Temperatura na wlocie	°C	30.01
Temperatura na wylocie	°C	35.05
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	35.05
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	4916
Obliczona moc hydrauliczna	W	2
Obliczona wydajność globalna	n	0.13
Obliczona korekta wydajności	W	13
Obliczona korekta mocy	W m3/a	0.000355
Przepływ wody	m³/s	0.000333



Szczegółowe wyniki testów SCOP przy częściowym obciążeniu – zastosowanie w średniej temperaturze – klimat umiarkowany – EN 14825

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarko	wana średnia (A i F)	A -7 /W52
Testowane zgodnie z: Strefa klimatyczna: Zastosowanie temperatury:	EN14511	:2022 i EN14825:2022 Umiarkowana średnia A i F
Nazwa warunku:	00	-7
Temperatura warunków:	°C	88%
Częściowe obciążenie:	%	-7
Wybrany Tbivalent	°C	-10
Tdesign	°C	7.7
Pdesign	kW	6.81
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	1.0
CR:		Nie
Osiągnięty minimalny przepływ:		Stan stabilny
Typ pomiaru:		Tak
Zintegrowana pompa obiegowa: Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, d	lużej różnicy ciśnień	Tak
Zintegronana pampa saray		
Uwzględnione korekty (wynik końcowy) Wydajność grzewcza	kW	7.043
COP		2.226
Pobór energii	kW	3.164
Zmierzone Wydajność grzewcza	kW	7.046
COP		2.222
Pobór energii	kW	3.171
Podczas ogrzewania		
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	-6.90
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	-7.95
Temperatura na wlocie	°C	44.01
Temperatura na wylocie	°C	52.14
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	52.14
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	2415
Obliczona moc hydrauliczna	w	1
Obliczona wydajność globalna	η	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	4
Obliczona korekta mocy	W	0.000210
Przepływ wody	m³/s	0.000210
		1 1 1 2 Y A 2 C

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	vana średnia (B) A 2	?/W42
Testowane zgodnie z:	EN14511:2022 i EN14825:2022 Umiarkowana	
Strefa klimatyczna:		średnia
Zastosowanie temperatury:		В
Nazwa warunku:	10.0	(3)
Temperatura warunków:	°C	2
Częściowe obciążenie:	%	54%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	4.15
CR:		1.0
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)	kW	4.578
Wydajność grzewcza	KVV	3.647
COP	kW	1.255
Pobór energii	KVV	1,255
Zmierzone	kW	4.581
Wydajność grzewcza	KVV	3.647
COP	MA	1.256
Pobór energii	kW	1.230
Podczas ogrzewania	20	2.04
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	1.04
Temperatura na wlocie	°C	34.05
Temperatura na wylocie	°C	42.22
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	42.22
Pompa obiegowa		- 25.25
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	2800
Obliczona moc hydrauliczna	w	0 0.12
Obliczona wydajność globalna	n,	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	3
Obliczona korekta mocy	235	0.000135
Przepływ wody	m³/s	0.000133



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	vana średnia (C) A 7	/W36
Testowane zgodnie z:	EN14511	:2022 i EN14825:2022 Umiarkowana
Strefa klimatyczna:		średnia
Zastosowanie temperatury:		C
Nazwa warunku:		
Temperatura warunków:	°C	7
Częściowe obciążenie:	%	35%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	2.67
CR:		0.7
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	użej różnicy ciśnień	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		
Wydajność grzewcza	kW	3.919
COP		4.882
Pobór energii	kW	0.803
Zmierzone	.2.7	3.924
Wydajność grzewcza	kW	
COP	1.16	4.859
Pobór energii	kW	0.808
Podczas ogrzewania		
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	7.00
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	6.00
Temperatura na wlocie	°C	30.36
Temperatura na wylocie	°C	38.49
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	35.89
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	6635
Obliczona moc hydrauliczna	w	1
Obliczona wydajność globalna	n	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	6
Obliczona korekta mocy	W	0. 000116
Przepływ wody	m ³ /s	0.000110



