#### Energijska učinkovitost stavb

Po Pravilniku o učinkoviti rabi energije v stavbah (Uradni list RS, št. 70/22 z dne 20. 5. 2022) in Pravilniku o spremembah Pravilnika o učinkoviti rabi energije v stavbah (Uradni list RS, št. 161/22 z dne 23. 12. 2022).

Investitor: Janez Novak

Mestna cesta 12, 1000 Ljubljana

Naziv projekta: **Testni Projekt** 

Izdelovalec elaborata: Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122

Vodja projektiranja: Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122

Številka elaborata: 2023-01 Datum elaborata: april 2023

# Podatki o projektu "Testni Projekt"

Naziv projekta		Testni Projekt			
Ulica, kraj		Mestna cesta	12		
Katastrska občina		Ljubljana			
Parcele		123/4			
CK I I I I	GKX	116215			
GK koordinate kraja	469925				
Klasifikacija		11100			
Opredelitev stavbe		manjzahtevna			
Vrsta gradnje		nova			
Javna stavba		NE			
Povprečna letna T (°C)	9,4				
Projektna zimska T (°C)	-13,0				
Energija sončnega obsevanja (l	«Wh/m2)	1121,0			

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec
Temperatura (°C)	$\theta_{e,m}$	-1	1	5	9	14	17	19	19	15	10	4	0
Rel. vlažnost (%)	Φ <sub>e,m</sub>	82	78	74	72	73	74	75	77	81	83	85	85

# Analiza Projekta "Testni Projekt"

Bruto ogrevana prostornina stavbe	V <sub>e</sub>	672,0	m3
Površina toplotnega ovoja stavbe	A <sub>ovoj</sub>	680,0	m²
Kondicionirana površina stavbe	A <sub>use</sub>	160,0	m²
Transp. površina v toplotnem ovoju stavbe	A <sub>trans</sub>	29,19	m²
Faktor oblike stavbe	$f_0$	1,012	m <sup>-1</sup>
Razmerje transp./celotne površine ovoja	z	0,043	-
Spec. koef. transm. topl. izgub	H' <sub>tr</sub>	0,212	W/m²K
$X_{H'tr} \times H'_{tr,dov}$		0,326	W/m²K
$X_{H'tr}$		1,0	-
Potrebna toplota za ogrevanje stavbe	Q <sub>H,nd,an</sub>	4908	kWh/an
Potrebna toplota za hlajenje stavbe	Q <sub>C,nd,an</sub>	73	kWh/an
Potrebna toplota za pripravo TSV	Q <sub>W,nd,an</sub>	1345	kWh/an
Potrebna energija za vlaženje zraka	Q <sub>HU,nd,an</sub>	0	kWh/an
Potrebna energija za razvlaževanje zraka	Q <sub>DHU,nd,an</sub>	0	kWh/an
Dovedena energija za razsvetljavo	E <sub>L,del,an</sub>	1238	kWh/an
Specifična potrebna toplota za ogrevanje	Q' <sub>H,nd,an</sub>	30,7	kWh/m²an
$X_{H,nd} \times Q'_{H,nd,dov,an}$		25,0	kWh/m²an
$X_{H,nd}$		1,0	-
$Y_{H,nd}$		1,2	-
Spec. potr. odvedena toplota za hlajenje	Q' <sub>C,nd,an</sub>	0,5	kWh/m²an

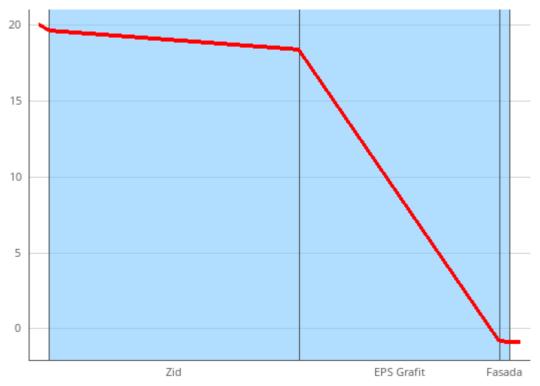
### Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Z1 :: Fasadni Zid

Tip: Zunanje stene

	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c <sub>p</sub> [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]
Zid	0,250	0,610	1400	920	6,0	0,410	1,500
EPS Grafit	0,200	0,031	15	1260	25,0	6,452	5,000
Fasada	0,010	0,700	1850	1050	15,0	0,014	0,150

