

Projekt sustava klimatizacije i hlađenja restorana

Jelić, Ivan

Master's thesis / Diplomski rad

2016

Degree Grantor / Ustanova koja je dodijelila akademski / stručni stupanj: **University of Zagreb, Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture / Sveučilište u Zagrebu, Fakultet strojarstva i brodogradnje**

Permanent link / Trajna poveznica: <https://um.nsk.hr/um:nbn:hr:235:544723>

Rights / Prava: [In copyright](#) / [Zaštićeno autorskim pravom.](#)

Download date / Datum preuzimanja: **2024-12-20**

Repository / Repozitorij:

[Repository of Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture University of Zagreb](#)



SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

DIPLOMSKI RAD

Ivan Jelić

Zagreb, 2016.

SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

DIPLOMSKI RAD

Mentor:

Doc. dr. sc. Darko Smoljan

Student:

Ivan Jelić

Zagreb, 2016.

Izjavljujem da sam ovaj rad izradio samostalno koristeći stečena znanja tijekom studija i navedenu literaturu.

Zahvaljujem se mentoru doc. dr. sc. Darku Smoljanu na strpljenju i stručnoj pomoći koju mi je pružio tijekom izrade diplomskog rada. Ujedno se zahvaljujem prof. Igoru Balenu na stručnim savjetima, te svojoj obitelji koji su mi bili podrška tijekom moga studiranja.

Ivan Jelić



SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE



Središnje povjerenstvo za završne i diplomske ispite
Povjerenstvo za diplomske ispite studija strojarstva za smjerove:
procesno-energetski, konstrukcijski, brodstrojarski i inženjersko modeliranje i računalne simulacije

| | |
|--|--------|
| Sveučilište u Zagrebu Fakultet strojarstva i brodogradnje | |
| Datum | Prilog |
| Klasa: | |
| Ur.broj: | |

DIPLOMSKI ZADATAK

Student: **IVAN JELIĆ**

Mat. br.: 0035190041

Naslov rada na hrvatskom jeziku: **PROJEKT SUSTAVA KLIMATIZACIJE I HLAĐENJA RESTORANA**

Naslov rada na engleskom jeziku: **DESIGN OF AIR-CONDITIONING AND COOLING SYSTEM FOR RESTAURANT**

Opis zadatka:

Potrebno je proračunati i projektirati instalaciju sustava klimatizacije te sustava grijanja i hlađenja za restoran s kuhinjom ukupne korisne površine 313 m², prema zadanoj arhitektonskoj podlozi.

Predvidjeti zračno-vodeni sustav s ventilacijom. Zračni sustav predvidjeti kao sustav centralne niskotlačne klimatizacije s povratom topline iz istrošenog zraka. Za potrebe grijanja i hlađenja koristiti dizalicu topline voda/voda. Godišnju potrebnu energiju za grijanje i hlađenje restorana potrebno je proračunati korištenjem norme HRN EN ISO 13790. Godišnju potrebnu energiju za pogon klimatizacijskog postrojenja proračunati prema normi HRN EN 15243.

Restoran se nalazi na području grada Splita.

Na raspolaganju su energetske izvori:

- elektro-priključak 220/380V; 50Hz,
- vodovodni priključak 5 bar.

Rad treba sadržavati:

- toplinsku bilancu zgrade za zimsko i ljetno razdoblje,
- toplinsku i količinsku bilancu zračnog sustava,
- godišnju potrebnu energiju za grijanje i hlađenje,
- hidraulički proračun zračnih kanala,
- hidraulički proračun cijevne mreže razvoda tople i hladne vode,
- tehničke proračune koji definiraju izbor opreme,
- tehnički opis funkcije termotehničkog postrojenja,
- funkcionalnu shemu spajanja i shemu regulacije,
- crteže kojima se definira raspored i montaža opreme,
- proračun godišnje potrebne energije za pogon postrojenja.

U radu navesti korištenu literaturu i eventualno dobivenu pomoć.

Zadatak zadan:

Rok predaje rada:

Predviđeni datumi obrane:

5. svibnja 2016.

7. srpnja 2016.

13., 14. i 15. srpnja 2016.

Zadatak zadao:

Predsjednica Povjerenstva:

Doc. dr. sc. Darko Smoljan

Prof. dr. sc. Tanja Jurčević Lulić

SADRŽAJ

| | |
|--|------|
| SADRŽAJ | I |
| POPIS SLIKA | III |
| POPIS TABLICA..... | IV |
| POPIS DIJAGRAMA | V |
| POPIS TEHNIČKE DOKUMENTACIJE | VI |
| POPIS OZNAKA | VII |
| SAŽETAK..... | XII |
| SUMMARY | XIII |
| 1. UVOD..... | 1 |
| 2. PROJEKTNI PODACI | 2 |
| 3. OPIS ZGRADE | 3 |
| 4. PRORAČUN TOPLINSKOG OPTEREĆENJA ZA GRIJANJE I HLAĐENJE | 4 |
| 4.1. Proračun koeficijentata prolaza topline prema HRN EN ISO 6946 | 4 |
| 4.2. Proračun projektnog toplinskog opterećenja prema HRN EN 12831 | 4 |
| 4.2.1. Transmisijski gubici..... | 5 |
| 4.2.2. Ventilacijski gubici | 5 |
| 4.2.3. Gubici zbog prekida grijanja..... | 6 |
| 4.2.4. Prikaz ukupnog projektnog toplinskog opterećenja..... | 7 |
| 4.3. Proračun projektnog rashladnog opterećenja prema VDI 2078 | 8 |
| 4.3.1. Unutarnji izvori topline..... | 8 |
| 4.3.2. Vanjski izvori topline..... | 10 |
| 4.3.3. Prikaz ukupnog rashladnog opterećenja | 11 |
| 4.4. Proračun potrebne godišnje energije za grijanje prema HRN EN ISO 13 790..... | 12 |
| 4.5. Proračun potrebne godišnje energije za hlađenje prema HRN EN ISO 13 790 | 15 |
| 5. PRORAČUN SUSTAVA VENTILACIJE..... | 18 |
| 5.1. Proračun protoka zraka | 18 |
| 5.2. Odabir otvora za dobavu i odsis zraka | 22 |

| | | |
|--------|--|----|
| 5.3. | Odabir regulatora varijabilnog protoka..... | 25 |
| 5.4. | Odabir kuhinjske nape | 27 |
| 5.5. | Proračun kanala za ventilaciju | 28 |
| 5.6. | Odabir kanalskih ventilatora sanitarnih prostorija | 29 |
| 5.7. | Dimenzioniranje klimatizacijske jedinice | 30 |
| 5.7.1. | Određivanje procesa pripreme zraka..... | 30 |
| 5.7.2. | Zimski period | 31 |
| 5.7.3. | Ljetni period..... | 35 |
| 5.7.4. | Konstrukcija klimatizacijske jedinice | 39 |
| 6. | PRORAČUN VODENOG SUSTAVA | 44 |
| 6.1. | Odabir ogrjevnih tijela | 44 |
| 6.2. | Odabir rashladnika vode | 46 |
| 6.3. | Proračun pada tlaka i odabir cirkulacijskih pumpi..... | 48 |
| 6.3.1. | Odabir pumpe radijatorskog grijanja restorana..... | 48 |
| 6.3.2. | Odabir pumpe za grijač klimatizacijske jedinice | 50 |
| 6.3.3. | Odabir pumpe za hladnjak klimatizacijske jedinice | 50 |
| 6.4. | Proračun ekspanzijskih posuda | 51 |
| 6.4.1. | Ekspanzijska posuda instalacije hlađenja | 51 |
| 6.4.2. | Ekspanzijska posuda instalacije grijanja..... | 52 |
| 7. | TEHNIČKI OPIS..... | 53 |
| 7.1. | Općenito | 53 |
| 7.2. | Instalacija postojećeg kotla na pelet..... | 53 |
| 7.3. | Instalacija cijevne mreže radijatorskog grijanja..... | 54 |
| 7.4. | Instalacija kanalskog razvoda | 54 |
| 7.5. | Instalacija klimatizacijske jedinice | 54 |
| 7.6. | Instalacija rashladnog uređaja zrak-voda..... | 55 |
| 7.7. | Ventilacija sanitarija | 55 |
| 7.8. | Eko napa..... | 56 |
| 8. | ZAKLJUČAK..... | 57 |
| | LITERATURA..... | 58 |
| | PRILOZI..... | 59 |

POPIS SLIKA

| | |
|---|----|
| Slika 1. Istočno pročelje Motela..... | 3 |
| Slika 2. Dvosmjerni distributer zraka "ANA 2 L" | 22 |
| Slika 3. Odsisna rešetka "OAH 1 L" | 22 |
| Slika 4. Prikaz parametara distributera zraka..... | 23 |
| Slika 5. Regulator varijabilnog protoka | 25 |
| Slika 6. Sobni kontroler "Codis 35 VAV" za regulator VAV | 26 |
| Slika 7. Kuhinjska eko napa "NEZ 200x1600x1600" | 27 |
| Slika 8. Ventilator za sanitarne prostorije | 29 |
| Slika 9. Radne karakteristike ventilatora SILENT-100 ECOWATT..... | 29 |
| Slika 10. Proces klimatizacijske jedinice u h-x dijagramu za zimski režim | 34 |
| Slika 11. Proces klimatizacijske jedinice u h-x dijagramu za ljetni režim..... | 38 |
| Slika 12. Vrećasti filter klimatizacijske jedinice..... | 39 |
| Slika 13. Regulacijske žaluzine klimatizacijske jedinice..... | 39 |
| Slika 14. Komponente klimatizacijske jedinice Daikin | 40 |
| Slika 15. Člankasti radijator "Orion 600/95" | 44 |
| Slika 16. Rashladnik vode "EWAQ050BAWP" | 46 |
| Slika 17. Spremnik hladne vode "CAS - 501" | 47 |
| Slika 18. Karakteristike pumpe UPS 25-40 | 49 |
| Slika 19. Karakteristike pumpe UPS 25-60 | 50 |
| Slika 20. Karakteritike pumpe UPS 50-120F..... | 51 |

POPIS TABLICA

| | |
|---|----|
| Tablica 1. Koeficijenti prolaza topline | 4 |
| Tablica 2. Rezultati proračuna toplinskih gubitaka..... | 7 |
| Tablica 3. Rezultati proračuna toplinskog opterećenja | 11 |
| Tablica 4. Bilanca protoka zraka sustava ventilacije | 21 |
| Tablica 5. Podaci za distributere zraka u restoranu..... | 23 |
| Tablica 6. Podaci za odisne rešetke u restoranu..... | 23 |
| Tablica 7. Podaci za distributere zraka u lijevom separeu | 23 |
| Tablica 8. Podaci za odsisne rešetke u lijevom separeu..... | 24 |
| Tablica 9. Podaci za distributere zraka u desnom separeu | 24 |
| Tablica 10. Podaci za odsisne rešetke u desnom separeu | 24 |
| Tablica 11. Podaci za distributere zraka u kuhinji | 24 |
| Tablica 12. Podaci za regulator varijabilnog protoka za restoran | 25 |
| Tablica 13. Podaci za regulator varijabilnog protoka za lijevi separe | 26 |
| Tablica 14. Podaci za regulator varijabilnog protoka za desni separe | 26 |
| Tablica 15. Podaci za regulator varijabilnog protoka za kuhinju..... | 26 |
| Tablica 16. Podaci kuhinjske nape "NEZ - 2000x1600x1600"..... | 27 |
| Tablica 17. Pad tlaka za dobavni kanal | 28 |
| Tablica 18. Pad tlaka za odsisni kanal..... | 28 |
| Tablica 19. Pad tlaka cjevovoda za ventilaciju sanitarne prostorije | 29 |
| Tablica 20. Točke procesa u h-x dijagramu za zimski režim..... | 33 |
| Tablica 21. Točke procesa u h-x dijagramu za ljetni režim | 37 |
| Tablica 22. Tehničke karakteristike radijatora | 44 |
| Tablica 23. Popis instaliranih radijatora..... | 46 |
| Tablica 24. Pad tlaka cjevovoda za radijatorsko grijanje..... | 49 |
| Tablica 25. Pad tlaka cjevovoda za grijač klimatizacijske jedinice | 50 |
| Tablica 26. Pad tlaka cjevovoda za hladnjak klimatizacijske jedinice | 51 |

