### Izkaz o energijskih lastnostih stavbe

Splošni podatki o stavbi:

investitor:	Janez Novak, Mestna cesta 12, 1000 Ljubljana
stavba:	Testni Projekt
lokacija stavbe:	Mestna cesta 12
katastrska občina:	Ljubljana
parcelna številka:	123/4
koordinate lokacije stavbe (Y, X):	469925, 116215
klasifikacija stavbe (CC-SI):	11100
kondicionirana površina stavbe A <sub>use</sub> :	160,0 m²

#### Vrsta stavbe:

anargatsko	nezahtevna	ctavha
eneruetsko	nezantevna	Slavba

- energetsko manj zahtevna stavba
- □ energetsko zahtevna stavba

### Vgrajeni TSS:

		energent(-i):	OVE:
<b>7</b>	ogrevanje	elektrika, okolje	
	hlajenje		
<b>7</b>	prezračevanje		
	priprava TSV		
	klimatizacija		
<b>7</b>	razsvetljava	elektrika	
	avtomatizacija in nadzor		
	e-mobilnost		
	proizvodnja toplote in električne energije		
	transportni sistemi v stavbi		

vodja projektiranja:	Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122
izdelovalec/-lci izkaza in njegov podpis:	Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122
datum izdelave:	april 2023

# Energijska učinkovitost energetsko manj stavbe – za področje gradbene fizike

### <u>Kazalniki</u>

Ogrevan  1	- Fasadni Zid  1 - Temeljna plošča  L - Strop  - Vhodna vrata  - Okno, PVC okvir  oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno vojatančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:	otne pr	ehodno	sti topl	U <sub>op</sub> , (W/)	U <sub>w</sub> , U <sub>d</sub> (m <sup>2</sup> K)) 0,14 0,12 0,11 1,00 0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	Ustreza
1 Z1 - 2 Tp1 3 Ts1 4 V1 - 5 O1 6 O1 7 O1 8 O1 Linijsk	- Fasadni Zid  1 - Temeljna plošča  L - Strop  - Vhodna vrata  - Okno, PVC okvir  oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno vojatančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				() () () () () ()	0,14 0,12 0,11 1,00 0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	
2 Tp1 3 Ts1 4 V1 − 5 O1 6 O1 7 O1 8 O1 Linijsk  ✓ Dol  Nat  Prever  Ogrevan 1 Fass 2 Ten	1 - Temeljna plošča 1 - Strop - Vhodna vrata - Okno, PVC okvir ste \( \mathbb{W} \) (\mathbb{W}/\mathbb{K}) in točkovne \( X \) (\mathbb{W}/\mathbb{K}) toplovitev po poenostavljeni metodi (s konstantno votančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				( ( ( ( ( (	0,12 0,11 1,00 0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	
3 Ts1 4 V1 - 5 O1 6 O1 7 O1 8 O1 Linijsk  ✓ Dol Nat Prever  Ogrevan 1 Fass 2 Ten	- Strop  - Vhodna vrata  - Okno, PVC okvir  ce Ψ (W/(m K)) in točkovne X (W/K) toplo  oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v  otančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				( ( ( (	0,11 1,00 0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	
4 V1 · 5 O1	- Vhodna vrata  - Okno, PVC okvir  (W/K) toplo  oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v  otančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				( ( ( (	1,00 0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	