#### Prikaz temperature v konstrukciji



#### Prikaz tlaka in kondenzacije



	d [cm]	λ [W/mK]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]	T [°C]	p <sub>dej</sub> [Pa]	p <sub>nas</sub> [Pa]	g <sub>c</sub> [g/m² m]	M <sub>a</sub> [g/m²]
Prostor					20	1028	2337		
Notr. površina					19.6	1028	2281		
Zid.1	12,50	0.61	0.205	0.75	19	964.3	2196.4		
Zid.2	12,50	0.61	0.205	0.75	18.4	900.3	2114.1		
EPS Grafit.1	0,80	0.031	0.248	0.1923	17.7	883.9	2018.1		
EPS Grafit.2	0,80	0.031	0.248	0.1923	16.9	867.5	1925.9		
EPS Grafit.3	0,80	0.031	0.248	0.1923	16.2	851.1	1837.4		
EPS Grafit.4	0,80	0.031	0.248	0.1923	15.4	834.6	1752.5		
EPS Grafit.5	0,80	0.031	0.248	0.1923	14.7	818.2	1671		
EPS Grafit.6	0,80	0.031	0.248	0.1923	14	801.8	1592.9		
EPS Grafit.7	0,80	0.031	0.248	0.1923	13.2	785.4	1518		
EPS Grafit.8	0,80	0.031	0.248	0.1923	12.5	769	1446.3		
EPS Grafit.9	0,80	0.031	0.248	0.1923	11.7	752.6	1377.5		
EPS Grafit.10	0,80	0.031	0.248	0.1923	11	736.2	1311.6		
EPS Grafit.11	0,80	0.031	0.248	0.1923	10.3	719.8	1248.5		
EPS Grafit.12	0,80	0.031	0.248	0.1923	9.5	703.4	1188.1		

	d [cm]	λ [W/mK]	R [m K/W]	s [m]	T [°C]	p [Pa]	p [Pa]	g [g/m m]	M [g/m ]
EPS Grafit.13	0,80	0.031	0.248	0.1923	8.8	687	1130.2		
EPS Grafit.14	0,80	0.031	0.248	0.1923	8	670.6	1074.9		
EPS Grafit.15	0,80	0.031	0.248	0.1923	7.3	654.2	1022		
EPS Grafit.16	0,80	0.031	0.248	0.1923	6.6	637.8	971.3		
EPS Grafit.17	0,80	0.031	0.248	0.1923	5.8	621.3	922.9		
EPS Grafit.18	0,80	0.031	0.248	0.1923	5.1	604.9	876.7		
EPS Grafit.19	0,80	0.031	0.248	0.1923	4.3	588.5	832.4		
EPS Grafit.20	0,80	0.031	0.248	0.1923	3.6	572.1	790.2		
EPS Grafit.21	0,80	0.031	0.248	0.1923	2.9	555.7	749.9		
EPS Grafit.22	0,80	0.031	0.248	0.1923	2.1	539.3	711.4		
EPS Grafit.23	0,80	0.031	0.248	0.1923	1.4	522.9	674.6		
EPS Grafit.24	0,80	0.031	0.248	0.1923	0.6	506.5	639.6		
EPS Grafit.25	0,80	0.031	0.248	0.1923	-0.1	490.1	605.6		
EPS Grafit.26	0,80	0.031	0.248	0.1923	-0.8	473.7	569.6		
Fasada	1,00	0.7	0.014	0.15	-0.9	460.9	567.6		
Zun. površina					-0.9	461	568		
Okolica					-1	461	562		

### Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Tp1 :: Temeljna plošča

Tip: Tla na terenu pri ploskovnem gretju

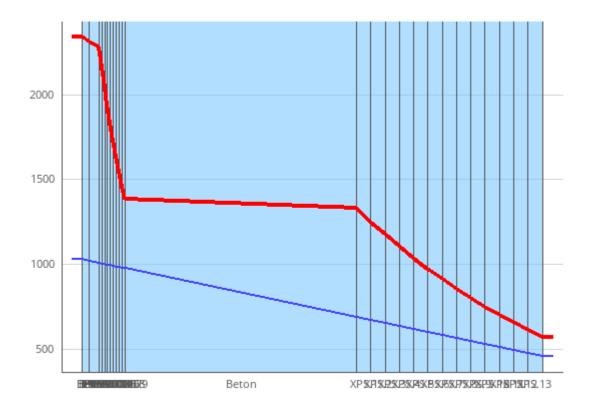
U= 0.182 W/m2K  $U_{max}$ = 0.300 W/m2K Ustreza  $f_{Rsi}$ = 1.000  $f_{Rsi,min}$ = 0.557 Ustreza

	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c <sub>p</sub> [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]
Les	0,010	0,210	800	2510	60,0	0,048	0,600
Estrih	0,050	0,930	1800	960	15,0	0,054	0,750
EPS 100	0,080	0,039	15	1260	25,0	2,051	2,000
Beton	0,300	2,040	2400	960	60,0	0,147	18,000
XPS	0,120	0,038	33	1500	120,0	3,158	14,400