POPIS DIJAGRAMA

| | |
|--|----|
| Dijagram 1. Potrebna godišnja energija za grijanja prema HRN EN ISO 13 790 | 15 |
| Dijagram 2. Potrebna godišnja energija za hlađenje prema HRN EN ISO 13 790..... | 17 |

POPIS TEHNIČKE DOKUMENTACIJE

- 1/6 Shema regulacije i spajanja grijanja i hlađenja
- 2/6 Shema regulacije i spajanja klimatizacijske jedinice
- 3/6 Shema vertikalnih vodova sustava grijanja i hlađenja
- 4/6 Dispozicija instalacije grijanja i hlađenja
- 5/6 Dispozicija instalacije ventilacijskih kanala
- 6/6 Dispozicija vanjskih ventilacijskih kanala

POPIS OZNAKA

| Oznaka | Jedinica | Opis |
|--------------------------|-------------------|---|
| $H_{T,ie}$ | W/K | koeficijent transmisijskog gubitka od grijanog prostora prema vanjskom okolišu |
| $H_{T,iue}$ | W/K | koeficijent transmisijskog gubitka od grijanog prostora kroz negrijani prostor prema vanjskom okolišu |
| $H_{T,ig}$ | W/K | stacionarni koeficijent transmisijskog gubitka od grijanog prostora prema tlu |
| $H_{T,ij}$ | W/K | koeficijent transmisijskog gubitka od grijanog prostora prema susjednom prostoru grijanom na nižu različitu temperaturu |
| $\theta_{int,i}$ | °C | unutarnja projektna temperatura |
| θ_e | °C | vanjska projektna temperatura |
| $H_{V,i}$ | W/K | koeficijent ventilacijskih gubitka |
| \dot{V}_i | m ³ /s | protok zraka u grijani prostor |
| ρ_z | kg/m ³ | gustoća zraka pri unutarnjoj projektnoj temperaturi |
| V_{inf} | m ³ /h | protok zraka u prostoriju uslijed infiltracije kroz zazor |
| $V_{su,i}$ | m ³ /h | količina zraka dovedena mehaničkim sustavom ventilacije |
| $V_{m\acute{e}ch,inf,i}$ | m ³ /h | višak odvedenog zraka iz prostorije |
| $\theta_{su,i}$ | °C | temperatura dobavnog zraka u zimskom režimu |
| $f_{V,i}$ | - | faktor smanjenja temperaturne razlike ventilacijskih gubitaka |
| c_p | kJ/kgK | specifični toplinski kapacitet zraka pri unutarnjoj projektnoj temperaturi |
| A_i | m ² | korisna površina poda grijanog prostora uvećana za 1/2 površine zidova |
| f_{RH} | W/m ² | korekcijski faktor ponovnog zagrijavanja |
| Φ_{UN} | W | ukupno unutarnje toplinsko opterećenje - unutarnji izvori topline |
| Φ_{VANJ} | W | ukupno vanjsko toplinsko opterećenje - vanjski izvori topline |
| Φ_{OS} | W | toplinski tok kojeg odaju ljudi |
| Φ_{RAS} | W | toplinski tok od rasvjetnih uređaja |
| Φ_{SUO} | W | toplinski tok koji odaju strojevi, uređaji i ostala oprema |
| Φ_{U-ZID} | W | toplinski tok iz susjednih prostorija provođenjem ili konvekcijom kroz unutarnji zid, pod ili strop |
| Φ_{PROL} | W | toplinski tok koji odaju predmeti pri prolasku kroz prostoriju |
| Φ_{OST} | W | toplinski tok od ostalih izvora |

| | | |
|----------------------|--------------------|--|
| n | - | broj osoba u prostoru |
| Φ_o | W | toplinski tok od jedne osobe |
| S_{UN} | - | faktor toplinskog opterećenja za unutarnje izvore |
| P_{RAS} | W | ukupni električni učinak svih rasvjetnih tijela prostorije |
| I_{IP} | - | faktor istovremenosti rasvjete |
| μ_{OR} | - | stupanj toplinskog opterećenja prostorije rasvjetom |
| P_{SUO} | W | nazivni učinak stroja, uređaja ili opreme |
| I_{IS} | - | stupanj istovremenosti pogona |
| μ_{OS} | - | stupanj opterećenja stroja, uređaja ili opreme |
| η | - | stupanj djelovanja motora |
| k_{U-ZID} | W/m ² K | koeficijent prolaza topline pregradbenog zida, stropa ili poda |
| A_{U-ZID} | m ² | površina pregradbenog zida, stropa ili poda |
| θ_{sp} | °C | temperatura zraka u susjednoj prostoriji ili temperatura tla |
| θ_i | °C | temperatura zraka u prostoriji |
| Φ_{V-ZID} | W | toplinski tok iz okoline provođenjem i konvekcijom kroz vanjski zid ili krov |
| $\Phi_{PROZ-KONV}$ | W | toplinski tok iz okoline provođenjem i konvekcijom kroz staklo |
| $\Phi_{PROZ-ZR}$ | W | toplinski tok doveden iz okoliša zračenjem kroz staklo |
| Φ_{VENT} | W | toplinski tok uslijed ventilacije |
| k_{V-ZID} | W/m ² K | koeficijent prolaza topline vanjskog zida ili krova |
| A_{U-ZID} | m ² | površina staklenog otvora |
| $\Delta\theta_{ekv}$ | [°C | ekvivalentna razlika temperatura koja uzima u obzir promjenu temperature plohe stijenke zida zbog zračenja |
| k_{PROZ} | W/m ² K | koeficijent prolaza topline prozora |
| A_{U-ZID} | m ² | površina prozora |
| θ_a | °C | temperatura vanjskog zraka |
| $A_{PROZ-OS}$ | m ² | površina osunčanog dijela staklene plohe pri čemu se uzimaju u obzir građevinski elementi oko prozora koji se mogu zasjeniti |
| I_{UK-MAX} | W/K | ukupno maksimalno zračenje |
| $A_{PROZ-ST}$ | m ² | ukupna površina ostakljene plohe (bez površine otvora) |
| g | - | udio stakla u prozoru |
| A_{PROZ} | m ² | površina prozora |
| $I_{RASP-MAX}$ | W/K | maksimalno raspršeno (difuzno) zračenje na plohu |
| b_{PR} | - | faktor propusnosti ostakljene plohe |
| s_V | - | faktor toplinskog opterećenja za vanjske izvore topline |
| $Q_{H,nd,cont}$ | kWh | potrebna toplinska energija za grijanje pri kontinuiranom radu |
| $Q_{H,ht}$ | kWh | ukupna izmjenjena toplinska energija u periodu grijanja |

| | | |
|---------------------|----------------------|--|
| $\eta_{H,gn}$ | - | faktor iskorištenja toplinskih dobitaka |
| $Q_{H,gn}$ | kWh | ukupni toplinski dobitci zgrade u periodu grijanja (od osoba, uređaja, rasvjete i sunčevog zračenje) |
| Q_{Tr} | kWh | izmjenjena toplinska energija transmisijom za proračunsku zonu |
| Q_{Ve} | kWh | potrebna toplinska energija za ventilaciju za proračunsku zonu |
| Q_{int} | kWh | unutarnji toplinski dobitci zgrade (od osoba, uređaja, rasvjete) |
| Q_{sol} | kWh | toplinski dobitci od Sunčeva zračenja |
| H_{Tr} | W/K | koeficijent transmisijske izmjene topline proračunske zone |
| H_{Ve} | W/K | koeficijent ventilacijske izmjene topline proračunske zone |
| t | h | trajanje proračunskog razdoblja |
| θ_i | °C | unutarnja projektna temperatura prostorije unutar zone |
| A_i | m ² | neto površina poda prostora različite temperature unutar pojedine zone |
| $\Phi_{sol,mn,k}$ | W | srednji toplinski tok od Sunčevog izvora kroz "k"-ti građevni dio u grijani prostor |
| $\Phi_{sol,mn,u,l}$ | W | srednji toplinski tok od Sunčevog izvora kroz "l"-ti građevni dio u susjedni negrijani prostor |
| $b_{tr,l}$ | - | faktor smanjenja za susjedni negrijani prostor s unutarnjim toplinskim izvorom "l" |
| $F_{sh,ob}$ | - | faktor zasjenjenja od vanjskih prepreka direktnom upadu Sunčevog zračenja |
| $I_{S,k}$ | W/m ² | srednji toplinski tok od Sunčevog zračenja na površinu građevnog dijela "k" za mjesečni proračun |
| $A_{sol,k}$ | m ² | efektivna površina otvora "k" na koju upada Sunčevo zračenje |
| $F_{r,k}$ | - | faktor oblika između otvora "k" i neba |
| $\Phi_{r,k}$ | W | toplinski tok zračenjem od površine otvora "k" prema nebu |
| a_H | - | bezdimenzijski parametar ovisan o vremenskoj konstanti zgrade |
| y_H | - | omjer toplinskih dobitaka i ukupne izmjenjene topline transmisijom i ventilacijom u režimu grijanja |
| $Q_{H,nd,rel}$ | kWh | relativna vrijednost godišnje potrebne toplinske energije za grijanje |
| $Q''_{H,nd,ref}$ | kWh/m ³ a | specifična energija za grijanje za referentne klimatske podatke |
| $Q''_{H,nd,dop}$ | kWh/m ³ a | dopuštena godišnja potreba toplinske energije za grijanje |
| f_o | - | faktor oblika zgrade (odnos površine oplošja grijanog prostora i volumena grijanog prostora) |
| $Q_{C,nd,cont}$ | kWh | potrebna toplinska energija za hlađenje pri kontinuiranom |

| | | |
|----------------------|-------------------|--|
| | | radu |
| $Q_{C,gn}$ | kWh | ukupni toplinski dobici zgrade u periodu hlađenja (ljudi, rasvjeta, uređaji, solarni dobici) |
| $Q_{C,ht}$ | kWh | ukupno izmjenjena toplinska energija u periodu hlađenja |
| $\eta_{C,ls}$ | - | faktor iskorištenja toplinskih gubitaka kod hlađenja |
| $\theta_{int,C,s}$ | °C | unutarnja postavna temperatura za hlađenje prostora “s” površine $A_{f,s}$ unutar zone |
| $\theta_{int,C}$ | °C | unutarnja proračunska temperatura hladene zone |
| a_C | - | bezdimenzijski parametar ovisan o vremenskoj konstanti zgrade τ |
| y_C | - | omjer toplinskih dobitaka i ukupne izmjenjene topline transmisijom i ventilacijom u režimu hlađenja |
| \dot{V}_{DZ} | m ³ /h | protok dobavnog zraka |
| Φ_{os} | W | osjetno toplinsko opterećenje |
| Φ_{lat} | W | latentno toplinsko opterećenje |
| ρ | kg/m ³ | gustoća zraka |
| c_p | kJ/kgK | specifični toplinski kapacitet |
| r_o | kJ/kg | toplina isparavanja |
| Δt_{AC} | K | temperaturna razlika za hlađenje |
| Δx_{AC} | g/kg | razlika sadržaja vlage između dobavnog i povratnog zraka |
| ϑ | °C | temperatura vanjskog zraka |
| φ | % | relativna vlažnost zraka |
| x | g/kg | sadržaj vlage u zraku |
| Φ_{HL} | W | kapacitet hladnjaka |
| $\Phi_{pov.top}$ | W | kapacitet pločastog rekuperatora |
| Φ_H | W | učinak po radijatorskom članku prema zadanim temperaturnim uvjetima |
| $\Phi_{H,N}$ | W | učinak po radijatorskom članku prema normi EN 442 za temperaturni režim 75/65°C pri temperaturi zraka 20°C |
| $\Delta\theta_{m,N}$ | °C | srednja temperaturna razlika između ogrjevnog tijela i zraka u prostoriji prema EN 442 |
| $\Delta\theta_m$ | °C | srednja temperaturna razlika između ogrjevnog tijela i zraka u prostoriji prema zadanim uvjetima |
| Φ_n | W | projektno toplinsko opterećenje prostorije |
| Φ_i | W | instalirani toplinski učin prostorije |
| $\Phi_{i(rad)}$ | W | instalirani toplinski učin radijatora u prostoriji |
| Δp_T | Pa | ukupni pad tlaka |
| Δp_F | Pa | pad tlaka uslijed trenja |
| Δp_L | Pa | lokalni pad tlaka u elementima poput kotlova, ogrijevnih tijela, ventila, lukova, koljena T-spojeva itd |

| | | |
|----------------------|-----|--|
| $V_{sustava}$ | L | volumen hladne vode |
| $\Delta V_{sustava}$ | L | povećanje volumena uslijed zagrijavanja vode |
| V_V | L | dodatni volumen (zaliha) |
| p_e | bar | krajnji tlak sustava |
| $p_{sig.ventil}$ | bar | tlak otvaranja sigurnog ventila |
| p_o | bar | primarni tlak ekspanzijske posude |
| $V_{n,min}$ | L | minimalni volumen ekspanzijske posude |