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkow	vana średnia (D) A 1	2/W30
Testowane zgodnie z:	EN14511	:2022 i EN14825:2022 Umiarkowana
Strefa klimatyczna:		średnia
Zastosowanie temperatury:		D
Nazwa warunku:		
Temperatura warunków:	°C	12
Częściowe obciążenie:	%	15%
Wybrany Tbivalent	°C	-7
Tdesign	°C	-10
Pdesign	kW	7.70
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	1.18
CR:		0.3
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:	an saulus aras a	Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	żej różnicy ciśnień	Tak
Uwzglednione korekty (wynik końcowy)	in.	4.618
Wydajność grzewcza	kW	
COP	3.6	6.506
Pobór energii	kW	0.710
Zmierzone		4.626
Wydajność grzewcza	kW	
COP	224	6.481
Pobór energii	kW	0.714
Podczas ogrzewania		44.00
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	11.98
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	11.00
Temperatura na wlocie	°C	27.94
Temperatura na wylocie	°C	35.98
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	30.00
Pompa obiegowa		Jane
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	8612
Obliczona moc hydrauliczna	w	1
Obliczona wydajność globalna	n	0.13
Obliczona korekta wydajności	W	8
Obliczona korekta mocy	W	0.000139
Przepływ wody	m³/s	0.000139



Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Umiarkov	FN14511	:2022 i EN14825:2022
Testowane zgodnie z:	Umiarkowar	
Strefa klimatyczna: Zastosowanie temperatury:		średnia
Nazwa warunku:		E
	°C	-10
Temperatura warunków:	%	100%
Częściowe obciążenie:	°C	-7
Wybrany Tbivalent	°C	-10
Tdesign	kW	7.70
Pdesign	kW	7.70
Zapotrzebowanie na ciepło:	KVV	1.0
CR:		Nie
Osiągnięty minimalny przepływ:		Stan stabilny
Typ pomiaru:		Tak
Zintegrowana pompa obiegowa: Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	żei różnicy ciśnień	Tak
Zintegrowana pompa dieczy zdoma do wygonorowania dodatneji ad	24, 32, 24, 25, 25, 25, 25, 25, 25, 25, 25, 25, 25	
Uwzględnione korekty (wynik końcowy) Wydajność grzewcza	kW	6.105
COP	1225	1.855
	kW	3.291
Pobór energii		5
Zmierzone	kW	6.109
Wydajność grzewcza	KVV	1.853
COP	LAM	3.296
Pobór energii	kW	3.290
Podczas ogrzewania	bio.	
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	-9.91
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	-10.83
Temperatura na wlocie	°C	47.00
Temperatura na wylocie	°C	54.95
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	54.95
Pompa obiegowa		
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	3182
Obliczona moc hydrauliczna	w	0.12
Obliczona wydajność globalna	n	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	5
Obliczona korekta mocy	177	0.000186
Przepływ wody	m³/s	0.000100



Szczegółowe wyniki testów SCOP przy częściowym obciążeniu – zastosowanie w niskich temperaturach – cieplejszy klimat – EN 14825