#### Prikaz temperature v konstrukciji



#### Prikaz tlaka in kondenzacije



	d [cm]	λ [W/mK]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]	т [°С]	p <sub>dej</sub> [Pa]	p <sub>nas</sub> [Pa]	g <sub>c</sub> [g/m² m]	M <sub>a</sub> [g/m²]
Prostor					20	1028	2337		
Notr. površina					20	1028	2337		
Les	1,00	0.21	0.048	0.6	19.8	1018.7	2310.8		
Estrih	5,00	0.93	0.054	0.75	19.6	1006.8	2281.5		
EPS 100.1	0,90	0.039	0.228	0.2222	18.7	1003.3	2161.1		
EPS 100.2	0,90	0.039	0.228	0.2222	17.9	999.8	2046.2		
EPS 100.3	0,90	0.039	0.228	0.2222	17	996.3	1936.8		
EPS 100.4	0,90	0.039	0.228	0.2222	16.1	992.7	1832.5		
EPS 100.5	0,90	0.039	0.228	0.2222	15.3	989.2	1733.1		
EPS 100.6	0,90	0.039	0.228	0.2222	14.4	985.7	1638.5		
EPS 100.7	0,90	0.039	0.228	0.2222	13.5	982.1	1548.5		
EPS 100.8	0,90	0.039	0.228	0.2222	12.6	978.6	1462.8		
EPS 100.9	0,90	0.039	0.228	0.2222	11.8	975.1	1381.3		
Beton	30,00	2.04	0.147	18	11.2	689.4	1330.9		
XPS.1	0,90	0.038	0.243	1.1077	10.3	671.8	1251.2		
XPS.2	0,90	0.038	0.243	1.1077	9.4	654.3	1175.6		
XPS.3	0,90	0.038	0.243	1.1077	8.4	636.7	1104.1		
XPS.4	0,90	0.038	0.243	1.1077	7.5	619.1	1036.5		
XPS.5	0,90	0.038	0.243	1.1077	6.6	601.5	972.6		
XPS.6	0,90	0.038	0.243	1.1077	5.6	583.9	912.1		
XPS.7	0,90	0.038	0.243	1.1077	4.7	566.4	855		
XPS.8	0,90	0.038	0.243	1.1077	3.8	548.8	801		
XPS.9	0,90	0.038	0.243	1.1077	2.9	531.2	750.1		
XPS.10	0,90	0.038	0.243	1.1077	1.9	513.6	702.1		
XPS.11	0,90	0.038	0.243	1.1077	1	496	656.8		
XPS.12	0,90	0.038	0.243	1.1077	0.1	478.5	614.1		
XPS.13	0,90	0.038	0.243	1.1077	-0.8	460.9	569.2		
Zun. površina					-0.8	461	569		
Okolica					-1	461	562		

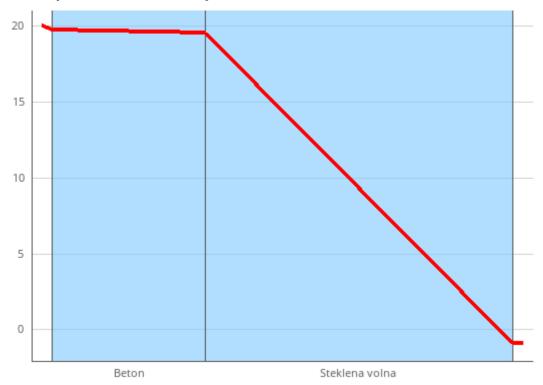
### Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Ts1 :: Strop

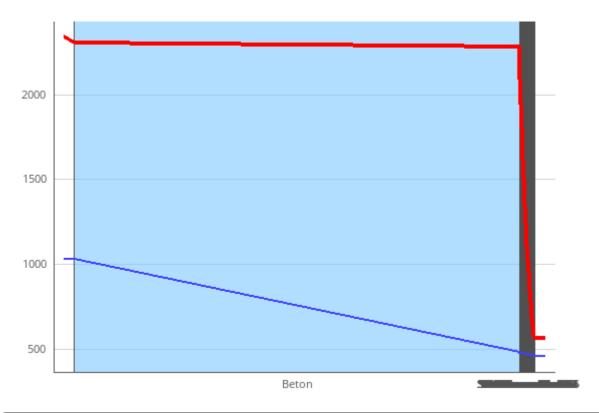
Tip: Strop proti neogrevanemu prostoru

	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c <sub>p</sub> [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]
Beton	0,150	2,040	2400	960	60,0	0,074	9,000
Steklena volna	0,300	0,034	23	1030	1,0	8,824	0,300

#### Prikaz temperature v konstrukciji



#### Prikaz tlaka in kondenzacije



	d [cm]	λ [W/mK]	R [m²K/W]	s <sub>d</sub> [m]	T [°C]	p <sub>dej</sub> [Pa]	p <sub>nas</sub> [Pa]	g <sub>c</sub> [g/m² m]	M <sub>a</sub> [g/m²]
Prostor					20	1028	2337		
Notr. površina					19.8	1028	2304		
Beton	15,00	2.04	0.074	9	19.6	479.2	2279.3		
Steklena volna.1	0,80	0.034	0.245	0.0083	19	478.7	2199.9		
Steklena volna.2	0,80	0.034	0.245	0.0083	18.5	478.2	2122.9		
Steklena volna.3	0,80	0.034	0.245	0.0083	17.9	477.7	2048.4		
Steklena volna.4	0,80	0.034	0.245	0.0083	17.3	477.1	1976.1		
Steklena volna.5	0,80	0.034	0.245	0.0083	16.7	476.6	1906.1		
Steklena volna.6	0,80	0.034	0.245	0.0083	16.2	476.1	1838.2		
Steklena volna.7	0,80	0.034	0.245	0.0083	15.6	475.6	1772.5		
Steklena volna.8	0,80	0.034	0.245	0.0083	15	475.1	1708.8		
Steklena volna.9	0,80	0.034	0.245	0.0083	14.5	474.6	1647.2		
Steklena volna.10	0,80	0.034	0.245	0.0083	13.9	474.1	1587.5		
Steklena volna.11	0,80	0.034	0.245	0.0083	13.3	473.6	1529.7		
Steklena volna.12	0,80	0.034	0.245	0.0083	12.8	473.1	1473.8		