SAŽETAK

U ovom radu prikazano je projektno rješenje sustava grijanja, hlađenja i ventilacije za rekonstrukciju restorana „Hajdučke Vrleti“. Restoran se nalazi u sklopu Motela „Hajdučke Vrleti“ na području grada Splita. Restoran se sastoji od dijela restorana u kojemu se objeđuje, dva separea namjenjena za pušače, dva WC-a, kuhinje te prostora za ostavu. Za restoran, dva separea i kuhinju potrebno je predvidjeti sustav hlađenja i ventilaciju kao i za sanitarne prostorije. Cijeli motel ima instalirano toplovodno grijanje s radijatorima kao ogrijevnim tijelima. Kao izvor toplinske energije koristi se kotao na pelet. Temperaturni režim grijanja je 80/60°C. Za restoran je potrebno proračunati radijatorsko grijanje. Za potrebe ventilacije i hlađenja predviđen je centralni jednokanalni zračni sustav s promjenjivim protokom zraka s VAV (Variable Air Volume) regulacijskim ventilima. Sustav povrata topline klimatizacijske jedinice predviđen je s pločastim rekuperatorom. U svrhu ventilacije sanitarnih prostora koristi se lokalna odsisna ventilacija, a u kuhinji postojeće odsisne nape.

U prilogu se nalaze tablice s proračunima, rezultatima, crteži koji prikazuju raspored opreme te shemu instalacije grijanja, hlađenja, ventilacije kao i prikaz automatske regulacije.

Ključne riječi: grijanje, hlađenje, ventilacije

SUMMARY

This thesis presents the project solution for the reconstruction of the restaurant Hajdučke Vrleti's HVAC system. The restaurant is located at the area of Split and is a part of Hajdučke Vrleti motel. The restaurant has a dining area, two separated smoking zones, two toilets, a kitchen and a keeping room. The task is to design the cooling system and ventilation for the restaurant, two smoking zones and the kitchen as well as for the sanitary rooms. The motel has installed the hot water heating system where the rooms are heated by radiators. As a heat source, the pellet boiler is used. The heating temperature regime is 80°C feed temperature at heater outlet and 60°C return temperature at heater inlet. The radiator heating needs to be inspected for the restaurant. The ventilation and cooling requirements are met by applying the central air system with one supply duct that supplies air by varying the air flow rate and contains the VAV (Varijable Air Volume) valves. The air conditioning system is designed with a plate heat recovery unit. Within the sanitary rooms the local exhaust ventilation is applied, while the existing kitchen hoods are used in the kitchen.

The tables with the calculations and results are given in the appendix of the thesis. Furthermore, the drawings that show the equipment arrangement and the heating, cooling and ventilation installation schemes together with the automatic control schemes are also part of the appendix.

Key words: heating, cooling, ventilation

1. UVOD

Funkcija GViK sustava je ostvarenje što ugodnijeg stanja za korisnike. Ne postoji određen skup stanja okoliša u kojem bi baš svaka osoba iskazala zadovoljstvo. Prema tome zadatak GViK sustava je osiguravanje uvjeta koji odgovaraju najvećem mogućem broju osoba.

U ovom diplomskom radu prikazan je projekt sustava djelomične klimatizacije odnosno grijanja, hlađenja i ventilacije restorana "Hajdučke Vrleti" u sklopu poslovnog objekta Motela „Hajdučke Vrleti“ na području grada Splita. Na raspolaganju je arhitektonska podloga. Potrebno je predvidjeti zračno-vodeni sustav s ventilacijom, korištenje već postojećeg toplovodnog kotla na pelet, te ugradnja dizalice topline zrak-voda za potrebe hlađenja. Temperaturni režim vode za grijanje je 80/60°C, dok je za hlađenje 7/12°C. Zračni sustav će biti izveden kao sustav centralne niskotlačne klimatizacije s povratom topline iz istrošenog zraka. Zračni sustav ima zadatak osigurati dva glavna zahtjeva za toplinskom i rashladnom energijom a to su:

- pokrivanje ventilacijskih gubitaka mehaničke ventilacije u zimskom periodu
- pokrivanje ukupnog projektnog toplinskog opterećenja u ljetnom periodu.

Radijatorsko grijanje pokriva projektno toplinsko opterećenje u zimskom periodu. Ogrijevna tijela za grijanje su već postojeći radijatori. Projekt se temelji na proračunu toplinske bilance za zimsko i ljetno razdoblje, toplinske i količinske bilance zračnog sustava, hidrauličkih proračuna zračnih kanala, hidrauličkih proračuna cijevne mreže razvoda tople i hladne vode, te svih ostalih proračuna koji su potrebni, a definiraju odabir opreme. Ventilacijske potrebe proračunat će se poštujući pravila prema Zakonu o ograničenju uporabe duhanskih proizvoda.

2. PROJEKTNI PODACI

Vanjski projektni uvjeti za Split prema "Tehničkom propisu za projektiranje, prilog E", su:

- Zima: $\vartheta = -3,0\text{ }^{\circ}\text{C}$, $\varphi = 90\%$, $x=2,50\text{ g/kg}$
- Ljeto : $\vartheta = 32,9\text{ }^{\circ}\text{C}$, $\varphi = 30\%$, $x=9,00\text{ g/kg}$

Unutarnji projektni uvjeti:

Restoran:

Ventilacija: 30-50 m³/h po osobi, stanje ubacivanja; zima: 20°C, ljeto: 16°C
Grijanje: vodeni sustav, radijatori 80/60°C, željena temp. u prostoru 22°C
Hlađenje: klimatizacijska jedinica, distributeri, kanali, željena temp. u prostoru 24°C

Separe - prostor za pušače:

Ventilacija: 50-70 m³/h po osobi, stanje ubacivanja; zima: 20°C, ljeto: 16°C
Grijanje: vodeni sustav, radijatori 80/60°C, željena temp. u prostoru 22°C
Hlađenje: klimatizacijska jedinica, distributeri, kanali, željena temp. u prostoru 24°C

Separe - prostor za pušače:

Ventilacija: 50-70 m³/h po osobi, stanje ubacivanja; zima: 20°C, ljeto: 16°C
Grijanje: vodeni sustav, radijatori 80/60°C, željena temp. u prostoru 22°C
Hlađenje: klimatizacijska jedinica, distributeri, kanali, željena temp. u prostoru 24°C

Kuhinja:

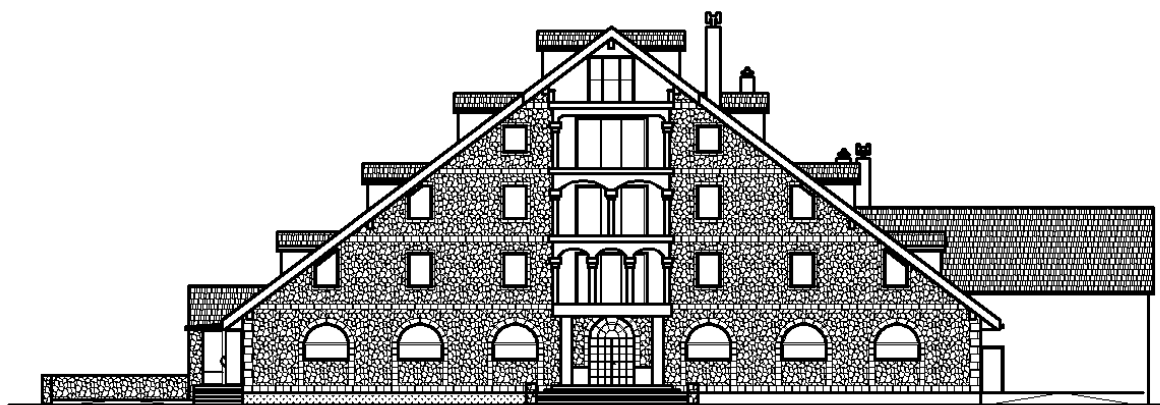
Ventilacija: vanjski zrak 25% od odsisa eko-nape, zima: 20°C, ljeto: 16°C
Grijanje: vodeni sustav, radijatori 80/60°C, željena temp. u prostoru 22°C
Hlađenje: klimatizacijska jedinica, distributeri, kanali, željena temp. u prostoru 24°C

Sanitarne prostorije:

Ventilacija: odsisna ventilacija 8 izmjena/h

3. OPIS ZGRADE

Motel „Hajdučke Vrleti“ sastoji se od podruma, prizemlja te četiri kata. Restoran se nalazi u prizemlju cijelog motela. Ulaz u motel dograđuje se sa sjevernog dijela zgrade te nije prikazan na postojećoj arhitektonskoj podlozi. Motel se proteže na sva četiri kata. Podrum motela služi kao kotlovnica. U njemu je postojeći vodeni sustav radijatorskog grijanja. Izvor toplinske energije je kotao na pelet. Prizemlje je restoran koji je ukupne korisne površine 313 m². Restoran se sastoji od dijela koji je namijenjen kao prostor za objede, dva separea za pušače, dvije sanitarne prostorije, kuhinja te prostor za ostavu. Istočno pročelje motela prikazano je na slici gdje se vidi ulaz u restoran.



Slika 1. Istočno pročelje Motela

Sa stražnje strane restorana nalazi se dograđeni prostor koji je predviđen za smještaj klimatizacijske jedinice, spremnika hladne vode za potrebe hlađenja, smještaja elektro ormara, regulacije te sve opreme koja je potrebna za sustav hlađenja i ventilacije. U podrumu ostaje postojeća kotlovnica. U kotlovnici je potrebno dodati pumpu za grijač klimatizacijske jedinice, te instalaciju provesti do klimatizacijske jedinice kroz ostavu restorana i kuhinju.

4. PRORAČUN TOPLINSKOG OPTEREĆENJA ZA GRIJANJE I HLAĐENJE

Za proračun toplinskog opterećenja, bilo za grijanje ili hlađenje potrebno je poznavati karakteristike građevnih elemenata zgrade s kojima se računaju koeficijenti prolaza topline, te očitavaju faktori propusnosti, faktori zračenja i tako dalje. Građevni dijelovi zgrade i svi podaci dostupni su u arhitektonskoj podlozi. Uz podatke građevnih dijelova, dostupni su podaci od Sunčevom zračenju za primorsku Hrvatsku.

4.1. Proračun koeficijenta prolaza topline prema HRN EN ISO 6946

Koeficijenti prolaza topline građevnih elemenata potrebni za daljnje proračune dobivaju se iz dimenzija te toplinskih karakteristika pojedinog sloja materijala u građevnom elementu. Oni ovise o materijalu od kojeg je pojedini građevni element izrađen te o debljinama pojedinih slojeva korištenih materijala. Uz podatke građevnih elemenata dobivenih od arhitekta, te arhitektonskoj podlozi za navedenu zgradu, proračunati su koeficijenti prolaza topline zidova, podova i stropova prema normi HRN EN ISO 6946. Koeficijenti prolaza topline za prozore i vrata, uzeti su prema vrijednostima proizvođača, a prikazani su u tablici 1. Kompletan proračun priložen je u prilogu A.