5 01 6 01 7 01 8 01  Linijsk  ✓ Dol Nat  Prever  Ogrevan 1 Fass 2 Ten	- Okno, PVC okvir - Okno, PVC okvir - Okno, PVC okvir - Okno, PVC okvir  (W/(m K)) in točkovne X (W/K) toplo oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v otančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				( ( ( (	0,68 0,73 0,82 0,82 h mostov	✓ ✓ ✓
6 01 7 01 8 01  Linijsk  ✓ Dol  Nat  Prevery  Ogrevan  1 Fasa 2 Ten	- Okno, PVC okvir - Okno, PVC okvir - Okno, PVC okvir  Ke \( \Psi \) (W/(m K)) in točkovne \( X \) (W/K) toplo  oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v otančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				( ( (	0,73 0,82 0,82 h mostov	✓ ✓ ✓
7 01 8 01  Linijsk  ✓ Dol  Nat  Prever  Ogrevan  1 Fass 2 Ten	- Okno, PVC okvir  - Okno, PVC okvir  ke \( \Psi \) (W/(m K)) in točkovne \( X \) (W/K) toplo  pločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v ptančnejši izračun  rjanje prehoda vodne pare:				lotni	0,82 0,82 h mostov	✓ ✓
8 O1  Linijsk  Dol Nat  Prever  Ogrevan  1 Fass 2 Ten	- Okno, PVC okvir $\mathbf{x} \in \Psi(\mathbf{W}/(\mathbf{m} \ \mathbf{K}))$ in točkovne $X(\mathbf{W}/\mathbf{K})$ toplovatev po poenostavljeni metodi (s konstantno v stančnejši izračun $\mathbf{x}$				lotni	),82 h mostov	
Linijsk  Dol Nat  Prever  Ogrevan  1 Fass 2 Ten	$\mathbf{x}$ e $\mathbf{\Psi}$ ( $\mathbf{W}$ /( $\mathbf{m}$ $\mathbf{K}$ )) in točkovne $X$ ( $\mathbf{W}$ / $\mathbf{K}$ ) toplo pločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v stančnejši izračun rjanje prehoda vodne pare:				lotni	h mostov	:
Dol Nat Prever Ogrevan  1 Fass 2 Ten	oločitev po poenostavljeni metodi (s konstantno v otančnejši izračun rjanje prehoda vodne pare:						
Prever Ogrevan 1 Fass 2 Ten	rjanje prehoda vodne pare:	rednos	stjo):	ΔΫ	Į (W,	/(m K))	0 04
Prever Ogrevan 1 Fass 2 Ten	rjanje prehoda vodne pare:					/(III K))	0,07
Ogrevan  1 Fas							
1 Fasa 2 Ten	na cona						
2 Ten			enzacija pojavi	Najve količi konden	na	f <sub>Rsi</sub>	Ustreza
	sadni Zid	×		0,0		0,982	✓
Specifi	meljna plošča	*		0,0		1,000	✓
	ični koeficient transmisijskih toplotnih izgu	ıb H'tr	(W/(m	2 K)):			
Energets	ska cona oziroma stavba		XH'tr (-)	H't (W/( K)	(m2	H'tr,dov (W/(m2 K))	Ustreza
STA	AVBA		1,00	0,2	12	0,326	✓
1 -	Ogrevana cona		1,00	0,2	12	0,326	✓
Skupna senčili	a prehodnost sončnega sevanja zasteklitve i g <sub>tot,s</sub> (-):	e ali tr	anspare	ntnega	a dela	a ovoja g	tot,sh S
element	:		9tot (-)	:	g	tot,sh (-)	Ustreza
1 Okr	Okno, PVC okvir 0,60		)	0,03		✓	
2 Okr	Okno, PVC okvir		0,60	0,60		0,18	×
3 Okr	Okno, PVC okvir		0,60	0,60		0,18	×
4 Okr	no, PVC okvir		0,60 0,18		nz		
Faktor							
<b>√</b> naċ	dnevne svetlobe FDS (%):			FDS <sub>T</sub>	(%)	5,	,0
izra	r dnevne svetlobe FDS (%):  črtovano			-		ii	