	d [cm]	λ [W/mK]	R [m K/W]	s [m]	T [°C]	p [Pa]	p [Pa]	g [g/m m]	M [g/m ]
Steklena volna.13	0,80	0.034	0.245	0.0083	12.2	472.6	1419.7		
Steklena volna.14	0,80	0.034	0.245	0.0083	11.6	472.1	1367.3		
Steklena volna.15	0,80	0.034	0.245	0.0083	11.1	471.6	1316.7		
Steklena volna.16	0,80	0.034	0.245	0.0083	10.5	471	1267.7		
Steklena volna.17	0,80	0.034	0.245	0.0083	9.9	470.5	1220.3		
Steklena volna.18	0,80	0.034	0.245	0.0083	9.3	470	1174.5		
Steklena volna.19	0,80	0.034	0.245	0.0083	8.8	469.5	1130.2		
Steklena volna.20	0,80	0.034	0.245	0.0083	8.2	469	1087.3		
Steklena volna.21	0,80	0.034	0.245	0.0083	7.6	468.5	1045.9		
Steklena volna.22	0,80	0.034	0.245	0.0083	7.1	468	1005.9		
Steklena volna.23	0,80	0.034	0.245	0.0083	6.5	467.5	967.3		
Steklena volna.24	0,80	0.034	0.245	0.0083	5.9	467	929.9		
Steklena volna.25	0,80	0.034	0.245	0.0083	5.4	466.5	893.9		
Steklena volna.26	0,80	0.034	0.245	0.0083	4.8	466	859.1		
Steklena volna.27	0,80	0.034	0.245	0.0083	4.2	465.4	825.5		
Steklena volna.28	0,80	0.034	0.245	0.0083	3.6	464.9	793		
Steklena volna.29	0,80	0.034	0.245	0.0083	3.1	464.4	761.7		
Steklena volna.30	0,80	0.034	0.245	0.0083	2.5	463.9	731.5		
Steklena volna.31	0,80	0.034	0.245	0.0083	1.9	463.4	702.3		
Steklena volna.32	0,80	0.034	0.245	0.0083	1.4	462.9	674.2		
Steklena volna.33	0,80	0.034	0.245	0.0083	0.8	462.4	647		
Steklena volna.34	0,80	0.034	0.245	0.0083	0.2	461.9	620.9		
Steklena volna.35	0,80	0.034	0.245	0.0083	-0.3	461.4	593.7		
Steklena volna.36	0,80	0.034	0.245	0.0083	-0.9	460.9	566.4		
Zun. površina					-0.9	461	566		

	d [cm]	λ [W/mK]	R [m K/W]	s [m]	т [°С]	p [Pa]	p [Pa]	g [g/m m]	M [g/m ]
Okolica					-1	461	562		

## Ovoj cone "Ogrevana cona"

Zaporedna št	. konstruk	cije	Z1	Тр1	Ts1	V1	01	01	01	01
Št. enakih			1	1	1	1	1	3	2	2
Orientacija			S			S	V	J	V	S
Naklon		o	90	0	0	90	90	90	90	90
Toplotna prehodnost	U	W/m²K	0,142	0,125	0,111	1,000	0,683	0,734	0,820	0,820
Površina	А	m²	243,0	200,0	200,0	3,0	15,0	5,0	1,0	1,0
Faktor	b		1,00	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
	U×A×b	W/K	34,5	32,5	22,1	3,0	10,2	3,7	0,8	0,8
	df	m								
Faktor senčenja okoliških ovir F <sub>sh,glob,ov,m</sub>										
		jan	1,000	1,000	1,000	1,000	0,989	0,959	0,956	1,000
		feb	1,000	1,000	1,000	1,000	0,984	0,936	0,938	1,000
		mar	1,000	1,000	1,000	1,000	0,982	0,913	0,938	1,000
		apr	1,000	1,000	1,000	0,993	0,980	0,895	0,937	0,994
		maj	1,000	1,000	1,000	0,964	0,978	0,888	0,937	0,978
	jun		1,000	1,000	1,000	0,945	0,793	0,895	0,939	0,971
		jul	1,000	1,000	1,000	0,953	0,788	0,889	0,937	0,974
		avg	1,000	1,000	1,000	0,984	0,799	0,887	0,935	0,988
		sep	1,000	1,000	1,000	1,000	0,843	0,908	0,943	1,000
		okt	1,000	1,000	1,000	1,000	0,986	0,930	0,948	1,000
		nov	1,000	1,000	1,000	1,000	0,987	0,956	0,949	1,000
		dec	1,000	1,000	1,000	1,000	0,987	0,964	0,946	1,000
Mesečno son obsevanje H <sub>sc</sub> (Wh/m²m)	ol,m	št. dni								
	jan	31	7967	0	28427	7967	14446	43431	14446	7967
	feb	28	11480	0	48468	11480	22484	59752	22484	11480
	mar	31	19654	0	85529	19654	41664	72354	41664	19654
	apr	30	30810	0	121470	30810	58440	69870	58440	30810
	maj	31	37200	0	151714	37200	71331	65999	71331	37200
	jun	30	42510	0	158220	42510	69660	60780	69660	42510
	jul	31	39370	0	169539	39370	73129	66774	73129	39370
	avg	31	32240	0	146909	32240	66619	74803	66619	32240
	sep	30	23610	0	100620	23610	45420	72000	45420	23610
	okt	31	16306	0	59241	16306	28117	56451	28117	16306
	nov	30	9720	0	29490	9720	15960	33780	15960	9720

