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**

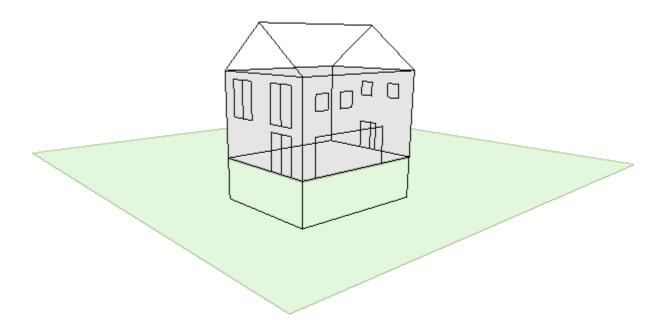
Izdelovalec elaborata: Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122

Vodja projektiranja: Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122

Številka elaborata: 2023-01 Datum elaborata: april 2023

Tehnično poročilo

To je testno tehnično poročilo.



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	GKY	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 _{e,m}	82	78	74	72	73	74	75	77	81	83	85	85

Analiza Projekta "Testni Projekt"

Bruto ogrevana prostornina stavbe	V _e	672,0	m3
Površina toplotnega ovoja stavbe	A _{ovoj}	680,0	m²
Kondicionirana površina stavbe	A _{use}	160,0	m²
Transp. površina v toplotnem ovoju stavbe	A _{trans}	29,19	m²
Faktor oblike stavbe	f_0	1,012	m ⁻¹
Razmerje transp./celotne površine ovoja	z	0,043	-
Spec. koef. transm. topl. izgub	H' _{tr}	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 _{H,nd,an}	4908	kWh/an
Potrebna toplota za hlajenje stavbe	Q _{C,nd,an}	73	kWh/an
Potrebna toplota za pripravo TSV	Q _{W,nd,an}	1345	kWh/an
Potrebna energija za vlaženje zraka	Q _{HU,nd,an}	0	kWh/an
Potrebna energija za razvlaževanje zraka	Q _{DHU,nd,an}	0	kWh/an
Dovedena energija za razsvetljavo	E _{L,del,an}	1238	kWh/an
Specifična potrebna toplota za ogrevanje	Q' _{H,nd,an}	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' _{C,nd,an}	0,5	kWh/m²an

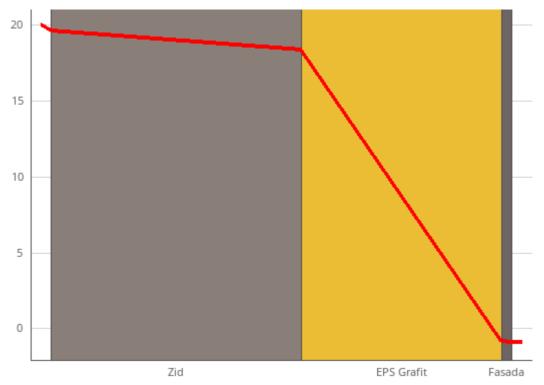
Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Z1 :: Fasadni Zid

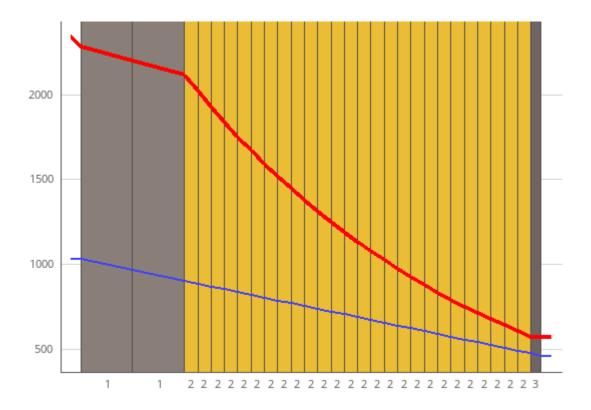
Tip: Zunanje stene

Št.	Naziv	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c _p [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s _d [m]
1	Zid	0,250	0,610	1400	920	6,0	0,410	1,500
2	EPS Grafit	0,200	0,031	15	1260	25,0	6,452	5,000
3	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 _d [m]	T [°C]	p _{dej} [Pa]	p _{nas} [Pa]	g _c [g/m² m]	M _a [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