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Cieplejszy klimat, niska temp (B) A 2 /W35			
Testowane zgodnie z: Strefa klimatyczna: Zastosowanie temperatury:	EN14511	:2022 i EN14825:2022 Cieplejsza niska B	
Nazwa warunku:		D	
Temperatura warunków:	°C	2	
Częściowe obciążenie:	%	100%	
Wybrany Tbivalent	°C	-7	
Tdesign	°C	2	
Pdesign	kW	8.60	
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	8.60	
CR:		1.0	
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie	
Typ pomiaru:		Przejściowy	
Zintegrowana pompa obiegowa:	and a second	Tak	
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, do	użej różnicy ciśnień	Tak	
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)			
Wydajność grzewcza	kW	8.315	
COP		3.753	
Pobór energii	kW	2.215	
Zmierzone		0.220	
Wydajność grzewcza	kW	8.329	
COP	rive.	3.728	
Pobór energii	kW	2.234	
Podczas ogrzewania		500	
Temperatura wlotu powietrza, termometr suchy	°C	2.00	
Temperatura wlotu powietrza, termometr mokry	°C	1.00	
Temperatura na wylocie powietrza – termometr suchy	°C	1.02	
Temperatura na wlocie	°C	30.07	
Temperatura na wylocie	°C	35.04	
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	35.04	
Pompa obiegowa			
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	5521	
Obliczona moc hydrauliczna	W	0.14	
Obliczona wydajność globalna	Ű,	0.14	
Obliczona korekta wydajności	W W	17	
Obliczona korekta mocy	vv m³/s	0.000441	
Przepływ wody	111-75	0.000111	

Szczegółowe wyniki testów SCOP przy częściowym obciążeniu – zastosowanie w niskich temperaturach – chłodniejszy klimat – EN 14825

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Chłodnie	ejszy klimat, niska ter	mp. (A) A -7 /W30
Testowane zgodnie z:	EN14511	:2022 EN14825:2022
Strefa klimatyczna:		chłodniejsza niska
Zastosowanie temperatury:		A
Nazwa warunku:	123	32
Temperatura warunków:	°C	-7
Częściowe obciążenie:	%	61%
Wybrany Tbivalent	°C	-15
Tdesign	°C	-22
Pdesign	kW	7.70
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	4.66
CR:		1.0
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie Stan atabilay
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, d	użej różnicy cisnien	Tak
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		4.076
Wydajność grzewcza	kW	4.876
COP		3.842
Pobór energii	kW	1.269
Zmierzone	1344	4.882
Wydajność grzewcza	kW	3.822
COP	1514	
Pobór energii	kW	1.278
= - L.	°C	-7.00
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	-7.99
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	25.00
Temperatura na wlocie	°C	29.97
Temperatura na wylocie	°C	29.97
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)		25157
Pompa obiegowa	De	3411
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	1
Obliczona moc hydrauliczna	W	0.12
Obliczona wydajność globalna	n W	6
Obliczona korekta wydajności Obliczona korekta mocy	w	7
Przepływ wody	m³/s	0.000236
	Y	- \ (\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \

Szczegółowy wynik dla "EN14825:2022" Chłodnie	jszy klimat, niska te	mp. (F I G) A -15/W32	
Testowane zgodnie z:	EN14511:2022 i EN14825:2022 chłodniejsza		
Strefa klimatyczna:		niska	
Zastosowanie temperatury:		FiG	
Nazwa warunku:	127		
Temperatura warunków:	°C	-15	
Częściowe obciążenie:	%	82%	
Wybrany Tbivalent	°C	-15	
Tdesign	°C	-22	
Pdesign	kW	7.70	
Zapotrzebowanie na ciepło:	kW	6.28	
CR:		1.0	
Osiągnięty minimalny przepływ:		Nie	
Typ pomiaru:		Stan stabilny	
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak	
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, do	użej różnicy ciśnień	Tak	
Uwzględnione korekty (wynik końcowy)		6.518	
Wydajność grzewcza	kW		
COP		2.673	
Pobór energii	kW	2.437	
Zmierzone	Life	C F10	
Wydajność grzewcza	kW	6.518	
COP		2.673	
Pobór energii	kW	2.439	
Podczas ogrzewania			
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	-15.01	
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C		
Temperatura na wlocie	°C	27.01	
Temperatura na wylocie	°C	32.16	
Temperatura na wylocie (uśredniona w czasie)	°C	32.16	
Pompa obiegowa			
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	1087	
Obliczona moc hydrauliczna	W	0	
Obliczona wydajność globalna	n	0.12 3	
Obliczona korekta wydajności	W	3	
Obliczona korekta mocy	W	0.000304	
Przepływ wody	m³/s	0.000304	