	dec	31	7006	0	21638	7006	12214	30907	12214	7006
	1									
Transmisijske toplotne izgube Q <sub>tr,m</sub> (kWh/m)	ΔΤ	št. dni	OGREVA	NJE						
jan	21	31	690,7	348,7	470,8	48,7	169,5	181,3	26,9	26,9
feb	19	28	564,5	295,6	384,7	39,8	138,5	148,2	22,0	22,0
mar	15	31	493,4	284,3	336,3	34,8	121,1	129,5	19,2	19,2
apr	11	30	350,1	290,2	238,6	24,7	85,9	91,9	13,6	13,6
maj	6	31	197,3	279,4	134,5	13,9	48,4	51,8	7,7	7,7
jun	3	30	95,5	258,6	65,1	6,7	23,4	25,1	3,7	3,7
jul	1	31	32,9	259,0	22,4	2,3	8,1	8,6	1,3	1,3
avg	1	31	32,9	259,0	22,4	2,3	8,1	8,6	1,3	1,3
sep	5	30	159,2	266,5	108,5	11,2	39,1	41,8	6,2	6,2
okt	10	31	328,9	230,7	224,2	23,2	80,7	86,3	12,8	12,8
nov	16	30	509,3	285,5	347,1	35,9	125,0	133,7	19,8	19,8
dec	20	31	657,8	337,9	448,4	46,4	161,4	172,7	25,6	25,6
Transmisijske toplotne izgube Q <sub>tr,m</sub> (kWh/m)	ΔΤ	št. dni	HLAJENJI	<u> </u>						
jan	27	31	888,1	348,7	605,3	62,7	217,9	233,1	34,6	34,6
feb	25	28	742,7	295,6	506,2	52,4	182,2	194,9	28,9	28,9
mar	21	31	690,7	284,3	470,8	48,7	169,5	181,3	26,9	26,9
apr	17	30	541,1	290,2	368,8	38,2	132,8	142,0	21,1	21,1
maj	12	31	394,7	279,4	269,0	27,9	96,9	103,6	15,4	15,4
jun	9	30	286,5	258,6	195,2	20,2	70,3	75,2	11,1	11,1
jul	7	31	230,2	259,0	156,9	16,2	56,5	60,4	9,0	9,0
avg	7	31	230,2	259,0	156,9	16,2	56,5	60,4	9,0	9,0
sep	11	30	350,1	266,5	238,6	24,7	85,9	91,9	13,6	13,6
okt	16	31	526,3	230,7	358,7	37,1	129,1	138,1	20,5	20,5
nov	22	30	700,3	285,5	477,3	49,4	171,8	183,8	27,2	27,2
dec	26	31	855,2	337,9	582,9	60,4	209,8	224,5	33,3	33,3
Dobitki sončne obsevanja Qso (kWh/m)	ega ol,m	št. dni	OGREVA	NJE						
	jan	31	-25,73	0,00	0,00	-2,11	96,81	272,20	10,91	5,80
	feb	28	-20,97	0,00	0,00	-1,91	154,64	369,00	17,41	8,99
	mar	31	-19,53	0,00	0,00	-2,11	291,00	436,05	33,01	16,03
	apr	30	-12,65	0,00	0,00	-2,05	410,40	412,91	46,76	25,66
	maj	31	-10,22	0,00	0,00	-2,11	501,42	386,37	57,32	30,65
	jun	30	-6,44	0,00	0,00	-2,05	395,35	358,18	56,12	35,00

	jul	31	-9,07	0,00	0,00	-2,11	412,48	391,39	58,75	32,37
	avg	31	-12,85	0,00	0,00	-2,11	380,91	438,31	53,33	26,69
	sep	30	-16,47	0,00	0,00	-2,05	271,87	431,98	36,34	19,52
	okt	31	-21,31	0,00	0,00	-2,11	194,75	345,18	22,14	13,10
	nov	30	-23,83	0,00	0,00	-2,05	107,75	209,40	12,12	7,38
	dec	31	-26,24	0,00	0,00	-2,11	80,53	192,47	8,94	4,96
D. L. M Y.										

Dobitki sončno obsevanja Qso (kWh/m)		št. dni	HLAJENJI	<b>.</b>						
	jan	31	-25,73	0,00	0,00	-2,11	-2,14	76,16	2,46	0,93
	feb	28	-20,97	0,00	0,00	-1,91	1,42	105,73	4,48	1,96
	mar	31	-19,53	0,00	0,00	-2,11	7,57	125,31	9,09	3,99
	apr	30	-12,65	0,00	0,00	-2,05	13,76	118,55	13,24	6,91
	maj	31	-10,22	0,00	0,00	-2,11	18,09	110,41	16,38	8,38
	jun	30	-6,44	0,00	0,00	-2,05	13,01	102,13	16,05	9,71
	jul	31	-9,07	0,00	0,00	-2,11	13,64	111,91	16,81	8,90
	avg	31	-12,85	0,00	0,00	-2,11	12,06	125,99	15,18	7,19
	sep	30	-16,47	0,00	0,00	-2,05	6,84	124,27	10,11	5,07
	okt	31	-21,31	0,00	0,00	-2,11	2,75	98,05	5,83	3,11
	nov	30	-23,83	0,00	0,00	-2,05	-1,37	57,49	2,85	1,42
	dec	31	-26,24	0,00	0,00	-2,11	-2,96	52,24	1,87	0,67

