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**

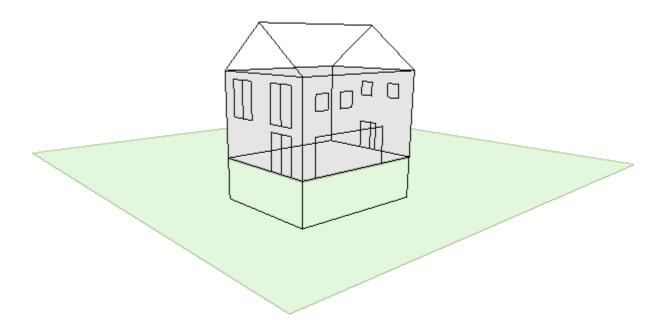
Izdelovalec elaborata: Franc Pavlin, udia, ZAPS 1122

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 loo and in the lower | 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 (| kWh/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"

| V _e | 672,0 | m³ |
|------------------------|---|--|
| A _{ovoj} | 680,0 | m² |
| A _{use} | 160,0 | m² |
| A _{trans} | 29,19 | m² |
| f_0 | 1,012 | m ⁻¹ |
| z | 0,043 | - |
| | | |
| H' _{tr} | 0,212 | W/m²K |
| | 0,326 | W/m²K |
| | 1,0 | - |
| | | |
| Q _{H,nd,an} | 4908 | kWh/an |
| Q _{C,nd,an} | 73 | kWh/an |
| Q _{W,nd,an} | 1345 | kWh/an |
| Q _{HU,nd,an} | 0 | kWh/an |
| Q _{DHU,nd,an} | 0 | kWh/an |
| E _{L,del,an} | 1238 | kWh/an |
| | | |
| Q' _{H,nd,an} | 30,7 | kWh/m²an |
| | 25,0 | kWh/m²an |
| | 1,0 | - |
| | 1,2 | - |
| | | |
| Q' _{C,nd,an} | 0,5 | kWh/m²an |
| | Aovoj Ause Atrans f0 Z H'tr QH,nd,an QC,nd,an QHU,nd,an EL,del,an Q'H,nd,an | A _{ovoj} 680,0 A _{use} 160,0 A _{trans} 29,19 f ₀ 1,012 z 0,043 H' _{tr} 0,212 0,326 1,0 Q _{H,nd,an} 4908 Q _{C,nd,an} 73 Q _{W,nd,an} 1345 Q _{HU,nd,an} 0 Q _{DHU,nd,an} 0 E _{L,del,an} 1238 Q' _{H,nd,an} 30,7 25,0 1,0 1,2 |

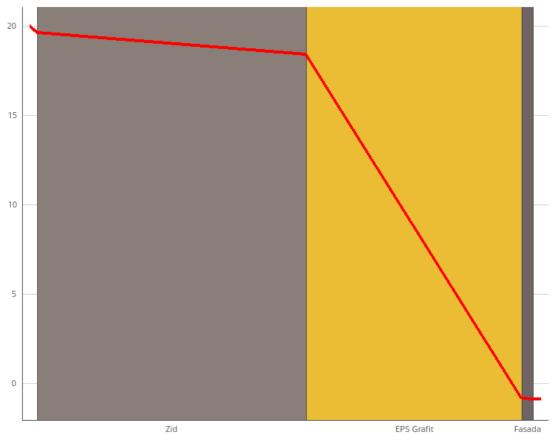
Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Z1 :: Fasadni Zid

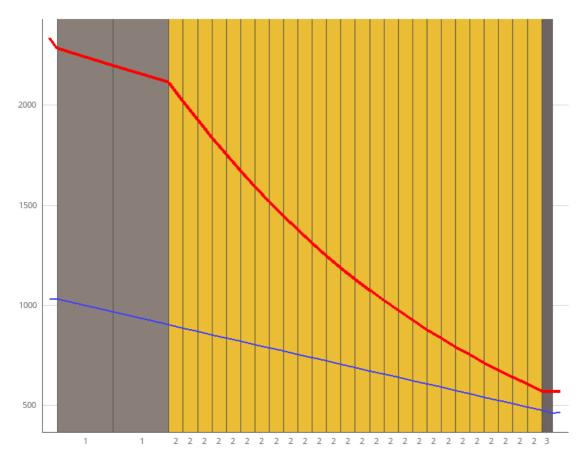
Tip: Zunanje stene

| 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 [m²3K/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 | | |