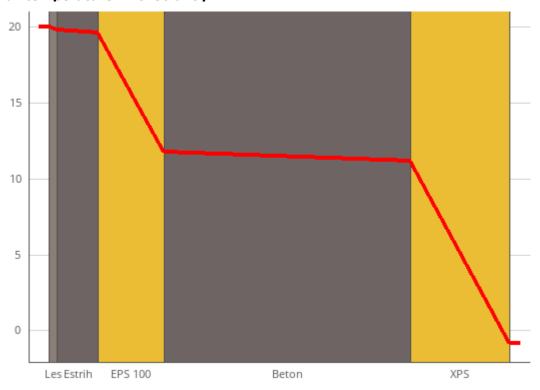
Naziv: Tp1 :: Temeljna plošča

Tip: Tla na terenu pri ploskovnem gretju

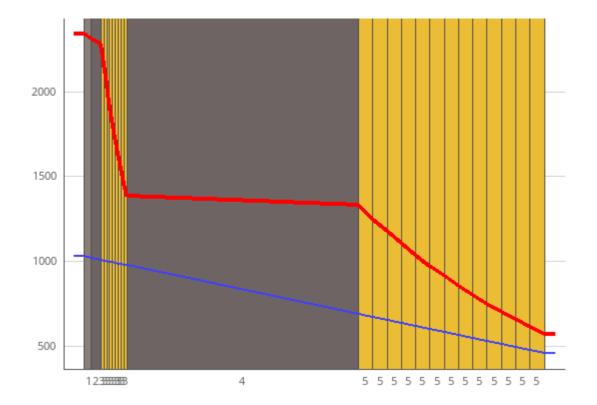
U= 0.182 W/m2K U_{max} = 0.300 W/m2K Ustreza f_{Rsi} = 1.000 $f_{Rsi,min}$ = 0.557 Ustreza

Št.	Naziv	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c _p [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s _d [m]
1	Les	0,010	0,210	800	2510	60,0	0,048	0,600
2	Estrih	0,050	0,930	1800	960	15,0	0,054	0,750
3	EPS 100	0,080	0,039	15	1260	25,0	2,051	2,000
4	Beton	0,300	2,040	2400	960	60,0	0,147	18,000
5	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 _d [m]	т [°С]	p _{dej} [Pa]	p _{nas} [Pa]	g _c [g/m² m]	M _a [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		

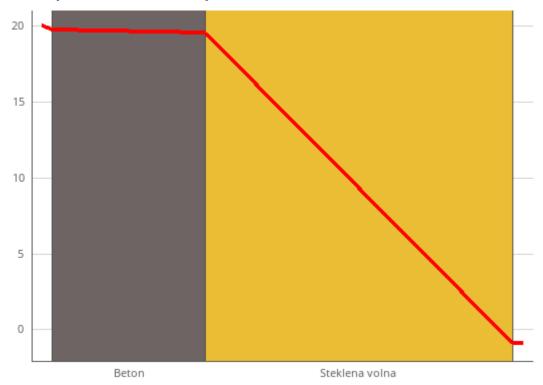
Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Ts1 :: Strop