## Analiza cone "Ogrevana cona"

jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
1963	1615	1438	1109	741	482	336	336	639	1000	1476	1876	
128	104	91	65	37	18	6	6	29	61	94	122	
488	441	488	472	488	472	488	488	472	488	472	488	
358	527	754	881	963	836	884	884	741	552	311	259	
0,990	0,967	0,894	0,757	0,521				0,534	0,828	0,978	0,993	
1254	784	419	149	22				21	200	804	1256	4908
jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
2425	2032	1899	1555	1202	928	797	797	1085	1461	1923	2337	
1358	1135	1056	827	603	438	352	352	535	805	1071	1307	
488	441	488	472	488	472	488	488	472	488	472	488	
50	91	124	138	141	132	140	145	128	86	35	23	
						0,515	0,519					
						36,0	37,2					73
jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
114	103	114	111	114	111	114	114	111	114	111	114	1345
												0
												0
132	105	99	88	88	75	83	92	96	115	124	142	1238
	1963 128 488 358 0,990 1254  jan 2425 1358 488 50  jan 114	1963   1615   128   104   488   441   784   1135   488   441   50   91   114   103   114	1963   1615   1438   128   104   91   488   441   488   419   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   754   755   754   754   755   754   755   754   755	1963       1615       1438       1109         128       104       91       65         488       441       488       472         358       527       754       881         0,990       0,967       0,894       0,757         1254       784       419       149         jan       feb       mar       apr         488       1135       1056       827         488       441       488       472         50       91       124       138         50       91       124       138         jan       feb       mar       apr         jan       feb       mar       apr         114       103       114       111         114       103       114       111         114       103       104       104	1963       1615       1438       1109       741         128       104       91       65       37         488       441       488       472       488         358       527       754       881       963         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521         1254       784       419       149       22         jan       feb       mar       apr       maj         2425       2032       1899       1555       1202         1358       1135       1056       827       603         488       441       488       472       488         50       91       124       138       141         50       91       124       138       141         jan       feb       mar       apr       maj         114       103       114       111       114         114       103       114       111       114         114       103       104       104       104       104	1963       1615       1438       1109       741       482         128       104       91       65       37       18         488       441       488       472       488       472         358       527       754       881       963       836         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521	1963       1615       1438       1109       741       482       336         128       104       91       65       37       18       6         488       441       488       472       488       472       488         358       527       754       881       963       836       884         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521	1963       1615       1438       1109       741       482       336       336         128       104       91       65       37       18       6       6         488       441       488       472       488       472       488       488         358       527       754       881       963       836       884       884         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521            1254       784       419       149       22            jan       feb       mar       apr       maj       jun       jul       avg         2425       2032       1899       1555       1202       928       797       797         1358       1135       1056       827       603       438       352       352         488       441       488       472       488       472       488       488         50       91       124       138       141       132       140       145         jan       feb       mar       apr       maj       jun       jul	1963       1615       1438       1109       741       482       336       336       639         128       104       91       65       37       18       6       6       29         488       441       488       472       488       472       488       488       472         358       527       754       881       963       836       884       884       741         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521          0,534         1254       784       419       149       22              jan       feb       mar       apr       maj       jun       jul       avg       sep         2425       2032       1899       1555       1202       928       797       797       1085         1358       1135       1056       827       603       438       352       352       535         488       441       488       472       488       472       488       488       472         50       91       124       138 <t< td=""><td>1963       1615       1438       1109       741       482       336       336       639       1000         128       104       91       65       37       18       6       6       29       61         488       441       488       472       488       472       488       488       472       488         358       527       754       881       963       836       884       884       741       552         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521          0,534       0,828         1254       784       419       149       22          21       200         378       784       419       149       22          21       200         388       784       419       149       22          21       200         388       1352       189       1555       1202       928       797       797       1085       865         488       441       488       472       488       472       488</td><td>1963       1615       1438       1109       741       482       336       336       639       1000       1476         128       104       91       65       37       18       6       6       29       61       94         488       441       488       472       488       488       488       472       488       472       488       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       0,534       0,828       0,978         1254       784       419       149       22       12       120       804       120       804         1368       165       mar       apr       maj       jun       jul       avg       sep       okt       nov         488       441       488       472       488       472       488       488       472</td><td>1963         1615         1438         1109         741         482         336         336         639         1000         1476         1876           128         104         91         65         37         18         6         6         29         61         94         122           488         441         488         472         488         472         488         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         0,978         0,993         1259         0,993         1256         1260         928         797         797         1085         1461         1923         2337         1358         1352         1352         1352         535         805         1071         1307         488         50         91         <t< td=""></t<></td></t<>	1963       1615       1438       1109       741       482       336       336       639       1000         128       104       91       65       37       18       6       6       29       61         488       441       488       472       488       472       488       488       472       488         358       527       754       881       963       836       884       884       741       552         0,990       0,967       0,894       0,757       0,521          0,534       0,828         1254       784       419       149       22          21       200         378       784       419       149       22          21       200         388       784       419       149       22          21       200         388       1352       189       1555       1202       928       797       797       1085       865         488       441       488       472       488       472       488	1963       1615       1438       1109       741       482       336       336       639       1000       1476         128       104       91       65       37       18       6       6       29       61       94         488       441       488       472       488       488       488       472       488       472       488       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       472       488       0,534       0,828       0,978         1254       784       419       149       22       12       120       804       120       804         1368       165       mar       apr       maj       jun       jul       avg       sep       okt       nov         488       441       488       472       488       472       488       488       472	1963         1615         1438         1109         741         482         336         336         639         1000         1476         1876           128         104         91         65         37         18         6         6         29         61         94         122           488         441         488         472         488         472         488         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         472         488         0,978         0,993         1259         0,993         1256         1260         928         797         797         1085         1461         1923         2337         1358         1352         1352         1352         535         805         1071         1307         488         50         91 <t< td=""></t<>