Szczegółowe wyniki badań COP - niska temperatura - EN 14511

Szczegółowy wynik dla " EN 14511:2022" A7/W35		
Testowane zgodnie z:		EN14511:2022
Osiągnięty minimalny przepływ:		
Typ pomiaru:		Stan stabilny
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, du	żej różnicy ciśnień	Tak
Uwzglednione korekty (wynik końcowy)	kW	9.900
Wydajność grzewcza	KV.	4.815
COP Pobór energii	kW	2.056
Zmierzone		0.007
Wydajność grzewcza	kW	9.907
COP	187	4.800
Pobór energii	kW	2.064
Podczas ogrzewania		2.5
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	7.00
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	6.00
Temperatura na wlocie	°C	29.94
Temperatura na wylocie	°C	34.93
Pompa obiegowa		1996
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	# 7727 L
Obliczona moc hydrauliczna Obliczona wydajność globalna	w n	0.12
Obliczona korekta wydajności	W	7
Obliczona korekta mocy	W	8
Przepływ wody	m³/s	0.000478

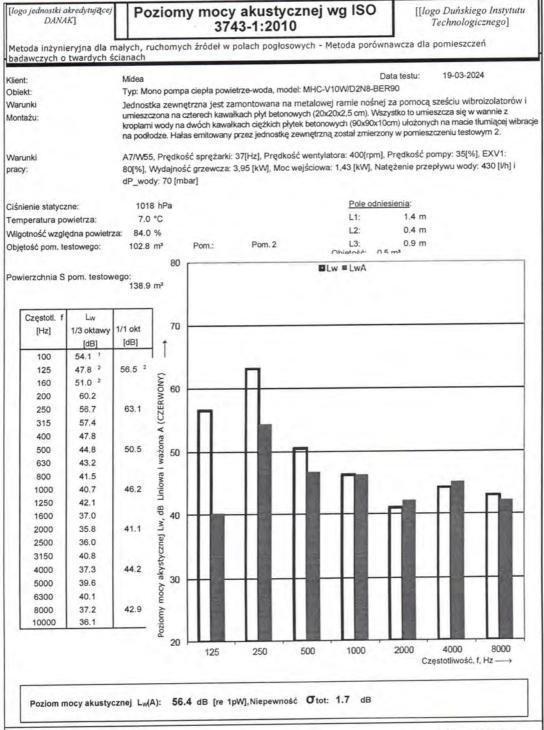


Szczegółowe wyniki badań COP - średnia temperatura - EN 14511

Szczegółowy wynik dla " EN 14511:2022" A7/W55			
Testowane zgodnie z:		EN14511:2022	
Osiggniety minimalny przepływ:		Nie	
Typ pomiaru:		Stan stabilny	
Zintegrowana pompa obiegowa:		Tak	
Zintegrowana pompa cieczy zdolna do wygenerowania dodatniej, do	użej różnicy ciśnień	Tak	
Uwzglednione korekty (wynik końcowy)	kW	9.080	
Wydajność grzewcza	KVV	2.958	
COP	LW		
Pobór energii	kW	3.070	
Zmierzone	1111	0.000	
Wydajność grzewcza	kW	9.089	
COP	2000	2.951	
Pobór energii	kW	3.080	
Podczas ogrzewania			
Termometr suchy w temperaturze powietrza	°C	6.99	
Termometr mokry w temperaturze powietrza	°C	5.99	
Temperatura na wlocie	°C	47.01	
Temperatura na wylocie	°C	54.99	
Pompa obiegowa			
Zmierzone: Statyczna różnica ciśnień, pompa cieczy	Pa	4824	
Obliczona moc hydrauliczna	w	1	
Obliczona wydajność globalna	n	0.13	
Obliczona korekta wydajności	W	9	
Obliczona korekta mocy	W	10	
Przepływ wody	m ³ /s	0.000276	