| | d [cm] | λ [W/mK] | R [m²3K/W] | s [m] | T [°C] | p [Pa] | p [Pa] | g [g/m² m] | M [g/m²] |
|------------------|-----------|-------------|---------------|----------|-----------|-----------|-----------|------------------|-------------|
| 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 | | |
| 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 | | |

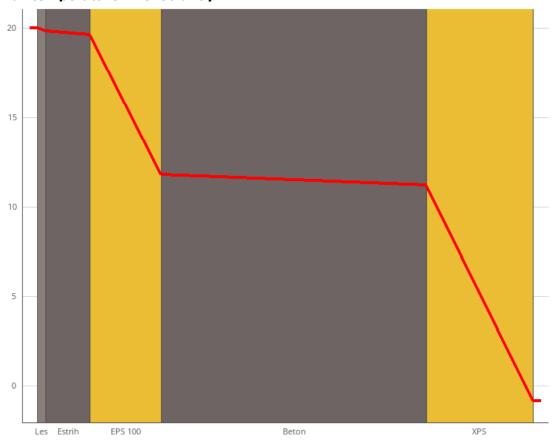
Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Tp1 :: Temeljna plošča

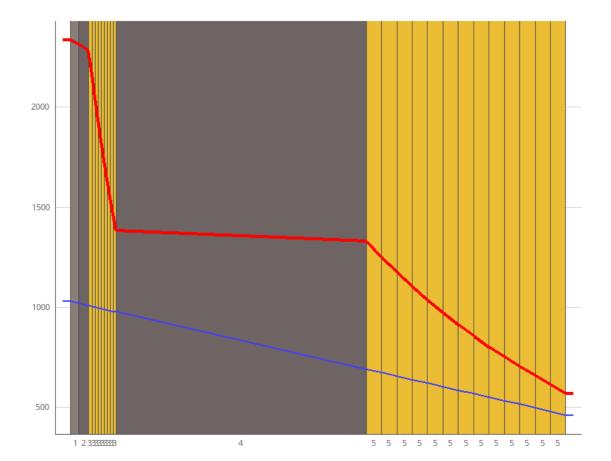
Tip: Tla na terenu pri ploskovnem gretju

| 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 [m²3K/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 | | |

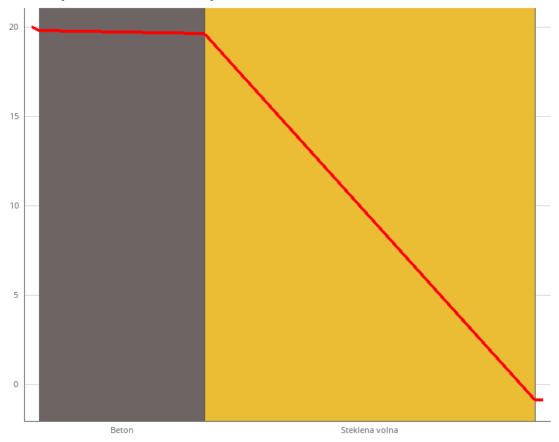
Analiza netransparentne konstrukcije

Naziv: Ts1 :: Strop

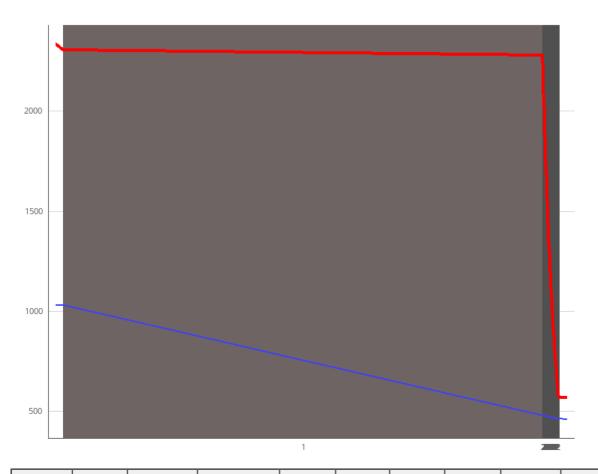
Tip: Strop proti neogrevanemu prostoru

| 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 [m²3K/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 | | |