Те	snost ovoja stavbe n <sub>50</sub> (h <sup>-1</sup> ), w <sub>50</sub> (m³/(h m²)):		
✓	načrtovano	n <sub>50</sub> (h <sup>-1</sup> )	0.5
	izračunano		
	peficient transmisijskih toplotnih izgub konstruko I/K):	cij v stiku z zemljino H <sub>g</sub>	<sub>r,H</sub> in H <sub>gr,C</sub>
kon	strukcija	H <sub>gr,H</sub> (W/K)	H <sub>gr,C</sub> (W/K)
1	Temeljna plošča	26,02	22,13
Ko	peficient transmisijskih H' <sub>tr</sub> (W/K) in ventilacijsk	ih H' <sub>ve</sub> (W/K) toplotnih	izgub:
ene	rgetske cone oziroma stavba	H' <sub>tr</sub>	H' <sub>ve</sub>
	STAVBA	143,88	8,18
1	→ Ogrevana cona	143,88	8,18
Po Qc	etrebna toplota za ogrevanje Q <sub>H,nd,an</sub> (kWh/an) i c <sub>,nd,an</sub> (kWh/an):	n potrebna odvedena to	oplota za hlajenj
ene	ergetske cone oziroma stavba	Q <sub>H,nd,an</sub> (kWh/an)	Q <sub>C,nd,an</sub> (kWh/an)
	STAVBA	5113,69	57,27
1	→ Ogrevana cona	5113,69	57,27
Sp	ecifična potrebna toplota za ogrevanje Q' <sub>H,nd,an</sub> vedena toplota za hlajenje Q' <sub>C,nd,an</sub> (kWh/(m2a)	(kWh/(m2an)) in speci 1)):	fična potrebna
od			
od	ergetske cone oziroma stavba	Q' <sub>H,nd,an</sub> (kWh/m2an)	Q' <sub>C,nd,an</sub> (kWh/m2an)
od	2 2 2 4, 1,0 2 2 2	Q' <sub>H,nd,an</sub> (kWh/m2an) 31,96	Q' <sub>C,nd,an</sub> (kWh/m2an) 0,36

## Energijska učinkovitost energetsko manj stavbe – za področje TSS

Potrebna energija za zagotavljanje pogojev notranjega okolja:

<u>Pulien</u>	na energija za zagotavijanje pog	<u>Ojev notranje</u>	<del>zga ukuija</del> .
	oplota za ogrevanje Q <sub>H,nd,an</sub> (kWh/an):		
sistem za o	ogrevanje – energetska cona ali stavba		QH,nd,an (kWh/an)
1	1 Ogrevana cona		
SKUPAJ		Q <sub>H,nd,an</sub> (kWh/an)	5113,69
specifična	potrebna toplota za ogrevanje stavbe	Q' <sub>H,nd,an</sub> (kWh/m² an)	31,96
Potrebna t	oplota za hlajenje Q <sub>C,nd,an</sub> (kWh/an):		
sistem za ł	nlajenje – energetska cona ali stavba		Q <sub>C,nd,an</sub> (kWh/an)
1	Ogrevana cona		57,27
SKUPAJ		Q <sub>C,nd,an</sub> (kWh/an)	57,27
specifična	potrebna toplota za hlajenje stavbe	Q' <sub>C,nd,an</sub> (kWh/m² an)	0,36
Potrebna t	oplota za TSV Q <sub>W,nd,an</sub> (kWh/an):		
sistem za p	oripravo TSV – energetska cona ali stavba		Q <sub>W,nd,an</sub> (kWh/an)
1	1345,25		
SKUPAJ	1345,25		
specifična	8,41		
Potrebna e	nergija za navlaževanje zraka Q <sub>HU,nd,an</sub> (kWh/an):		
energetska	cona ali stavba		Q <sub>HU,nd,an</sub> (kWh/an)
1	Ogrevana cona		0,00
SKUPAJ		Q <sub>HU,nd,an</sub> (kWh/an)	0,00
specifična	potrebna energija za vlaženje zraka	Q' <sub>HU,nd,an</sub> (kWh/m² an)	0,00
Potrebna e	nergija za razvlaževanje zraka Q <sub>DHU,nd,an</sub> (kWh/an):		
energetska	cona ali stavba		Q <sub>DHU,nd,an</sub> (kWh/an)
1	Ogrevana cona		0,00
SKUPAJ		Q <sub>DHU,nd,an</sub> (kWh/an)	0,00
specifična	potrebna energija za razvlaženje zraka	Q' <sub>DHU,nd,an</sub> (kWh/m² an)	0,00
		·	