Tablica 1. Koeficijenti prolaza topline

| Oznaka | Građevni element | U [W/m ² K] |
|--------|------------------|------------------------|
| POD | Pod prema tlu | 0,83 |
| STP | Strop | 0,95 |
| ZID 1 | Vanjski zid | 0,31 |
| ZID 2 | Unutarnji zid | 2,26 |
| PR | Vanjski prozor | 1,80 |
| VR | Vanjska vrata | 1,80 |

4.2. Proračun projektnog toplinskog opterećenja prema HRN EN 12831

Norma definira proračun potrebnog toplinskog učinka za održavanje unutarnje projektne temperature prostorije, pri vanjskim projektnim uvjetima. Projektni toplinski gubici se računaju za svaku grijanu prostoriju. Ti iznosi se sumiraju i dobivaju ukupni toplinski gubici

zgrade. Prema normi dijele se na transmisivne (T), ventilacijske (V) i toplinu potrebnu za ponovno zagrijavanje (RH) uslijed noćnog prestanka rada.

4.2.1. Transmisivni gubici

Transmisivni gubici su gubici uslijed izmjene topline iz prostorije kroz građevne elemente prema prostoru niže temperature, prema vanjskom okolišu, susjednim negrijanim prostorijama, susjednim prostorijama grijanim na nižu temperaturu te prema tlu. Za određivanje ukupnih transmisivnih gubitaka grijanog prostora koristi se sljedeća formula:

$$\Phi_{T,i} = (H_{T,ie} + H_{T,iue} + H_{T,ig} + H_{T,ij}) \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e) \quad [W]$$

gdje su;

- $H_{T,ie}$ - koeficijent transmisivnog gubitka od grijanog prostora prema vanjskom okolišu (W/K)
- $H_{T,iue}$ - koeficijent transmisivnog gubitka od grijanog prostora kroz negrijani prostor prema vanjskom okolišu (W/K)
- $H_{T,ig}$ - stacionarni koeficijent transmisivnog gubitka od grijanog prostora prema tlu (W/K)
- $H_{T,ij}$ - koeficijent transmisivnog gubitka od grijanog prostora prema susjednom prostoru grijanom na nižu različitu temperaturu (W/K)
- $\theta_{int,i}$ - unutarnja projektana temperatura (°C)
- θ_e - vanjska projektana temperatura (°C)

4.2.2. Ventilacijski gubici

Ventilacijski gubici su gubici strujanja zraka kroz ovojnicu zgrade i između pojedinih njezinih dijelova, odnosno prostorija, te prisilno dovođenje zraka. Za određivanje ventilacijskih gubitaka koristi se sljedeća formula;

$$\Phi_{V,i} = H_{V,i} \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e) \quad [W]$$

gdje je;

- $H_{V,i}$ - koeficijent ventilacijskih gubitaka (W/K)

Za određivanje koeficijenta ventilacijskih gubitaka koristi se sljedeća formula;

$$H_{V,i} = \dot{V}_i \cdot \rho_z \cdot c_p \quad [W/K]$$

gdje su;

- ρ_z - gustoća zraka pri $\theta_{int,i}$ [kg/m³]
- c_p - specifični toplinski kapacitet zraka pri $\theta_{int,i}$ [kJ/kgK]
- \dot{V}_i - protok zraka u grijani prostor [m³/s] a računa se prema formuli:

$$V_i = V_{inf} + V_{su,i} \cdot f_{V,i} + V_{mech,inf,i} \quad [m^3/h]$$

- V_{inf} - protok zraka u prostoriju uslijed infiltracija kroz zazore [m³/h]
- $V_{su,i}$ - količina zraka dovedena mehaničkim sustavom ventilacije [m³/h]
- $V_{mech,inf,i}$ - višak odvedenog zraka iz prostorije [m³/h]
- $f_{V,i}$ - faktor smanjenja temperaturne razlike a računa se prema formuli:

$$f_{V,i} = \frac{\vartheta_{int,i} - \vartheta_{su,i}}{\vartheta_{int,i} - \vartheta_e}$$

- $\theta_{su,i}$ - temperatura dobavnog zraka 20°C

Višak odvedenog zraka može se odrediti prema formuli za cijelu zgradu:

$$V_{mech,inf} = \max(V_{pz} - V_{dz}; 0) \quad [m^3/h]$$

Za svaku prostoriju potrebno je poznavati protok zraka mehaničkom ventilacijom. Protok zraka može se odrediti prema:

1. Maksimalnom protoku zraka u prostoriju uslijed infiltracije kroz zazore prozora i vrata
2. Minimalan broj izmjena zraka po osobi u prostoru
3. Minimalni protok prema projektnom rashladnom opterećenju za svaku prostoriju.

U restoranu je potrebno održati stanje pretlaka. U ovom proračunu utjecajan je minimalni broj izmjena zraka po osobi u prostoru i minimalni protok prema projektnom rashladnom opterećenju. Protok zraka uslijed infiltracije je manjeg značaja zbog održavanja pretlaka u restoranu.

4.2.3. Gubici zbog prekida grijanja

Zbroju transmisijskih i ventilacijskih gubitaka potrebno je dodati i toplinski tok potreban za zagrijavanje prostora uslijed prekida grijanja. U slučaju prekida rada sustava grijanja preko noći, temperatura prostorije opada. Toplina za ponovno zagrijavanje ovisi o;

- toplinskom kapacitetu elemenata građevine
- vremenu zagrijavanja
- padu temperature tijekom prekida grijanja
- svojstvima regulacije

Toplina za ponovno zagrijavanje računa se prema formuli:

$$\Phi_{RH,i} = A_i \cdot f_{RH} \quad [W]$$

gdje su;

- A_i - korisna površina poda grijanog prostora uvećana za 1/2 površine zidova [m^2]
- f_{RH} - korekcijski faktor ponovnog zagrijavanja [W/m^2]

Korekcijski faktor ovisi o vremenu zagrijavanja i pretpostavljenom padu temperature za vrijeme grijanja. Korekcijski faktori različiti su za stambene i nestambene zgrade. Za poslovni prostor pretpostavljen je pad temperature od 3 K, uz vrijeme zagrijavanja 3h. Sukladno normi odabrani su korekcijski faktori, koji se množe sa površinom prostorije, te dodaju na ukupan potrebni toplinski učinak potreban za grijanje prostorije. Detaljan proračun prikazan je u prilogu B.

4.2.4. Prikaz ukupnog projektnog toplinskog opterećenja

Proračun je proveden u softveru "Microsoft Office Excel 2007", te su dobivene vrijednosti toplinskih gubitaka za svaku grijanu prostoriju . Rezultati su prikazani u tablici 2.

Tablica 2. Rezultati proračuna toplinskih gubitaka

| Prostorija | Oznaka | Φ_T | Φ_V | Φ_{RH} |
|---------------|--------|----------|----------|-------------|
| | | [W] | [W] | [W] |
| Restoran | P 01 | 2 670,63 | 4 331,38 | 3 876,08 |
| Separe lijevi | P 02 | 1 390,54 | 1 330,19 | 830,24 |
| Separe desni | P 03 | 1 425,68 | 886,28 | 550,20 |

Ukupno projektno toplinsko opterećenje prema HRN EN 12831 iznosi 16,983 kW, te se ta vrijednost koristi za dimenzioniranje radijatorskog sustava grijanja.

4.3. Proračun projektnog rahladnog opterećenja prema VDI 2078

Prema VDI 2078 ukupni toplinski dobici prostorije zbroj su vanjskog i unutarnjeg toplinskog opterećenja prema formuli:

$$\Phi_{UK} = \Phi_{UN} + \Phi_{VANJ} [W]$$

gdje su;

- Φ_{UN} - ukupno unutarnje toplinsko opterećenje - unutarnji izvori topline [W]
- Φ_{VANJ} - ukupno vanjsko toplinsko opterećenje - vanjski izvori topline [W]

4.3.1. Unutarnji izvori topline

Unutarnji toplinski dobici računaju se prema formuli:

$$\Phi_{UN} = \Phi_{OS} + \Phi_{RAS} + \Phi_{SUO} + \Phi_{U-ZID} + \Phi_{PROL} + \Phi_{OST} [W]$$

gdje su;

- Φ_{OS} - toplinski tok kojeg odaju ljudi [W]
- Φ_{RAS} - toplinski tok od rasvjetnih uređaja [W]
- Φ_{SUO} - toplinski tok kojeg odaju strojevi, uređaji i ostala oprema [W]
- Φ_{U-ZID} - toplinski tok iz susjednih prostorija provođenjem ili konvekcijom kroz unutarnji zid, pod ili strop [W]
- Φ_{PROL} - toplinski tok kojeg odaju predmeti pri prolasku kroz prostoriju [W]
- Φ_{OST} - toplinski tok od ostalih izvora [W]

Toplina koju odaju ljudi računa se prema formuli:

$$\Phi_{OS} = n \cdot \Phi_o \cdot s_{UN} [W]$$

gdje su;

- n - broj osoba u prostoru [-]
- Φ_o - toplinski tok od jedne osobe [W]
- s_{UN} - faktor toplinskog opterećenja za unutarnje izvore [-]

Ukupna toplina koju odaju osobe uzima se iz tablica za različite aktivnosti.

| Razina aktivnosti | Topl. tok [W] Vlaga [g/h] | Temperatura zraka u pros. [°C] | | |
|-------------------------------|------------------------------|--------------------------------|-----|-----|
| | | 20 | 22 | 24 |
| Sjedeći ili lakši stojeći rad | Φ_{ukupno} | 120 | 120 | 115 |
| | Φ_{osjetno} | 95 | 90 | 75 |
| | Φ_{latentno} | 25 | 25 | 40 |
| | q_v | 35 | 40 | 60 |
| Teži rad | Φ_{ukupno} | 190 | 190 | 190 |
| | Φ_{osjetno} | 115 | 105 | 95 |
| | Φ_{latentno} | 75 | 85 | 95 |
| | q_v | 110 | 125 | 140 |
| Teški fizički rad | Φ_{ukupno} | 270 | 270 | 270 |
| | Φ_{osjetno} | 140 | 120 | 110 |
| | Φ_{latentno} | 130 | 150 | 160 |
| | q_v | 165 | 215 | 230 |

Odabran je lakši fizički rad te je pomnožen sa brojem osoba u prostorijama.

Toplina koju odaju rasvjetna tijela računa se prema formuli:

$$\Phi_{RAS} = P_{RAS} \cdot I_{IP} \cdot \mu_{OR} \cdot S_{UN} [W]$$

gdje su;

- P_{RAS} - ukupni električni učinak svih rasvjetnih tijela prostorije [W]
- I_{IP} - faktor istovremenosti rasvjete [-]
- μ_{OR} - stupanj toplinskog opterećenja prostorije rasvjetom [-]

Toplina koju odaju strojevi, uređaji i ostala oprema računa se prema formuli:

$$\Phi_{SVO} = I_{IS} \cdot S_{UN} \cdot \sum \frac{P_{SVO}}{\eta} \cdot \mu_{OR} [W]$$

gdje su;

- P_{SVO} - nazivni učinak stroja, uređaja ili opreme [W]
- I_{IS} - stupanj istovremenosti pogona [-]
- μ_{OS} - stupanj opterećenja stroja, uređaja ili opreme [-]
- η - stupanj djelovanja motora [-]

Toplina dovedena iz susjednih prostorija provođenjem i konvekcijom kroz unutarnji zid, pod ili strop računa se prema formuli:

$$\Phi_{U-ZID} = k_{U-ZID} \cdot A_{U-ZID} \cdot (\theta_{sp} - \theta_i) [W]$$

gdje su;

- k_{U-ZID} - koeficijent prolaza topline pregradbenog zida, stropa ili poda [W/m^2K]
- A_{U-ZID} - površina pregradbenog zida, stropa ili poda [m^2]
- θ_{sp} - temperatura zraka u susjednoj prostoriji ili temperatura tla [$^{\circ}C$]
- θ_i - temperatura zraka u prostoriji [$^{\circ}C$]

4.3.2. Vanjski izvori topline

Vanjski toplinski dobici računaju se prema formuli:

$$\Phi_{VANJ} = \Phi_{V-ZID} + \Phi_{PROZ-KONV} + \Phi_{PROZ-ZR} + \Phi_{VENT} [W]$$

gdje su;

- Φ_{V-ZID} - toplinski tok iz okolina provođenjem i konvekcijom kroz zid ili krov [W]
- $\Phi_{PROZ-KONV}$ - toplinski tok iz okoline provođenjem i konvekcijom kroz staklo [W]
- $\Phi_{PROZ-ZR}$ - toplinski tok doveden iz okoliša zračenjem kroz staklo [W]
- Φ_{VENT} - toplinski tok uslijed ventilacije [W]