Szczegółowe wyniki badań pomiaru mocy akustycznej – Test nr 1



Nazwa instytutu badawczego: DTI

Nr raportu z badań: 300-KLAB-23-042

Pomiary są w pełni zgodne z ISO 3743-1

Data: 19-03-2024

Załącznik 1

Specyfikacja jednostki

Typ urządzenia: Pompa ciepła powietrze-woda typu mono

Producent: Midea

Wymiary pompy ciepła: $0.4 \times 1.4 \times 0.9 \text{ m}$ (W x L x H)

Rok produkcji: brak.

Warunki pracy i środowisko

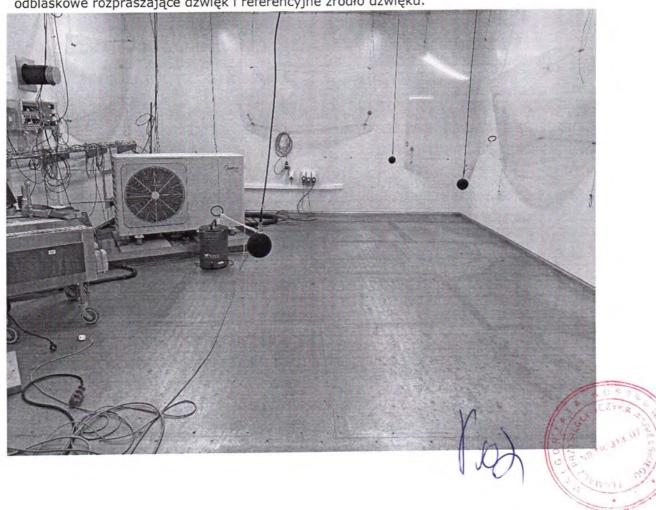
Warunki pracy badanego urządzenia odpowiadają wymaganiom klasy A.

Komora do badań akustycznych to pomieszczenie pogłosowe o twardych ścianach (103 m³), wyposażone w odpowiednie panele odblaskowe rozpraszające dźwięk. Komora do badań akustycznych spełnia wymagania normy ISO3743-1, stopień dokładności 2 (stopień inżynieryjny).

Pomiary średnich poziomów ciśnienia akustycznego w pasmach częstotliwości 1/3 oktawy przeprowadzane są przy użyciu trzech mikrofonów w komorze badawczej. Podczas pomiarów mikrofony przesuwają się w górę i w dół przez jeden metr po łuku ćwierćokręgu.

Poniższy rysunek przedstawia instalację urządzenia podczas testu, położenie mikrofonów, panele

odblaskowe rozpraszające dźwięk i referencyjne źródło dźwięku.



Przyrządy pomiarowe

Nr ident.	Producent	Opis	Firma wzorcująca
100864	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norwegia
100865	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norwegia
100866	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 1	Norsonic A/S, Norwegia
100867*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Norsonic A/S, Norwegia
100868*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Norsonic A/S, Norwegia
100869*	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Room 2	Norsonic A/S, Norwegia
100870	GRAS	Gras 40AE_26CA, ½" free field microphone, Roof monitor	Norsonic A/S, Norwegia
100873*	Brûel & Kjær	Acoustical calibrator, Brûel & Kjær 4231	Element Metech, Dania
100859	Norsonic	Reference sound source, Norsonic Nor278 Room 1	RISE, Szwecja
100872*	Norsonic	Reference sound source, Norsonic Nor278 Room 2	RISE, Szwecja
100620*	Norsonic	Multi-channel measurement system Nor850	Norsonic A/S, Norwegia

^{*} Przyrządy służą do rzeczywistych pomiarów w celu obliczenia wyników badań.

Pozostałe przyrządy służą do pomiarów kontrolnych. Wszystkie mikrofony wyposażone są w osłony przeciwwietrzne.