Specifične transmisijske izgube	H <sub>tr</sub>	143,9	W/K
Specifične ventilacijske izgube	H <sub>ve</sub>	8,2	W/K
Površina celotnega ovoja	А	680,0	m²
Površina transparentnega dela ovoja	A <sub>trans</sub>	29,2	m²
Specifični koeficient transmisijskih toplotnih izgub	H' <sub>tr,zn</sub>	0,212	W/m²K
Specifična potrebna toplota za ogrevanje	Q' <sub>H,nd,zn,an</sub>	30,7	kWh/m²a
Specifični letni potrebni hlad	Q' <sub>C,nd,zn,an</sub>	0,5	kWh/m²a

### Analiza TSS Ogrevanja "TC"

Toplotna Cona:	C	Cona1	
Vrsta:		toplovodni	
Energent:		elektrika	

### Analiza končnih prenosnikov

Prenosnik:	TALNO
Vrsta ogreval:	Ploskovna ogrevala
Hidravlično uravnoteženje razvoda:	Statično uravnoteženje dvižnih vodov
Regulacija temperature prostora:	S temperaturo referenčnega prostora

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
	Q <sub>H,em,ls</sub>	93,8	65,5	45,7	23,3	6,6	0,0	0,0	0,0	7,5	33,3	78,9	98,4	453
TALNO	W <sub>WH,em,aux</sub>	0,74	0,67	0,74	0,55	0,09	0,00	0,00	0,00	0,08	0,72	0,72	0,74	5
	Q <sub>H,em,aux,rhh</sub>	0,74	0,67	0,74	0,55	0,09	0,00	0,00	0,00	0,08	0,72	0,72	0,74	5

#### Analiza razvoda

Razvod:	ogrevanje		
Sistem:	dvocevni		
Črpalka:	6,7 W		
Vodi:	Dolzina L [m]	Izolacija U [W/mk]	Delež v ogrevani coni [%]
ceviHorizontaliVodi	28,6	0,3	0,8
ceviDvizniVodi	18,0	0,3	0,8
ceviPrikljucniVodi	132,0	0,3	1,0

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/a
	Q <sub>H,dis,ls</sub>	220,9	149,0	96,0	44,4	7,4	0,0	0,0	0,0	7,2	58,1	154,6	221,5	9.
ogrevanje	Q <sub>H,dis,rhh</sub>	195,6	128,7	77,2	31,8	5,4	0,0	0,0	0,0	5,4	41,8	133,1	196,1	8
	W <sub>WH,dis,aux</sub>	27,8	24,4	26,1	19,1	2,9	0,0	0,0	0,0	2,8	24,7	26,1	27,8	1
	Q <sub>H,dis,aux,rhh</sub>	6,9	6,1	6,5	4,8	0,7	0,0	0,0	0,0	0,7	6,2	6,5	6,9	

### Analiza generatorja

Generator:		TC	
Nazivna moč:	P <sub>n,gen</sub>	6,0	kW
Podnebje:		celinsko	-
El. moč na primarnem krogu:	P <sub>prim,aux</sub>	6,0	W
El. moč na sekundarnem krogu:	P <sub>sek,aux</sub>	3,0	W

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/
TC	Q <sub>H,del,m</sub> ; Q <sub>H,del,an</sub>	1379,1	887,7	512,5	206,3	35,3	0,0	0,0	0,0	34,9	271,2	915,7	1383,4	5
TC ogrevanje	W <sub>H,gen,aux</sub>	2,4	1,5	0,8	0,3	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,4	1,4	2,3	
	E <sub>TČ</sub>	513,3	321,1	169,8	63,5	10,2	0,0	0,0	0,0	10,2	82,5	302,9	490,3	196

#### Analiza sistema

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/a
	E <sub>H,del,aux</sub>	30,9	26,6	27,6	19,9	3,1	0,0	0,0	0,0	2,9	25,8	28,2	30,8	19
	Q <sub>H,del</sub>	1379,1	887,7	512,5	206,3	35,3	0,0	0,0	0,0	34,9	271,2	915,7	1383,4	562
TC	Q <sub>H,environment,del</sub>	865,9	566,6	342,8	142,8	25,1	0,0	0,0	0,0	24,7	188,7	612,9	893,1	360
	∑ Q <sub>H,rhh</sub>	0												