Toplinski tok provođenjem i konvekcijom kroz vanjski zid ili krov iz okoline računa se prema formuli:

$$\Phi_{V-ZID} = k_{V-ZID} \cdot A_{U-ZID} \cdot \Delta\theta_{ekv} [W]$$

gdje su;

- k_{V-ZID} - koeficijent prolaza topline vanjskog zida ili krova [W/m^2K]
- A_{U-ZID} - površina staklenog otvora [m^2]
- $\Delta\theta_{ekv}$ - ekvivalentna razlika temperatura koja uzima u obzir promjenu temperature plohe stijenke zida zbog zračenja [$^{\circ}C$]

Toplinski tok doveden iz okoline provođenjem i konvekcijom kroz ostakljene plohe računa se prema formuli:

$$\Phi_{PROZ-KONV} = k_{PROZ} \cdot A_{PROZ} \cdot (\theta_a - \theta_i) [W]$$

gdje su;

- k_{PROZ} - koeficijent prolaza topline prozora [W/m^2K]
- A_{U-ZID} - površina prozora [m^2]
- θ_a - temperatura vanjskog zraka [$^{\circ}C$]

Toplinski tok iz okoline zračenjem kroz ostakljene plohe računa se prema formuli:

$$\Phi_{PROZ-ZR} = [A_{PROZ-OS} \cdot I_{UK-MAX} + ([A_{PROZ-ST} \cdot A_{PROZ-OS}) \cdot I_{RASP-MAX}] \cdot b_{PR} \cdot s_V [W]$$

gdje su;

- $A_{PROZ-OS}$ - površina osunčanog dijela staklene plohe pri čemu se uzimaju u obzir građevinski elementi oko prozora koji se mogu zasjeniti [m^2]
- I_{UK-MAX} - ukupno maksimalno zračenje [W/K]
- $A_{PROZ-ST}$ - ukupna površina ostakljene plohe (bez površine otvora) koja se određuje izrazom:

$$A_{PROZ-ST} = A_{PROZ} \cdot g [W]$$

- g - udio stakla u prozoru [-]
- A_{PROZ} - površina prozora [m^2]
- $I_{RASP-MAX}$ - maksimalno raspršeno (difuzno) zračenje na plohu [W/K]
- b_{PR} - faktor propusnosti ostakljene plohe [-]
- s_V - faktor toplinskog opterećenja za vanjske izvore topline [-]

Toplinski tok dobitaka uslijed ventilacije odnosi se samo na infiltraciju.

4.3.3. Prikaz ukupnog rashladnog opterećenja

Proračun je proveden u softveru "Microsoft Office Excel 2007", te su dobivene vrijednosti toplinskih gubitaka za svaku grijanu prostoriju . Rezultati su prikazani u tablici 3.

Tablica 3. Rezultati proračuna toplinskog opterećenja

| Prostorija | Oznaka | Φ_{UN} | | Φ_{VANJ} | | | |
|---------------|--------|-------------|--------------|----------------|--------------------|------------------|---------------|
| | | Φ_{OS} | Φ_{RAD} | Φ_{V-ZID} | $\Phi_{PROZ-KONV}$ | $\Phi_{PROZ-ZR}$ | Φ_{VENT} |
| | | W | W | W | W | W | W |
| Restoran | P 01 | 12 000,00 | 1 383,60 | 32,33 | 56,13 | 1294,84 | 139,05 |
| Separe lijevi | P 02 | 2 700,00 | 296,58 | 177,38 | 205,74 | 1477,18 | 29,81 |
| Separe desni | P 03 | 1 800,00 | 195,42 | 254,67 | 330,58 | 289,02 | 19,76 |

Detaljan proračun prikazan je u prilogu C. Za dimenzioniranje potrebnog rashladnog učinka zbrajaju se sve vrijednosti za isto doba dana.

4.4. Proračun potrebne godišnje energije za grijanje prema HRN EN ISO 13 790

Godišnja potrebna energija za grijanje je računski određena količina topline koju sustavom grijanja, treba dovesti tijekom jedne godine u restoran, za održavanje unutarnje projektne temperature, tijekom razdoblja grijanja. Proračun se vrši za kvazistacionarne uvjete unutarnjeg i vanjskog okoliša. Rezultat se dobije u jednom prolazu kroz normirani algoritam. Potrebna toplinska energija za grijanje računa se prema formuli:

$$Q_{H,nd,cont} = Q_{H,ht} - \eta_{H,gn} Q_{H,gn} \quad [kWh]$$

$$Q_{H,ht} = Q_{Tr} + Q_{Vs} \quad [kWh]$$

$$Q_{H,gn} = Q_{int} + Q_{sol} \quad [kWh]$$

gdje su;

- $Q_{H,nd,cont}$ - potrebna toplinska energija za grijanje pri kontinuiranom radu (kWh)
- $Q_{H,ht}$ - ukupna izmjenjena toplinska energija u periodu grijanja (kWh)
- $\eta_{H,gn}$ - faktor iskorištenja toplinskih dobitaka (-)
- $Q_{H,gn}$ - ukupni toplinski dobitci zgrade u periodu grijanja (od osoba, uređaja, rasvjete i Sunčevog zračenja) (kWh)
- Q_{Tr} - izmjenjena toplinska energija transmisijom za proračunsku zonu (kWh)
- Q_{Vs} - potrebna toplinska energija za ventilaciju za proračunsku zonu (kWh)
- Q_{int} - unutarnji toplinski dobitci zgrade (od osoba, uređaja, rasvjete) (kWh)
- Q_{sol} - toplinski dobitci od Sunčeva zračenja (kWh)

Izmijenjena toplinska energija transmisijom i ventilacijom proračunske zone za promatrani period računa se pomoću koeficijenta toplinske izmjene topline H (W/K):

$$Q_{Tr} = \frac{H_{Tr}}{1000} \cdot (\theta_{int,H} - \theta_s) \cdot t \quad [kWh]$$

$$Q_{Vs} = \frac{H_{Vs}}{1000} \cdot (\theta_{int,H} - \theta_s) \cdot t \quad [kWh]$$

gdje su:

- H_{Tr} - koeficijent transmisijske izmjene topline proračunske zone (W/K)
- H_{Vs} - koeficijent ventilacijske izmjene topline proračunske zone (W/K)

- t - trajanje proračunskog razdoblja (h)

Zbog razlike u unutarnjim projektnim temperaturama unutar pojedine zone, prosječnu unutarnju temperaturu dobijemo prema formuli;

$$\theta_{int,H} = \frac{\sum_i^n (\theta_i \cdot A_i)}{\sum_i^n A_i}$$

gdje su;

- θ_i - unutarnja projektna temperatura prostorije unutar zone
- A_i - neto površina poda prostora različite temperature unutar pojedine zone

Unutarnji toplinski dobiti od osoba i opreme računaju se za nestambene prostorije s vrijednošću 6 W/m² korisne površine:

$$Q_{int} = \frac{q_{spec} A_{i,z} \cdot t}{1000} [kWh]$$

Solarni toplinski dobiti za promatrani vremenski period t:

$$Q_{sol} = \left[\sum_k \Phi_{sol,mn,k} \right] \cdot t + \left[\sum_l (1 - b_{tr,l}) \Phi_{sol,mn,u,l} \right] \cdot t [Wh]$$

gdje su:

- $\Phi_{sol,mn,k}$ - srednji toplinski tok od Sunčevog izvora kroz "k"-ti građevni dio u grijani prostor (W)
- $\Phi_{sol,mn,u,l}$ - srednji toplinski tok od Sunčevog izvora kroz "l"-ti građevni dio u susjedni negrijani prostor (W)
- $b_{tr,l}$ - faktor smanjenja za susjedni negrijani prostor s unutarnjim toplinskim izvorom "l"

- srednji toplinski tok od Sunčeva zračenja kroz građevni dio zgrade „k“:

$$\Phi_{sol,k} = F_{sh,ob} I_{S,k} A_{sol,k} - F_{r,k} \Phi_{r,k} [W]$$

gdje su:

- $F_{sh,ob}$ - faktor zasjenjenja od vanjskih prepreka direktnom upadu Sunčevog zračenja
- $I_{S,k}$ - srednji toplinski tok od Sunčevog zračenja na površinu građevnog dijela "k" za mjesečni proračun (W/m²)
- $A_{sol,k}$ - efektivna površina otvora "k" na koju upada Sunčevo zračenje (m²)
- $F_{r,k}$ - faktor oblika između otvora "k" i neba (-)

- $\Phi_{r,k}$ - toplinski tok zračenjem od površine otvora "k" prema nebu (W)

Srednji toplinski tok od Sunčeva zračenja kroz građevni dio uzimamo samo za staklene površine oplošja zgrade. Prema podacima u algoritmu HRN EN ISO 13790, po tipovima prozora, odabrani su svi navedeni faktori vezani za prozirne površine.

Faktor iskorištenja toplinskih dobitaka za grijanje:

$$\eta_{H,gn} = \frac{1 - y_H^{a_H}}{1 - y_H^{a_H+1}} \quad \text{za } y_H > 0 \text{ i } y_H \neq 1$$

$$\eta_{H,gn} = \frac{a_H}{a_H + 1} \quad \text{za } y_H = 1$$

$$\eta_{H,gn} = \frac{1}{y_H} \quad \text{za } y_H < 1$$

gdje su:

- a_H - bezdimenzijski parametar ovisan o vremenskoj konstanti zgrade τ (-)
- y_H - omjer toplinskih dobitaka i ukupne izmjenjene topline transmisijom i ventilacijom u režimu grijanja (-)

$$y_H = \frac{Q_{H,gn}}{Q_{H,ht}}$$

Ulazni podaci proračuna;

1. Klimatski podaci;

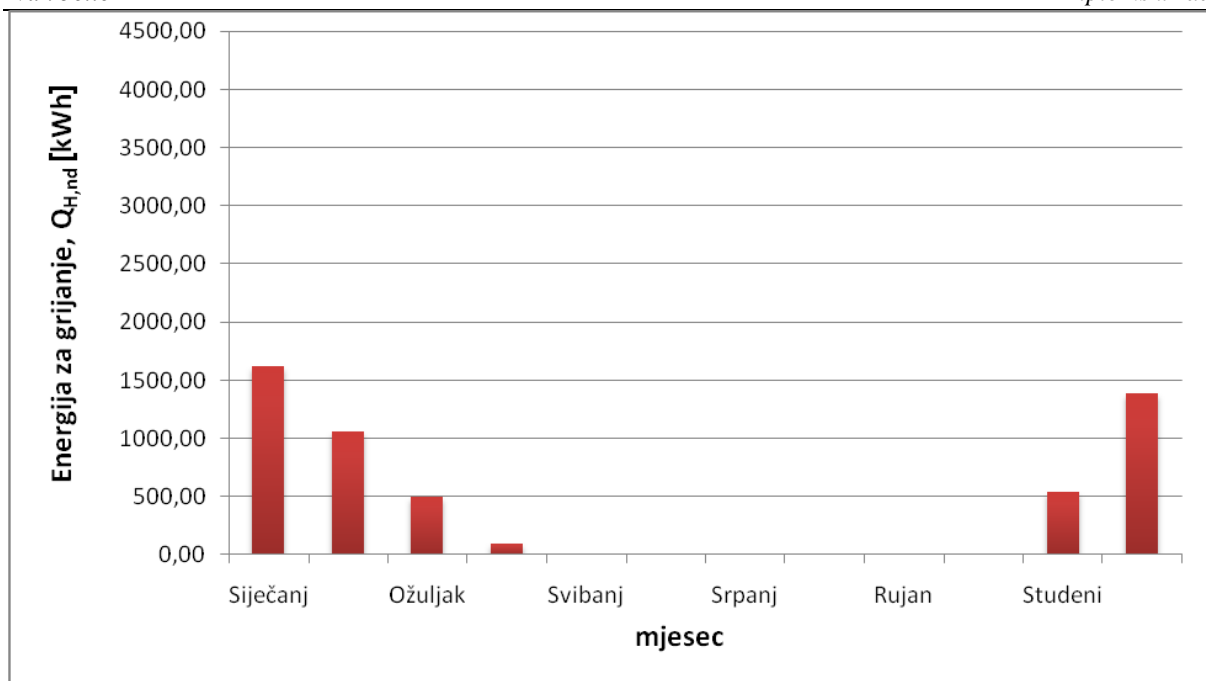
- θ_e - srednja vanjska temperatura za proračunski period (°C)
- I_s - srednji toplinski tok od Sunčeva zračenja za proračunski period (W/m²)
(Sunčevo zračenje prema podacima za Primorsku Hrvatsku)

2. Podaci o zgradi (površine građevnih dijelova, volumeni)

3. Podaci o termotehničkim sustavima;

- način grijanja zgrade
- izvori energije koji se koriste za grijanje
- vrsta ventilacije (prirodna , prisilna)
- vođenje i regulacija sustava grijanja
- karakteristike unutarnjih izvora topline.