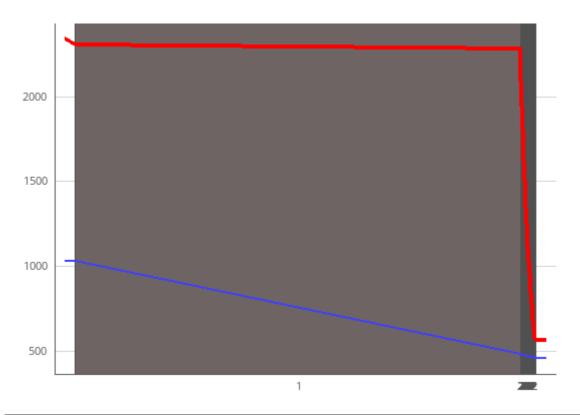
Tip: Strop proti neogrevanemu prostoru

Št.	Naziv	d [m]	λ [W/mK]	ρ [kg/m³]	c _p [J/kg K]	μ [-]	R [m²K/W]	s _d [m]
1	Beton	0,150	2,040	2400	960	60,0	0,074	9,000
2	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 _d [m]	T [°C]	p _{dej} [Pa]	p _{nas} [Pa]	g _c [g/m² m]	M _a [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. k	onstruk	riie	Z 1	Tp1	Ts1	V1	01	01	01	01
Št. enakih	COLID CLUK	-170	1	1	1	1	1	3	2	2
Orientacija			S			S	V	J	V	S
Naklon		0	90	0	0	90	90	90	90	90
Toplotas	U	W/m²K	0,142	0,125	0,111	1,000	0,683	0,734	0,820	0,820
	A	m²	243,0	200,0	200,0	3,0	15,0	5,0	1,0	1,0
	b		1,00	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
				<u>'</u>		,			<u>'</u>	
	U×A×b	W/K	34,5	32,5	22,1	3,0	10,2	3,7	0,8	0,8
	d _f	m								
<u> </u>			l						ı	I
Faktor senčenja F _{sh,glob,ov,m}	okoliški	h ovir								
	jan				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 sončn obsevanje H _{sol,r} (Wh/m²m)		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

top izg	ansmisijske olotne ube Q _{tr,m} Vh/m)	ΔΤ	št. dni	OGREV	/ANJE							Skupaj
	jan	21	31	690,7	348,7	470,8	48,7	169,5	181,3	26,9	26,9	1963,4
	feb	19	28	564,5	295,6	384,7	39,8	138,5	148,2	22,0	22,0	1615,2
	mar	15	31	493,4	284,3	336,3	34,8	121,1	129,5	19,2	19,2	1437,7
	apr	11	30	350,1	290,2	238,6	24,7	85,9	91,9	13,6	13,6	1108,7
	maj	6	31	197,3	279,4	134,5	13,9	48,4	51,8	7,7	7,7	740,8
	jun	3	30	95,5	258,6	65,1	6,7	23,4	25,1	3,7	3,7	481,8
	jul	1	31	32,9	259,0	22,4	2,3	8,1	8,6	1,3	1,3	335,9
	avg	1	31	32,9	259,0	22,4	2,3	8,1	8,6	1,3	1,3	335,9
	sep	5	30	159,2	266,5	108,5	11,2	39,1	41,8	6,2	6,2	638,6
	okt	10	31	328,9	230,7	224,2	23,2	80,7	86,3	12,8	12,8	999,7
	nov	16	30	509,3	285,5	347,1	35,9	125,0	133,7	19,8	19,8	1476,2
	dec	20	31	657,8	337,9	448,4	46,4	161,4	172,7	25,6	25,6	1875,8
top izg	ransmisijske oplotne gube Q _{tr,m} ·Wh/m)										Skupaj	
	jan	27	31	888,1	348,7	605,3	62,7	217,9	233,1	34,6	34,6	2424,8
	feb	25	28	742,7	295,6	506,2	52,4	182,2	194,9	28,9	28,9	2031,9
	mar	21	31	690,7	284,3	470,8	48,7	169,5	181,3	26,9	26,9	1899,1
	apr	17	30	541,1	290,2	368,8	38,2	132,8	142,0	21,1	21,1	1555,2
	maj	12	31	394,7	279,4	269,0	27,9	96,9	103,6	15,4	15,4	1202,2
	jun	9	30	286,5	258,6	195,2	20,2	70,3	75,2	11,1	11,1	928,3
	jul	7	31	230,2	259,0	156,9	16,2	56,5	60,4	9,0	9,0	797,3
	avg	7	31	230,2	259,0	156,9	16,2	56,5	60,4	9,0	9,0	797,3
	sep	11	30	350,1	266,5	238,6	24,7	85,9	91,9	13,6	13,6	1085,0
	okt	16	31	526,3	230,7	358,7	37,1	129,1	138,1	20,5	20,5	1461,0
	nov	22	30	700,3	285,5	477,3	49,4	171,8	183,8	27,2	27,2	1922,6
	dec	26	31	855,2	337,9	582,9	60,4	209,8	224,5	33,3	33,3	2337,2
ob	bitki sončne sevanja Qso Vh/m)		št. dni	OGREV	/ANJE							Skupaj
		jan	31	- 25,73	0,00	0,00	-2,11	96,81	272,20	10,91	5,80	357,9
		feb	28	- 20,97	0,00	0,00	-1,91	154,64	369,00	17,41	8,99	527,2
		mar	31	- 19,53	0,00	0,00	-2,11	291,00	436,05	33,01	16,03	754,4
		apr	30	- 12,65	0,00	0,00	-2,05	410,40	412,91	46,76	25,66	881,0