Procedura testowa

Pomiary poziomu mocy akustycznej emitowanej przez pompę ciepła przeprowadza się według poniższych norm:

- DS/EN 14511:2022
- EN 12102-1:2022
- ISO/EN 3743-1:2010

Podstawowa norma dotycząca pomiarów akustycznych DS/EN 3743-1 to metoda porównawcza wykorzystująca skalibrowane referencyjne źródło dźwięku. Wykonuje się dwie serie pomiarów ciśnienia akustycznego w dokładnie takich samych warunkach akustycznych, np. przy tych samych pozycjach mikrofonów, tej samej temperaturze i wilgotności powietrza. Skalibrowane poziomy mocy akustycznej są znane dla referencyjnego źródła dźwięku w każdym paśmie częstotliwości i są wykorzystywane do szacowania akustycznego współczynnika korekcji do obliczenia mocy akustycznej emitowanej przez badane urządzenie. Mierzone są poziomy hałasu tła i wykorzystywane do odpowiednich korekt.

Ostateczny całkowity poziom mocy akustycznej ważony A opiera się na pomiarach i obliczeniach na poziomach 1/3 oktawy, które następnie sumuje się na poziomach 1/1 oktawy. Całkowity poziom mocy akustycznej ważony A wyznaczany jest dla mierzonego zakresu częstotliwości od 100 Hz do 10 kHz.

Rzeczywiste pozycje mikrofonów i wartości korekcji są zapisywane w plikach danych połączonych z pełną dokumentacją projektową zgodnie z akredytacją DANAK.

Kompletny system pomiarowy jest udokumentowany i regularnie kalibrowany zgodnie z DANAK. Szczegółowy opis metody pomiaru podany jest w języku duńskim w systemie baz danych jakości "QA Web" w Duńskim Instytucie Technologicznym, do którego dostęp ma DANAK.

Niepewność pomiaru

Niepewność poziomu mocy akustycznej w decybelach wyznaczana jest zgodnie z normą ISO 3743-1, równanie 22 $\sigma_{tot} = \sqrt{\sigma_{RO}^2 + \sigma_{omc}^2}$ gdzie:

- σ_{RO} jest odchyleniem standardowym powtarzalności metody
- σ_{omc} jest odchyleniem standardowym opisującym niepewność związaną z niestabilnością warunków pracy i montażu dla danego źródła hałasu podczas badania.

 σ_{RO} wyraża niepewność wyników badań dostarczonych przez różne akredytowane laboratoria badawcze ze względu na różne instrumentarium i wdrożenie procedury pomiarowej, a także różne charakterystyki promieniowania źródła hałasu podczas badania.

 $\sigma_{\rm omc}$ wyraża niepewność związaną z niestabilnością warunków pracy i montażu dla danego źródła hałasu podczas badania. Warunki montażu i instalacji w dwóch komorach do badań akustycznych DTI są dobrze określone w procedurze testowej. Ewentualna niestabilność warunków pracy jest monitorowana i oceniana przed każdym badaniem hałasu.

Niepewność badania σ_{omc} oblicza się zgodnie ze wzorem C.1 załącznika C do normy ISO3743-1 i zazwyczaj wynosi ona poniżej 0,5 dB. Jednakże niepewność zaokrągla się w raporcie w górę do najbliższego przyrostu o 0,5 dB. Zgodnie z Tabelą C.1 (stopień dokładności 2), niepewność σ_{RO} ustalono na 1,5.

Niepewność rozszerzoną U oblicza się zgodnie z normą ISO 3743-1, równanie 23: $U=k \sigma_{tot}$ gdzie k = 2 dla 95% pewności.

PRZYKŁAD: σ_{tot} : $\sqrt{1.5^2 + 0.5^2} = 1.7 \ dB$ i $U(95\%) = 3.4 \ dB$

Uwaga: Niepewność rozszerzona nie uwzględnia odchylenia standardowego produkcji stosowanego w normie ISO4871 na potrzeby sporządzania deklaracji hałasu dla partii maszyn.