Proračun je proveden u softveru "Microsoft Office Excel 2007". Rezultati su prikazani u dijagramu 1.



Dijagram 1. Potrebna godišnja energija za grijanja prema HRN EN ISO 13 790

Ukupna potrebna godišnja energija za grijanje iznosi 5 196,60 kWh, odnosno 5,54 kWh/m³.

4.5. Proračun potrebne godišnje energije za hlađenje prema HRN EN ISO 13 790

Potrebna godišnja toplinska energija za hlađenje je računski određena količina topline koju sustavom hlađenja treba odvesti tijekom jedne godine u restoran za održavanje unutarnje projektne temperature, tijekom razdoblja hlađenja. Proračun se vrši za kvazistacionarne uvjete unutarnjeg i vanjskog okoliša. Rezultat se dobije u jednom prolazu kroz normirani algoritam.

Potrebna toplinska energija za hlađenje računa se prema formuli:

$$Q_{C,nd,cont} = Q_{C,gn} - \eta_{C,ls} Q_{C,ht} \text{ [kWh]}$$

$$Q_{C,gn} = Q_{int} + Q_{sol} \text{ [kWh]}$$

$$Q_{C,ht} = Q_{Tr} + Q_{Vs} \text{ [kWh]}$$

gdje su;

- $Q_{C,nd,cont}$ - potrebna toplinska energija za hlađenje pri kontinuiranom radu (kWh)
- $Q_{C,gn}$ - ukupni toplinski dobici zgrade u periodu hlađenja (ljudi, rasvjeta, uređaji, solarni dobici) (kWh)
- $Q_{C,ht}$ - ukupno izmjenjena toplinska energija u periodu hlađenja (kWh)

- $\eta_{C,ls}$ – faktor iskorištenja toplinskih gubitaka kod hlađenja (-)

Izmijenjena toplinska energija transmisijom i ventilacijom proračunske zone za promatrani period računa se pomoću koeficijenta toplinske izmjene topline H (W/K):

$$Q_{Tr} = \frac{H_{Tr}}{1000} \cdot (\theta_{int,C} - \theta_s) \cdot t \quad [kWh]$$

$$Q_{Vs} = \frac{H_{Vs}}{1000} \cdot (\theta_{int,C} - \theta_s) \cdot t \quad [kWh]$$

Zbog razlike u unutarnjim projektnim temperaturama unutar pojedine zone, prosječnu unutarnju temperaturu dobijemo prema jednadžbi;

$$\theta_{int,C} = \frac{\sum_i^n (\theta_i \cdot A_i)}{\sum_i^n A_i}$$

gdje su;

- θ_i - unutarnja projektna temperatura prostorije unutar zone
- A_i - neto površina poda prostora različite temperature unutar pojedine zone

Unutarnji toplinski dobitci od osoba i opreme te solarni dobitci računaju se jednako kao i kod proračuna energija za grijanje. Faktor iskorištenja toplinskih gubitaka za hlađenje računa se prema formuli:

$$\eta_{C,gn} = \frac{1 - y_C^{-a_C}}{1 - y_H^{-(a_C+1)}} \quad za \quad y_C > 0 \quad i \quad y_C \neq 1$$

$$\eta_{C,gn} = \frac{a_C}{a_C + 1} \quad za \quad y_C = 1$$

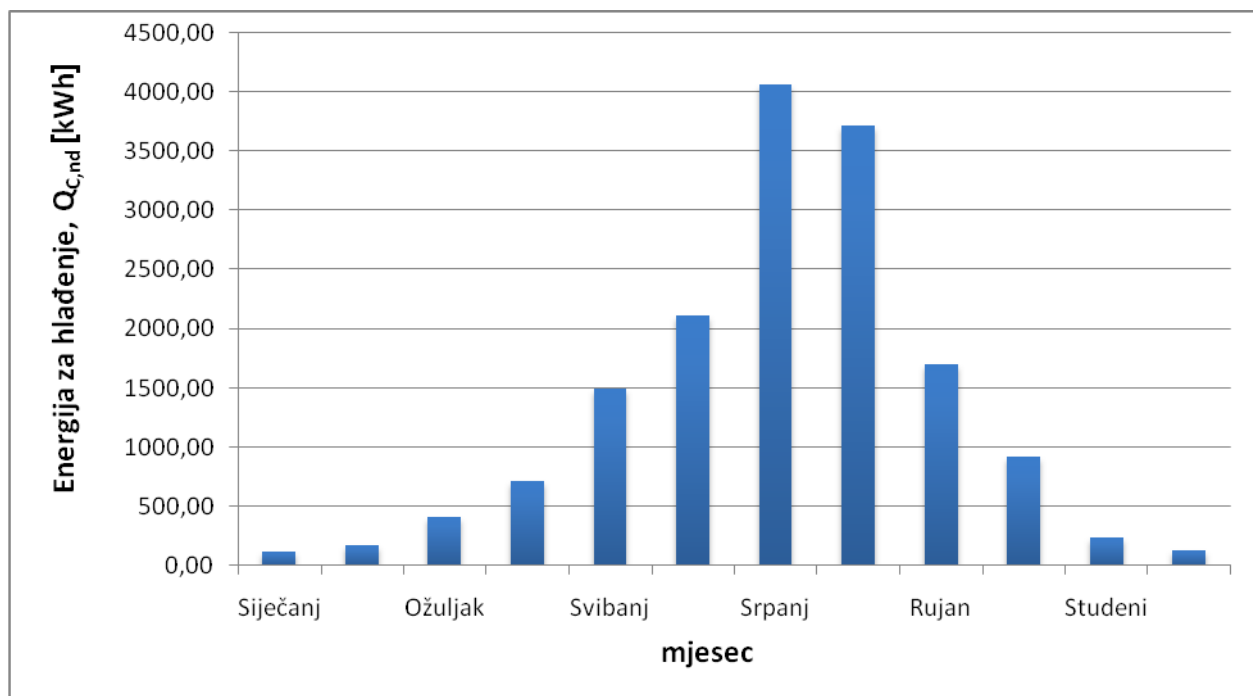
$$\eta_{C,gn} = \frac{1}{y_C} \quad za \quad y_H < 1$$

gdje su:

- a_C - bezdimenzijski parametar ovisan o vremenskoj konstanti zgrade τ (-)
- y_C - omjer toplinskih dobitaka i ukupne izmjenjene topline transmisijom i ventilacijom u režimu hlađenja (-)

$$y_C = \frac{Q_{C,gn}}{Q_{C,ht}}$$

Ulazni podaci proračuna jednaki su kao i za sustav hlađenja. Proračun je proveden u softveru "Microsoft Office Excel 2007". Rezultati su prikazani u dijagramu 2.



Dijagram 2. Potrebna godišnja energija za hlađenje prema HRN EN ISO 13 790

Ukupna potrebna godišnja energija za hlađenje iznosi 15 773,27 kWh, odnosno 16,80 kWh/m³.

5. PRORAČUN SUSTAVA VENTILACIJE

S obzirom da se restoran obnavlja, ventilacijski kanali će se provesti uz nosivu betonsku konstrukciju. Ventilacijski kanali odabrani su pravokutnog oblika. Za svaku prostoriju potrebno je posebno provesti kanalski razvod. S ciljem održavanja kvalitete zraka u prostorima u kojima borave ljudi, potrebno je dovoditi i odvoditi određenu količinu zraka sustavom prisilne ventilacije. Potreban protok dovedenog i odvedenog zraka određuje se prema većoj vrijednosti proračuna, prema broju osoba ili prema projektnom rashladnom opterećenju za svaku prostoriju.

5.1. Proračun protoka zraka

Vrijednost protoka vanjskog zraka mora odgovarati zahtjevima po osobi od 30 do 50 m³/h za prostore u kojima se ne puši, dok za prostorije za pušače povećava za +20 m³/h. Volumni protok dobavnog zraka može se izračunati prema:

- osjetnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{\phi_{os} \cdot 3600}{\rho \cdot c_p \cdot \Delta t_{AC}}$ [m³/h]
- latentnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{\phi_{lat} \cdot 3600}{\rho \cdot r_o \cdot \Delta x_{AC}}$ [m³/h]
- prema zahtjevu za minimalni protok po broju osoba $\dot{V}_{DZ} = (30 - 50) \cdot n$ [m³/h]

gdje je:

- Φ_{os} - osjetno toplinsko opterećenje [W]
- Φ_{lat} - latentno toplinsko opterećenje [W]
- ρ - gustoća zraka pri 20°C [1,2 kg/m³]
- c_p - specifični toplinski kapacitet [1005 J/kgK]
- r_o - toplota isparavanja [2500 kJ/kg]
- Δt_{AC} - temperaturna razlika za hlađenje [3 - 8 K]
- Δx_{AC} - razlika sadržaja vlage između dobavnog i povratnog zraka [g/kg]
željena vrijednost povratnog zraka je: $x_{PZ} = 10,50$ g_w/kg_{zr}, odnosno $\phi_{PZ} = 55\%$
- n - broj osoba [-]

Restoran P 01:

- $\Phi_{os} = 14\,905,95 \text{ W}$
- $\Phi_{lat} = 6\,400,00 \text{ W}$
- $\rho = 1,2 \text{ kg/m}^3$
- $c_p = 1005 \text{ J/kgK}$
- $r_o = 2500 \text{ kJ/kgK}$
- $\Delta t_{AC} = 8 \text{ K}$
- $n = 160 \text{ osoba}$
- $\Delta x_{AC} = 10,50 - 9,00 = 1,5 \text{ [g}_w/\text{kg}_{zr}]$

Prema osjetnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{14905,95 \cdot 3600}{1,2 \cdot 1005 \cdot 8} = 5561 \text{ [m}^3/\text{h]}$

Prema latentnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{6400 \cdot 3600}{1,2 \cdot 2500 \cdot 1,5} = 5120 \text{ [m}^3/\text{h]}$

Prema zahtjevu po broju osoba $\dot{V}_{DZ} = 40 \cdot 160 = 6400 \text{ [m}^3/\text{h]}$

Odabrana je veća vrijednost, odnosno $6400 \text{ m}^3/\text{h}$ što je $40 \text{ m}^3/\text{h} / \text{osobi}$.

Separe lijevi P 02:

- $\Phi_{os} = 4\,886,69 \text{ W}$
- $\Phi_{lat} = 1\,440,00 \text{ W}$
- $\rho = 1,2 \text{ kg/m}^3$
- $c_p = 1005 \text{ J/kgK}$
- $r_o = 2500 \text{ kJ/kgK}$
- $\Delta t_{AC} = 8 \text{ K}$
- $n = 36 \text{ osoba}$
- $\Delta x_{AC} = 10,50 - 9,00 = 1,50 \text{ [g}_w/\text{kg}_{zr}]$

Prema osjetnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{4886,69 \cdot 3600}{1,2 \cdot 1005 \cdot 8} = 1823 \text{ [m}^3/\text{h]}$

Prema latentnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{1440 \cdot 3600}{1,2 \cdot 2500 \cdot 1,5} = 1152 \text{ [m}^3/\text{h]}$

Prema zahtjevu po broju osoba $\dot{V}_{DZ} = 50 \cdot 36 = 1800 \text{ [m}^3/\text{h]}$

U prvom i trećem proračunu približno je ista vrijednost, odnosno 1800 m³/h što je 50 m³/h / osobi.