						-				-		
	maj	31	- 10,22	0,00	0,00	-2,11	501,42	386,37	57,32	30,65	963,4	
	jun	30	-6,44	0,00	0,00	-2,05	395,35	358,18	56,12	35,00	836,2	
	jul	31	-9,07	0,00	0,00	-2,11	412,48	391,39	58,75	32,37	883,8	
	avg	31	- 12,85	0,00	0,00	-2,11	380,91	438,31	53,33	26,69	884,3	
	sep	30	- 16,47	0,00	0,00	-2,05	271,87	431,98	36,34	19,52	741,2	
	okt	31	- 21,31	0,00	0,00	-2,11	194,75	345,18	22,14	13,10	551,7	
	nov	30	- 23,83	0,00	0,00	-2,05	107,75	209,40	12,12	7,38	310,8	
	dec	31	- 26,24	0,00	0,00	-2,11	80,53	192,47	8,94	4,96	258,5	
Dobitki sončne obsevanja Qse (kWh/m)		št. dni	HLAJENJE									
	jan	31	- 25,73	0,00	0,00	-2,11	-2,14	76,16	2,46	0,93	49,6	
	feb	28	- 20,97	0,00	0,00	-1,91	1,42	105,73	4,48	1,96	90,7	
	mar	31	- 19,53	0,00	0,00	-2,11	7,57	125,31	9,09	3,99	124,3	
	apr	30	- 12,65	0,00	0,00	-2,05	13,76	118,55	13,24	6,91	137,8	
	maj	31	- 10,22	0,00	0,00	-2,11	18,09	110,41	16,38	8,38	140,9	
	jun	30	-6,44	0,00	0,00	-2,05	13,01	102,13	16,05	9,71	132,4	
	jul	31	-9,07	0,00	0,00	-2,11	13,64	111,91	16,81	8,90	140,1	
	avg	31	- 12,85	0,00	0,00	-2,11	12,06	125,99	15,18	7,19	145,5	
	sep	30	- 16,47	0,00	0,00	-2,05	6,84	124,27	10,11	5,07	127,8	
	okt	31	- 21,31	0,00	0,00	-2,11	2,75	98,05	5,83	3,11	86,3	
	nov	30	- 23,83	0,00	0,00	-2,05	-1,37	57,49	2,85	1,42	34,5	
	dec	31	- 26,24	0,00	0,00	-2,11	-2,96	52,24	1,87	0,67	23,5	