**Dovedena energija za delovanje TSS:** 

Dovedena energija za ogrevanje E <sub>H,del,an</sub> (kWh/an):				
	energent 1	energent 2		
Dovedena energija za TSV E <sub>W,del,an</sub> (kWh/an):				
	energent 1	energent 2		

Letna učinkovitost sistema za proizvodnjo in oskrbo	s toploto η <sub>ι</sub>	H/W/C,an (%):				
		energetska cor oz. stavba	na l	ustrezno		
TC		54,3 %		✓		
Delež ogrevanja s solarnim sistemom ali OVE brez iz	Delež ogrevanja s solarnim sistemom ali OVE brez izpustov $PM_{10} \ \epsilon_{sol}$ (%):					
		energetska cor oz. stavba		E <sub>V,del,an</sub> kWh/an)		
Dovedena energija za hlajenje E <sub>C,del,an</sub> (kWh/an):			•			
	en	ergent 1	ener	rgent 2		
Dovedena energija za mehansko prezračevanje E <sub>V,de</sub>	el,an	·				
		energetska cor oz. stavba		E <sub>V,del,an</sub> kWh/an)		
1 Prezracevanje		Cona1		1893		
Dovedena energija za razsvetljavo E <sub>L,an</sub>						
		energetska cor oz. stavba		E <sub>L,an</sub> kWh/an)		
1 Razsvetljava		Cona1		1238		
Dovedena energija za navlaževanje E <sub>HU,an</sub>						
		energetska cor oz. stavba	na (	E <sub>HU,an</sub> kWh/an)		
Dovedena energija za navlaževanje E <sub>DHU,an</sub>						
		energetska cor oz. stavba		E <sub>DHU,an</sub> kWh/an)		
Prilagojenost stavbe na pametne sisteme SRI (-):						
Oddani energent, proizveden v, na ob stavbi ali njen	i neposred	ni bližini toplote (	exp, E <sub>exp,el</sub>	(kWh/an)		
oddana toplota, proizvedena v, na, ob stavbi ali njen (kWh/an)	i neposred	ni bližini Q <sub>exp,an</sub>				
oddana električna energija, proizvedena v, na, ob stavbi ali njeni neposredni bližini E <sub>exp,el,an</sub> (kWh/an)				0		
faktor ujemanja f <sub>match,m</sub>				1,0		
faktor k <sub>exp</sub>				1,0		

### Kazalniki energijske učinkovitosti stavbe

neutežena dovedena energija E	9180		
utežena dovedena energija E <sub>w,c</sub>	17235		
oddana toplota iz stavbe Q <sub>exp,ar</sub>	ı (kWh/an)		0
oddana električna energija iz st	avbe E <sub>exp,el,an</sub> (kWh,	/an)	0
potrebna neobnovljiva primarna	energija za delova	nje TSS E <sub>Pnren,an</sub> (kWh/an)	8055
potrebna obnovljiva primarna e	nergija za delovanje	TSS E <sub>Pren,an</sub> (kWh/an)	9180
potrebna skupna primarna ener	gija za delovanje TS	SS E <sub>Ptot,an</sub> (kWh/an)	17235
specifična potrebna skupna primarna energija za delovanje TSS E' <sub>Ptot,an</sub> (kWh/m² an)			107,7
YH,nd (-)	0,8		
korigirana specifična potrebna skupna primarna energija za delovanje TSS E' <sub>Ptot,kor,an</sub> (kWh/m² an)			103,4
Xp(-)	1,0	Xs (-)	1,0
dovoljena korigirana specifična potrebna skupna primarna energija za delovanje stavbe E' <sub>Ptot,kor,dov,an</sub> (kWh/m² an)			75,0
ustreza (DA/NE)	NE		
ROVE v primarni energiji, potrebni za delovanje stavbe (%)			53,3
ROVE <sub>min</sub> (%)			50,0
ustreza (DA/NE)			DA
izpusti CO <sub>2</sub> pri delovanju M <sub>CO2</sub> (	(kg/an)		2255
			l.