Separe desni P 03:

- $\Phi_{os} = 2\,889,45\text{ W}$
- $\Phi_{lat} = 960,00\text{ W}$
- $\rho = 1,2\text{ kg/m}^3$
- $c_p = 1005\text{ J/kgK}$
- $r_o = 2500\text{ kJ/kgK}$
- $\Delta t_{AC} = 8\text{ K}$
- $n = 24\text{ osoba}$
- $\Delta x_{AC} = 10,50 - 9,00 = 1,50\text{ [g}_w\text{/kg}_{zr}]$

Prema osjetnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{2889,45 \cdot 3600}{1,2 \cdot 1005 \cdot 8} = 1078\text{ [m}^3\text{/h]}$

Prema latentnom toplinskom opterećenju $\dot{V}_{DZ} = \frac{960 \cdot 3600}{1,2 \cdot 2500 \cdot 1,5} = 768\text{ [m}^3\text{/h]}$

Prema zahtjevu po broju osoba $\dot{V}_{DZ} = 50 \cdot 24 = 1200\text{ [m}^3\text{/h]}$

Odabrana je veća vrijednost, odnosno 1200 m³/h što je 50 m³/h / osobi.

WC muški P 04:

- $V = 20,00\text{ m}^3$
- $\dot{V}_{PZ} = 20,00\text{ m}^3 \times 8\text{ izmjena/h} = 160\text{ m}^3\text{/h}$

Na osnovu proračuna odabrana je ventilacija od 160 m³/h.

WC ženski P 05:

- $V = 20,00\text{ m}^3$
- $\dot{V}_{PZ} = 20,00\text{ m}^3 \times 8\text{ izmjena/h} = 160\text{ m}^3\text{/h}$

Na osnovu proračuna odabrana je ventilacija od 160 m³/h.

Kuhinja P 06:

- $\dot{V}_{ODSIS,EKO-NAPA} = 9\ 000\ \text{m}^3/\text{h}$
- $\dot{V}_{TLAK,EKO-NAPA} = 6\ 750\ \text{m}^3/\text{h}$
- $\dot{V}_{DZ} = 2\ 000\ \text{m}^3/\text{h}$

Na osnovu proračuna odabran je protok vanjskog zraka za potrebe kuhinje od 2000 m³/h, kako bi se ostvario potlak u prostoru. Volumni protok je 200 m³/h/ osobi, temeljeno na 10 osoba u kuhinji na postoru od 70 m². U prostorijama gdje je stanje zraka veće kvalitete zahtjeva se pretlak, a za prostorije gdje je manja kvaliteta zraka potlak. Za restoran je potreban pretlak u odnosu na ostale prostorije kako ne bi otvaranjem vrata za separe, sanitarne prostorije te kuhinje došli neugodni mirisi, koji u tim prostorijama nastaju. U sljedećoj tablici prikazani su odabrani rezultati.

Tablica 4. Bilanca protoka zraka sustava ventilacije

| Prostorija | Dobavni zrak [m ³ /h] | Odsisni zrak [m ³ /h] | Dobavni zrak po osobi [m ³ /h osobi] | Razlika dov. od odv. [m ³ /h] |
|----------------------|----------------------------------|----------------------------------|---|--|
| Restoran - P 01 | 6400 | 5600 | 40 | +800 |
| Separe lijevi - P 02 | 1800 | 1800 | 50 | 0 |
| Separe desni - P 03 | 1200 | 1200 | 50 | 0 |
| WC muški - P 04 | - | 160 | 80 | -160 |
| WC ženski - P 05 | - | 160 | 80 | -160 |
| Kuhinja - P 06 | 2000 Eko-napa 6750 | - Eko-napa 9000 | 200 | -250 |
| Ukupno: | 18 150 | 17 920 | | +230 (<i>Pretlak</i>) |

Sustav ventilacije sastoji od kanala i otvora za dobavu i odsis zraka, te od kanala i otvora sustava otpadne ventilacije sanitarnih prostora. Otpadni kanali iz sanitarnih prostorija vode se prema najbližem vanjskom zidu. Dobava vanjskog zraka za kuhinjske nape dovodi se posebnim vertikalnim vodovima.

5.2. Odabir otvora za dobavu i odsis zraka

Kako bi se kondicionirani zrak mogao dovesti i odvesti iz prostorije potrebno je pravilno odabrati otvore. Prilikom odabira i smještaja otvora potrebno je paziti na preporučenu vrijednost brzine te pada tlaka prema uputama proizvođača. Efektivna brzina istrujavanja na distribucijskim rešetkama ne smije biti iznad 3 m/s. Za odabir otvora koristi se softver "AURA Select" proizvođača "Klimaoprema". Za dobavu kondicioniranog zraka u svim se prostorijama koriste pravokutni dvosmjerni distributeri sa zakretnim lopaticama tip-a "ANA 2" proizvođača "Klimaoprema".



Slika 2. Dvosmjerni distibuter zraka "ANA 2 L"

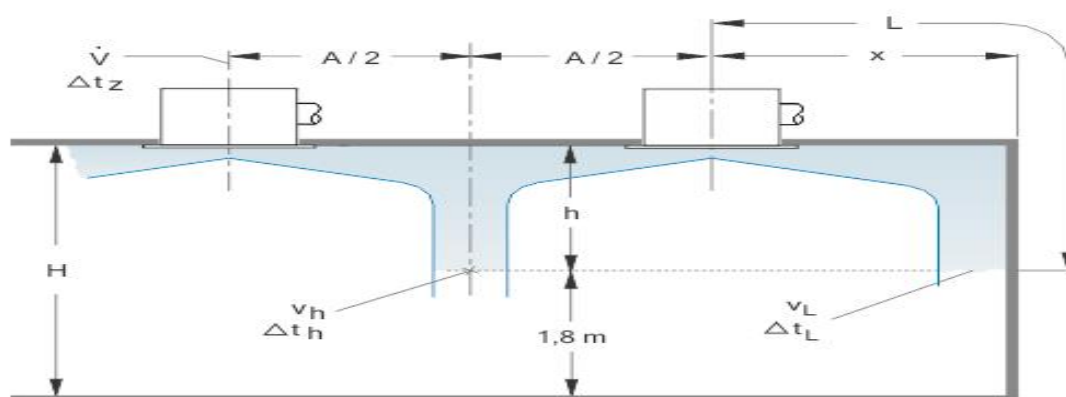
Za odsis zraka iz kondicioniranog prostora koriste se ventilacijske rešetke "OAH 1 L" proizvođača "Klimaoprema".



Slika 3. Odsisna rešetka "OAH 1 L"

Restoran P 01:

- tlačni distributeri zraka ANA 2 L 825x225mm



Slika 4. Prikaz parametara distributora zraka

Na tablici prikazani su podaci za navedeni primjer.

Tablica 5. Podaci za distributere zraka u restoranu

| | | | |
|--|-----|--|------|
| Volumni protok V [m^3/h] | 400 | Brzina zraka v_h [m/h] | 0.38 |
| Udaljenost A [m] | 6 | Temperaturna razlika d_{th} [ΔT] | -0.4 |
| Udaljenost B [m] | - | Brzina zraka v_L [m/h] | 0.4 |
| Udaljenost X [m] | 4 | Temperaturna razlika d_{tL} [ΔT] | -0.4 |
| Udaljenost H [m] | 3.3 | Efektivna površina A_{ef} [m^2] | 0.04 |
| Temperaturna razlika d_{tz} [ΔT] | -6 | Efektivna brzina istrujavanja v_{ef} [m/h] | 2.78 |
| Pad tlaka [Pa] | <20 | Razina zvuka [dBA] | <30 |

- odsisni distributeri zraka OAH L 825x125mm

Tablica 6. Podaci za odisne rešetke u restoranu

| | | | |
|--|-------|-------------------------------|-----|
| Volumni protok V [m^3/h] | 400 | Pad tlaka [Pa] | <10 |
| Efektivna površina A_{ef} [m^2] | 0.058 | Razina zvuka [dBA] | <20 |
| Efektivna brzina istrujavanja v_{ef} [m/h] | 1,92 | | |

Separe lijevi P 02:

- tlačni distributeri zraka ANA 2 L 1225x225mm

U tablici su prikazani podaci za navedeni primjer.

Tablica 7. Podaci za distributere zraka u lijevom separeu

| | | | |
|--|------|-------------------------------|-----|
| Volumni protok V [m^3/h] | 600 | Pad tlaka [Pa] | <20 |
| Efektivna površina A_{ef} [m^2] | 0.06 | Razina zvuka [dBA] | <30 |
| Efektivna brzina istrujavanja v_{ef} [m/h] | 2.78 | | |

- odsisni distributeri zraka OAH L 825x125mm

Tablica 8. Podaci za odsisne rešetke u lijevom separeu

| | | | |
|--|-------|--------------------|-----|
| Volumni protok V [m ³ /h] | 600 | Pad tlaka [Pa] | <10 |
| Efektivna površina A _{ef} [m ²] | 0.058 | Razina zvuka [dBA] | <20 |
| Efektivna brzina istrujavanja v _{ef} [m/h] | 2,78 | | |

Separe desni P 03:

- tlačni distributeri zraka ANA 2 L 1225x225mm

U tablici su prikazani podaci za navedeni primjer.

Tablica 9. Podaci za distributere zraka u desnom separeu

| | | | |
|--|------|--------------------|-----|
| Volumni protok V [m ³ /h] | 600 | Pad tlaka [Pa] | <20 |
| Efektivna površina A _{ef} [m ²] | 0.06 | Razina zvuka [dBA] | <30 |
| Efektivna brzina istrujavanja v _{ef} [m/h] | 2.78 | | |

- odsisni distributeri zraka OAH L 825x125mm

Tablica 10. Podaci za odsisne rešetke u desnom separeu

| | | | |
|--|-------|--------------------|-----|
| Volumni protok V [m ³ /h] | 600 | Pad tlaka [Pa] | <10 |
| Efektivna površina A _{ef} [m ²] | 0.058 | Razina zvuka [dBA] | <20 |
| Efektivna brzina istrujavanja v _{ef} [m/h] | 2,78 | | |

Kuhinja P 06:

- tlačni distributeri zraka ANA 2 L 825x225mm

U tablici su prikazani podaci za navedeni primjer.

Tablica 11. Podaci za distributere zraka u kuhinji

| | | | |
|--|------|--------------------|-----|
| Volumni protok V [m ³ /h] | 400 | Pad tlaka [Pa] | <20 |
| Efektivna površina A _{ef} [m ²] | 0.04 | Razina zvuka [dBA] | <30 |
| Efektivna brzina istrujavanja v _{ef} [m/h] | 2.78 | | |

5.3. Odabir regulatora varijabilnog protoka

Regulatori varijabilnog protoka (VAV) koriste se za regulaciju količine zraka koji se sustavom prisilne ventilacije dovodi i odvodi iz prostorije. Time se omogućava prilagodba ventilacijskog sustava stvarnim potrebama čime se postižu značajne uštede u pogonskim troškovima. Regulator varijabilnog protoka zraka omogućava:

- regulaciju volumena protoka zraka prema zadanoj vrijednosti
- tvorničko namještanje parametara prema zahtjevima
- visoku točnost regulacije
- nije potrebno održavanje.