| | d [cm] | λ [W/mK] | R [m²3K/W] | s [m] | T [°C] | p [Pa] | p [Pa] | g [g/m² m] | M [g/m²] |
|----------------------|-----------|-------------|---------------|----------|-----------|-----------|-----------|------------------|-------------|
| Steklena volna.12 | 0,80 | 0.034 | 0.245 | 0.0083 | 12.8 | 473.1 | 1473.8 | | |
| 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 | | |

| | d [cm] | λ [W/mK] | R [m²3K/W] | s [m] | T [°C] | p [Pa] | p [Pa] | g [g/m² m] | M [g/m²] |
|------------------|-----------|-------------|---------------|----------|-----------|-----------|-----------|------------------|-------------|
| Zun. površina | | | | | -0.9 | 461 | 566 | | |
| Okolica | | | | | -1 | 461 | 562 | | |

Ovoj cone "Ogrevana cona"

| Zaporedna št. k | onstruk | riie | Z1 | 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 |
| | 1,000 | 1,000 | 1,000 | 0,945 | 0,793 | 0,895 | 0,939 | 0,971 | | |
| | jul | | | | 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 | Transmisijske toplotne izgube Q _{tr,m} (kWh/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 Q _{so} Vh/m) | ega I,m | št. dni | OGREV | /ANJE | | | 4 | | - | | 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 Q _{so} (kWh/m) | | št. dni | HLAJEN | NJE | | | | | | | Skupaj |
| | 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 21 200 388 784 419 149 22 21 200 389 1555 1202 928 797 797 1085 1461 1358 1135 1056 827 603 438 352 352 535 805 488 441 488 472 488 472 488 488 472<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 12 200 804 1254 784 419 149 22 12 12 200 804 1381 165 827 603 438 352 352 535 805 1071 4881 4</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 1256 1200 304 1256 2022 12 12 200 304 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022</td></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 21 200 388 784 419 149 22 21 200 389 1555 1202 928 797 797 1085 1461 1358 1135 1056 827 603 438 352 352 535 805 488 441 488 472 488 472 488 488 472 <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 12 200 804 1254 784 419 149 22 12 12 200 804 1381 165 827 603 438 352 352 535 805 1071 4881 4</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 1256 1200 304 1256 2022 12 12 200 304 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022</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 12 200 804 1254 784 419 149 22 12 12 200 804 1381 165 827 603 438 352 352 535 805 1071 4881 4 | 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 1256 1200 304 1256 2022 12 12 200 304 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022 12 12 200 804 1256 2022 |

| 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 | | |
| 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} | 515,7 | 322,6 | 170,5 | 63,8 | 10,3 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 10,2 | 82,8 | 304,3 | 492,6 | 1 |
| | 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} | 544,2 | 347,6 | 197,4 | 83,4 | 13,3 | 0,0 | 0,0 | 0,0 | 13,1 | 108,3 | 331,1 | 521,2 | 210 |
| | 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 | da | | |
| Faktor krmilje | 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: | Cona | 1 | | | |
|--|------------------|------|------|--|--|
| 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 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} | 8952 |
| Neobnovljiva primarna energija dovedene energije | E _{Pnren,an} | 7935 |
| Skupna primarna energija | E _{Ptot,an} | 16887 |
| | | Vrednost (% |
| Razmernik obnovljivih virov energije ROVE | | 53 |
| 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} | | 1,0 |
| 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} | 105,5 |
| Korigirana specifična potrebna primarna energija | E' _{Ptot,kor,an} | 126,7 |
| 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 | | NE |
| | | Vrednost (kg/an) |
| Izpusti ogljikovega dioksida | M _{CO2,an} | 2222 |

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

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