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 .020 388 784 419 149 22 21 .200 388 1352 1899 1555 1202 928 797 797 1085 .861 488 441 488 472 488 472 488</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 .020 388 784 419 149 22 21 .200 388 1352 1899 1555 1202 928 797 797 1085 .861 488 441 488 472 488 472 488	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 _{tr}	143,9	W/K
Specifične ventilacijske izgube	H _{ve}	8,2	W/K
Površina celotnega ovoja	А	680,0	m²
Površina transparentnega dela ovoja	A _{trans}	29,2	m²
Specifični koeficient transmisijskih toplotnih izgub	H' _{tr,zn}	0,212	W/m²K
Specifična potrebna toplota za ogrevanje	Q' _{H,nd,zn,an}	30,7	kWh/m²a
Specifični letni potrebni hlad	Q' _{C,nd,zn,an}	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 _{H,em,ls}	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 _{WH,em,aux}	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 _{H,em,aux,rhh}	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	Ivocevni										
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 _{H,dis,ls}	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.
	Q _{H,dis,rhh}	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
ogrevanje	W _{WH,dis,aux}	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 _{H,dis,aux,rhh}	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 _{n,gen}	6,0	kW
Podnebje:		celinsko	-
El. moč na primarnem krogu:	P _{prim,aux}	6,0	W
El. moč na sekundarnem krogu:	P _{sek,aux}	3,0	W

		jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/
тс	Q _{H,del,m} ; Q _{H,del,an}	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
ogrevanje	W _{H,gen,aux}	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 _{TČ}	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 _{H,del,aux}	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 _{H,del}	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 _{H,environment,del}	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 _{H,rhh}	0												

Analiza prezračevalnega sistema "Prezracevanje"

Toplotna Co	Cona1			
Vrsta prezra	centralni			
Rekuperator	toplote razreda H2 ali H1:	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 _{V,el,del,m} ; E _{V,el,del,an}	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 _T	5,0	%		
Specifična električna moč vgrajenih svetilk:	P' _L	4,0	W/m2		
Letno št.ur razsvetljave - podnevi:	t _D	1820	h/an		
Letno št.ur razsvetljave - ponoči:	t _D	1680	h/an		

	jan	feb	mar	apr	maj	jun	jul	avg	sep	okt	nov	dec	kWh/an
E _{L,del,zn,m} ; E _{L,del,zn,an}	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:	50 m2				
Orientacija:	Z				
Naklon:	30	30 °			
Vgradnja PV modulov:		zmernoPrezracevani			
Vrsta sončnih celic:		monokr	istalne		
Koeficient vršne moči:	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 _{B,us,tot,m} ; E _{B,us,tot,m,an}	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 _{PV,pr,m} ; E _{PV,pr,m,an}	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 _{match,m}	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 _{PV,used,m} ; E _{PV,used,m,an}	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 _{PV,exp,m} ; E _{PV,exp,m,an}	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 _{del,an}	8952
Utežena dovedena energija za delovanje TSS	E _{w,del,an}	16887
Obnovljiva primarna energija dovedene energije	E _{Pren,an}	13591
Neobnovljiva primarna energija dovedene energije	E _{Pnren,an}	2842
Skupna primarna energija	E _{Ptot,an}	4836
		Vrednost (%
Razmernik obnovljivih virov energije ROVE		281
Minimalni zahtevani razmernik ROVE _{min}		50
Ustreza minimalni zahtevi		DA
		Vrednost (-
Korekcijski faktor razmernika ROVE X _{OVE}		1,0
Kompenzacijski faktor razmernika ROVE Y _{ROVE}		0,8
Korekcijski faktor dovoljene skupne primarne energije glede na vrsto stavbe X _s		1,0
Korekcijski faktor dovoljene skupne primarne energije glede na leto uveljavitve \mathbf{X}_{p}		1,0
Kompenzacijski faktor potrebne toplote za ogrevanje Y _{H,nd}		1,2
		Količina (kWh/an)
Specifična potrebna skupna primarna energija	E' _{Ptot,an}	30,2
Korigirana specifična potrebna primarna energija	E' _{Ptot,kor,an}	29,0
Dovoljena specifična potrebna skupna primarna energija	E' _{Ptot,dov,an}	75
Korigirana dovoljena specifična potrebna skupna primarna energija	E' _{Ptot,kor,dov,an}	75
Ustreza minimalni zahtevi		DA
		Vrednost (kg/an)
Izpusti ogljikovega dioksida	M _{CO2,an}	-1153

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

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