Załącznik 2

List autoryzacyjny

Niniejsza deklaracja zgodności wydana zostaje na wyłączną odpowiedzialność:

Nazwa producenta: GD Midea HEATING&VENTILATING Equipment Co.,Ltd.

Adres producenta: Midea Industrial City, Shunde, Foshan, Guangdong, Chiny

Oświadczamy, że produkty typu pompa ciepła, który wyprodukowaliśmy dla LENNOX Polska Sp. z o.o. są identyczne z naszymi następującymi modelami

Model firmy głównej (Midea).	Model Lennox
mHC-v4w/D2N8-B	LV-HPM04-I5T
mHC-v4w/D2N8-BE30	LV- HPM04EH30-I5T
mHC-v6w/D2N8-B	LV- HPM06-I5T
mHC-v6w/D2N8-BE30	LV- HPM06EH30-I5T
mHC-v8w/D2N8-B	LV- HPM08-I5T
mHC-v8w/D2N8-BE30	LV- HPM08EH30-I5T
mHC-v8w/D2N8-BEP90	LV- HPM08EH90-I5T
mHC-v10W/D2N8- B	LV- HPM 10-I5T
mHC-v10W/D2N8- BE30	LV- HPM10EH30-I5T
mHC-v10W/D2N8- BER90	LV- HPM10EH90-I5T
mHC-v12W/D2N8- B	LV- HPM12-I5T
MHC-V12W/D2N8-BE30	LV- HPM12EH30-I5T
mHC-v12W/D2N8- BER90	LV- HPM12EH90-I5T
mHC-v14W/D2N8- B	LV- HPM 14 -I5T
mHC -v14w/D2N8- BE30	LV- HPM14EH30-I5T
mHC-v14w/D2N8-BER90	LV- HPM14EH90-I5T
mHc-v16w/D2N8- B	LV- HPM 26-I5T
mHC-v16W/D2N8- BE30	LV - HPM16EH30-I5T
mHC-v16W/D2N8- BER90	LV- HPM16EH90-I5T
mHC -v12W/D2RN8 - B	LV - HPM 12-I5M
mHC-v12W/D2RN8- BE30	LV - HPM12EH30-I5M
mHC-v12W/D2RN8- BER90	LV- HPM12EH90-I5M
mHC-v14W/D2RN8- B	LV- HPM 14-I5M
mHC-v14W/D2RN8- BE30	LV- HPM14EH30-I5M
mHC-v14W/D2RN8- BER90	LV- HPM14EH90-I5M
mHC-v16W/D2RN8- B	LV - HPM 16-I5M
mHC-v16W/D2RN8- BE30	LV- HPM16EH30-I5M
mHC-v16W/D2RN8- BER90	LV- HPM16EH90-I5M



Nazwa firmy: LENNOX Polska Sp. z o.o.

Nazwa handlowa: LENNOX

Adres: ul. Wybrzeże Gdyńskie 6A, 01-531 Warszawa, Polska

Uwaga: Niniejsza deklaracja traci ważność w przypadku wprowadzenia

zmian technicznych lub eksploatacyjnych bez zgody producenta.

Rok produkcji: 2020-2023

Data: 20/03/2024

Autoryzacja: [podpis nieczytelny]

[okrągła czerwona pieczęć w języku trzecim]

[dokument składa się z 45 ponumerowanych stron, u dołu każdej strony znajduje się logo ILAC MRA oraz jednostki akredytującej DANAK]

Ja, Małgorzata Kostrowska tłumacz przysięgły języka angielskiego (wpisana na listę tłumaczy przysięgłych Ministra Sprawiedliwości pod Nr TP/313/07), zaświadczam zgodność powyższego tłumaczenia z przedłożonym dokumentem sporządzonym w języku angielskim.

Nr rep.: 2126/2024 Data: 19.06.2024