## Analiza prezračevalnega sistema "Prezracevanje"

Toplotna Co	na:	Cona1			
Vrsta prezra	centralni				
Rekuperator	da	·			
Faktor krmilj	1				
	Pretok:	200	m3/h		
Dovod:	Moč ventilatorja:	0,114	kW		
	Filter:	hepa			
	Pretok:	200	m3/h		
Odvod:	Moč ventilatorja:	0,101	kW		
	Filter:	hepa			

	jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
E <sub>V,el,del,m</sub> ; E <sub>V,el,del,an</sub>	160,7	145,2	160,7	155,6	160,7	155,6	160,7	160,7	155,6	160,7	155,6	160,7	1893

## Analiza TSS Razsvetljava "Razsvetljava"

Toplotna Cona:	Cona1				
Faktor dnevne svetlobe:	FDS <sub>T</sub>	5,0	%		
Specifična električna moč vgrajenih svetilk:	P' <sub>L</sub>	4,0	W/m2		
Letno št.ur razsvetljave - podnevi:	t <sub>D</sub>	1820	h/an		
Letno št.ur razsvetljave - ponoči:	t <sub>D</sub>	1680	h/an		

	jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
E <sub>L,del,zn,m</sub> ; E <sub>L,del,zn,an</sub>	131,8	104,8	99,1	87,8	87,5	74,5	83,3	91,8	95,9	115,0	123,5	142,4	1238

# Analiza fotonapetostnega sistema "SSE"

Toplotna Cona:		Cona1				
Površina PV modulov:	A <sub>PV</sub>	50	m2			
Orientacija:	Z					
Naklon:	30 °					
Vgradnja PV modulov:		zmernoPrezracevani				
Vrsta sončnih celic:		monokr	monokristalne			
Koeficient vršne moči:	K <sub>pk</sub>	0,2	kW/m2			
Nazivna moč fotonapetostnega sistema:	10,0	kW				

	jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
E <sub>B,us,tot,m</sub> ; E <sub>B,us,tot,m,an</sub>	836,8	597,6	457,3	326,7	261,6	230,1	244,1	252,5	264,6	384,0	610,1	824,3	5290
E <sub>PV,pr,m</sub> ; E <sub>PV,pr,m,an</sub>	225,9	381,7	636,9	858,2	1051,0	1110,2	1197,6	1049,0	727,2	429,3	208,1	158,7	8034
f <sub>match,m</sub>	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-
E <sub>PV,used,m</sub> ; E <sub>PV,used,m,an</sub>	225,9	381,7	457,3	326,7	261,6	230,1	244,1	252,5	264,6	384,0	208,1	158,7	3395
E <sub>PV,exp,m</sub> ; E <sub>PV,exp,m,an</sub>	0,0	0,0	179,6	531,5	789,4	880,2	953,5	796,5	462,6	45,3	0,0	0,0	4639

### Analiza sNES "Testni Projekt"

Kazalniki energijske učinkovitosti stavbe		
		Količina (kWh/an)
Neutežena dovedena energija za delovanje TSS	E <sub>del,an</sub>	8952
Utežena dovedena energija za delovanje TSS	E <sub>w,del,an</sub>	16887
Obnovljiva primarna energija dovedene energije	E <sub>Pren,an</sub>	13591
Neobnovljiva primarna energija dovedene energije	E <sub>Pnren,an</sub>	2842
Skupna primarna energija	E <sub>Ptot,an</sub>	4836
		Vrednost (%
Razmernik obnovljivih virov energije ROVE		281
Minimalni zahtevani razmernik ROVE <sub>min</sub>		50
Ustreza minimalni zahtevi		DA
		Vrednost (-
Korekcijski faktor razmernika ROVE X <sub>OVE</sub>		1,0
Kompenzacijski faktor razmernika ROVE Y <sub>ROVE</sub>		0,8
Korekcijski faktor dovoljene skupne primarne energije glede na vrsto stavbe X <sub>s</sub>		1,0
Korekcijski faktor dovoljene skupne primarne energije glede na leto uveljavitve $\mathbf{X}_{\mathrm{p}}$		1,0
Kompenzacijski faktor potrebne toplote za ogrevanje Y <sub>H,nd</sub>		1,2
		Količina (kWh/an)
Specifična potrebna skupna primarna energija	E' <sub>Ptot,an</sub>	30,2
Korigirana specifična potrebna primarna energija	E' <sub>Ptot,kor,an</sub>	29,0
Dovoljena specifična potrebna skupna primarna energija	E' <sub>Ptot,dov,an</sub>	75
Korigirana dovoljena specifična potrebna skupna primarna energija	E' <sub>Ptot,kor,dov,an</sub>	75
Ustreza minimalni zahtevi		DA
		Vrednost (kg/an)
Izpusti ogljikovega dioksida	M <sub>CO2,an</sub>	-1153

# V/na/ob stavbi proizveden energent in energent oddan v omrežje

		Količina (kWh/an)
Proizvedena električna energija	E <sub>PV,pr,an</sub>	8034
Proizvedena električna energija porabljena na stavbi	E <sub>PV,used,an</sub>	3395
Oddana elekrična energija iz stavbe	E <sub>PV,exp,an</sub>	4639
Faktor ujemanja na stavbi proizvedene in porabljene električne energije	f <sub>match,avg,an</sub>	1,00
Kontrolni faktor oddane električne energije	k <sub>exp</sub>	1,0