Slika 5. Regulator varijabilnog protoka

Odabrani su regulatori tipa: VAV 2 -RVP-P pravokutnog oblika, proizvođača „Klimaoprema“. Veličine za prostorije su:

Restoran P 01:

- Tlačni i odsisni kanal 2 RVP - P 800 x 400 ,

Tablica 12. Podaci za regulator varijabilnog protoka za restoran

| | | | |
|---|--------|---|--------|
| Minimalni volumni protok V_{min} [m^3/h] | 2 005 | Efektivna površina A_{ef} [m^2] | 0.2720 |
| Maksimalni volumni protok V_{max} [m^3/h] | 11 520 | Efektivna brzina strujanja v_{ef} [m/h] | 6,54 |
| Odabrani volumni protok V_{nom} [m^3/h] | 6 400 | | |

Separe lijevi P 02:

- Tlačni i odsisni kanal 2 RVP - P 300 x 300 x 2 kom

Tablica 13. Podaci za regulator varijabilnog protoka za lijevi sepore

| | | | |
|---|-------|---|--------|
| Minimalni volumni protok V_{min} [m ³ /h] | 570 | Efektivna površina A_{ef} [m ²] | 0.0765 |
| Maksimalni volumni protok V_{max} [m ³ /h] | 3 240 | Efektivna brzina strujanja v_{ef} [m/h] | 6,54 |
| Odabrani volumni protok V_{nom} [m ³ /h] | 1 800 | | |

Separe desni P 03:

- Tlačni i odsisni kanal 2 RVP - P 300 x 300 x 2 kom

Tablica 14. Podaci za regulator varijabilnog protoka za desni sepore

| | | | |
|---|-------|---|--------|
| Minimalni volumni protok V_{min} [m ³ /h] | 570 | Efektivna površina A_{ef} [m ²] | 0.0765 |
| Maksimalni volumni protok V_{max} [m ³ /h] | 3 240 | Efektivna brzina strujanja v_{ef} [m/h] | 4,36 |
| Odabrani volumni protok V_{nom} [m ³ /h] | 1 200 | | |

Kuhinja P 06:

- Tlačni kanal 2 RVP - P 300 x 300 x 1 kom

Tablica 15. Podaci za regulator varijabilnog protoka za kuhinju

| | | | |
|---|-------|---|--------|
| Minimalni volumni protok V_{min} [m ³ /h] | 570 | Efektivna površina A_{ef} [m ²] | 0.0765 |
| Maksimalni volumni protok V_{max} [m ³ /h] | 3 240 | Efektivna brzina strujanja v_{ef} [m/h] | 7,26 |
| Odabrani volumni protok V_{nom} [m ³ /h] | 2 000 | | |

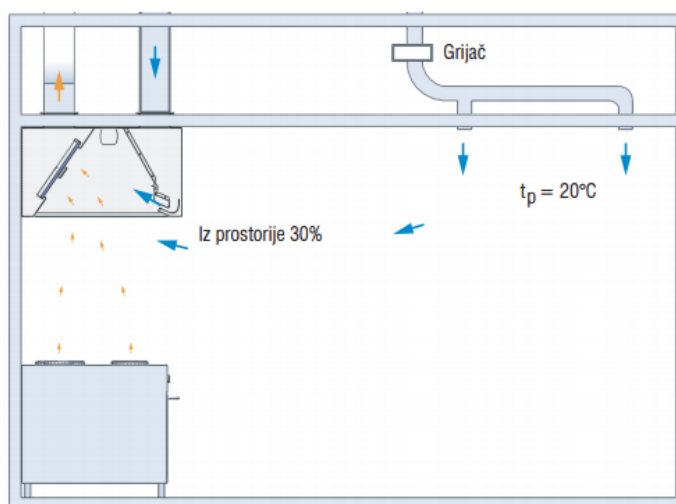
Sa pogonom regulatora upravlja osjetnik CO₂ i osjetnik temperature. Osjetnik ima mogućnost namještanja minimalne i maksimalne vrijednosti protoka zraka koji se odvodi i dovodi iz prostorije. Osjetnik je integriran u sobni kontroler "Codis 35 VAV" proizvođača "Koer" namijenjen za zidnu ugradnju.

**Slika 6. Sobni kontroler "Codis 35 VAV" za regulator VAV**

Za svaku prostoriju namijenjen je sobni kontroler, osim za kuhinju gdje se regulira paralelno uz kuhinjske nape.

5.4. Odabir kuhinjske nape

Za odsis zraka iznad toplih ploha kuhinje usvojene su tri kuhinjske središnje ekonomične nape. Eko napa u odnosu na običnu napu radi sa približno 75% vanjskog negrijanog zraka koji se dovodi zasebnim ventilatorom i kanalom, te se unutar same nape kroz podesivi prerez profila mlaznice ubacuje na odsisne filtere. Kanali sa vanjskim dovodom negrijanog zraka su toplinski izolirani. Predviđena napa je izrađena od nehrđajućeg čeličnog lima (NiCr - INOX) i opremljena je filterima i rasvjetnim tijelima. Odsisavanje zraka sa napa je predviđeno putem krovnog ventilatora otpornog na temperaturu do 120°C. Ukupno su predviđena tri krovna ventilatora. Zrak za nape se kroz kanal direktno izbacuje u kuhinjsku napu.



Slika 7. Kuhinjska eko napa "NEZ 200x1600x1600"

Predviđene su tri kuhinjske nape oznake NEZ - 2000x1600x600 sa nominalnom količinom odsisnog zraka od 3000 m³/h. Karakteristike kuhinjskih napa su:

Tablica 16. Podaci kuhinjske nape "NEZ - 2000x1600x1600"

| Tipska dužina L | Br. filterskih jedinica | Nominalna količina odsisnog zraka | Priključak vanjskog zraka | | Priključak odpadnog zraka | |
|--------------------|-------------------------|-----------------------------------|---------------------------|-----------|---------------------------|------------------|
| | | | Broj priključaka | Dimenzije | Dimenzije | Broj priključaka |
| mm | Kom | m ³ /h | Kom | Kom | mm | mm |
| 2000 | 8 | 3000 | 2 | 1200x210 | 1000x510 | 1 |

5.5. Proračun kanala za ventilaciju

Kanali za ventilaciju vode se iz strojarnice koja se nalazi na pozadini restorana. Kroz lijevi separe prolaze kanali za restoran i lijevi separe. Drugi odjeljak prolazi kroz strojarnicu klimatizacijske jedinice, te se račva za kuhinju i desni separe. Svi kanali su izvedeni u pravokutnom obliku.

Tablica 17. Pad tlaka za dobavni kanal

| Dionica | I | V_h | v | A | a | b | d_{ekv} | A' | v' | R | RI | $\Sigma\zeta$ | P_{din} | Z | $RI + Z$ |
|--|------|-------------------|-----|----------------|------|------|-----------|----------------|------|------|------|---------------|-----------|------|----------|
| | m | m ³ /h | m/s | m ² | m | m | m | m ² | m/s | Pa/m | Pa | - | Pa | Pa | Pa |
| 1 | 4,35 | 11400 | 8 | 0,38 | 0,80 | 0,55 | 0,72 | 0,44 | 6,9 | 1,25 | 5,44 | 0,84 | 28,4 | 23,8 | 29,3 |
| 2 | 1,88 | 8200 | 8 | 0,27 | 0,80 | 0,4 | 0,61 | 0,32 | 6,9 | 1,15 | 2,16 | 0,05 | 28,2 | 1,4 | 3,6 |
| 3 | 6,09 | 6400 | 7 | 0,25 | 0,80 | 0,4 | 0,61 | 0,32 | 5,6 | 0,95 | 5,79 | 0,07 | 18,5 | 1,3 | 7,1 |
| 4 | 7,8 | 3200 | 7 | 0,13 | 0,65 | 0,25 | 0,43 | 0,16 | 5,5 | 0,90 | 7,02 | 0,39 | 18,0 | 7,0 | 14,0 |
| 5 | 2,13 | 2800 | 6 | 0,13 | 0,60 | 0,25 | 0,41 | 0,15 | 5,2 | 0,75 | 1,60 | 0,39 | 16,1 | 6,3 | 7,9 |
| 6 | 2,44 | 2400 | 6 | 0,11 | 0,55 | 0,25 | 0,40 | 0,14 | 4,8 | 0,70 | 1,69 | 0,44 | 14,1 | 6,2 | 7,9 |
| 7 | 3,11 | 2000 | 5 | 0,11 | 0,50 | 0,25 | 0,38 | 0,13 | 4,4 | 0,68 | 2,11 | 0,49 | 11,9 | 5,8 | 7,9 |
| 8 | 3,21 | 1600 | 5 | 0,09 | 0,45 | 0,25 | 0,36 | 0,11 | 4,0 | 0,82 | 2,63 | 0,53 | 9,4 | 5,0 | 7,6 |
| 9 | 2,31 | 1200 | 4 | 0,08 | 0,40 | 0,25 | 0,34 | 0,10 | 3,3 | 0,80 | 1,85 | 0,56 | 6,7 | 3,7 | 5,6 |
| 10 | 2,67 | 800 | 4 | 0,06 | 0,35 | 0,25 | 0,32 | 0,09 | 2,5 | 0,65 | 1,74 | 0,58 | 3,9 | 2,2 | 4,0 |
| 11 | 2,31 | 400 | 3 | 0,04 | 0,35 | 0,25 | 0,32 | 0,09 | 1,3 | 0,39 | 0,90 | 0,58 | 1,0 | 0,6 | 1,5 |
| Pad tlaka na regulatoru protoka | | | | | | | | | | | | | | | 125,0 |
| Pad tlaka na vanjskoj i unutarnjoj rešetci | | | | | | | | | | | | | | | 80,0 |
| Ukupni pad tlaka Σ | | | | | | | | | | | | | | | 301,4 |

Tablica 18. Pad tlaka za odsisni kanal

| Dionica | I | V_h | v | A | a | b | d_{ekv} | A' | v' | R | RI | $\Sigma\zeta$ | P_{din} | Z | $RI + Z$ |
|--|-------|-------------------|-----|----------------|------|------|-----------|----------------|------|------|-------|---------------|-----------|------|----------|
| | m | m ³ /h | m/s | m ² | m | m | m | m ² | m/s | Pa/m | Pa | - | Pa | Pa | Pa |
| 1 | 7,35 | 8850 | 8 | 0,31 | 0,80 | 0,55 | 0,72 | 0,44 | 5,6 | 1,50 | 11,03 | 0,76 | 18,7 | 14,2 | 25,2 |
| 2 | 2,5 | 7550 | 7 | 0,30 | 0,80 | 0,40 | 0,61 | 0,32 | 6,6 | 1,30 | 3,25 | 0,07 | 25,8 | 1,8 | 5,1 |
| 3 | 1,95 | 5600 | 6 | 0,26 | 0,80 | 0,40 | 0,61 | 0,32 | 4,9 | 1,15 | 2,24 | 0,39 | 14,2 | 5,5 | 7,8 |
| 4 | 16,81 | 3200 | 5 | 0,18 | 0,65 | 0,25 | 0,43 | 0,16 | 5,5 | 0,85 | 14,29 | 0,39 | 18,0 | 7,0 | 21,3 |
| 5 | 2,42 | 2800 | 5 | 0,16 | 0,60 | 0,25 | 0,41 | 0,15 | 5,2 | 0,81 | 1,96 | 0,44 | 16,1 | 7,1 | 9,1 |
| 6 | 2,44 | 2400 | 5 | 0,13 | 0,55 | 0,25 | 0,40 | 0,14 | 4,8 | 0,71 | 1,69 | 0,53 | 14,1 | 7,5 | 9,2 |
| 7 | 2,68 | 2000 | 5 | 0,11 | 0,50 | 0,25 | 0,38 | 0,13 | 4,4 | 0,67 | 1,80 | 0,56 | 11,9 | 6,6 | 8,4 |
| 8 | 4,15 | 1600 | 4 | 0,11 | 0,45 | 0,25 | 0,36 | 0,11 | 4,0 | 0,85 | 3,53 | 0,58 | 9,4 | 5,4 | 9,0 |
| 9 | 2,13 | 1200 | 4 | 0,08 | 0,40 | 0,25 | 0,34 | 0,10 | 3,3 | 0,72 | 1,53 | 0,62 | 6,7 | 4,1 | 5,7 |
| 10 | 2,17 | 800 | 3 | 0,07 | 0,35 | 0,25 | 0,32 | 0,09 | 2,5 | 0,35 | 0,76 | 0,62 | 3,9 | 2,4 | 3,2 |
| 11 | 2,31 | 400 | 2 | 0,06 | 0,35 | 0,25 | 0,32 | 0,09 | 1,3 | 0,29 | 0,67 | 1,11 | 1,0 | 1,1 | 1,7 |
| Pad tlaka na regulatoru protoka | | | | | | | | | | | | | | | 100,0 |
| Pad tlaka na vanjskoj i unutarnjoj rešetci | | | | | | | | | | | | | | | 45,0 |
| Ukupni pad tlaka Σ | | | | | | | | | | | | | | | 250,7 |

Ukupni pad tlaka dobavnog kanala iznosi 302 Pa, dok za odsisni kanal iznosi 251 Pa..

5.6. Odabir kanalskih ventilatora sanitarnih prostorija

Za sanitarne prostore potrebna su četiri ventilatora, odnosno za svaku sanitarnu prostoriju od 80 m³/h. Kanali za ventilaciju su Ø100 s okruglim limenim kanalom debljine 0,6mm.



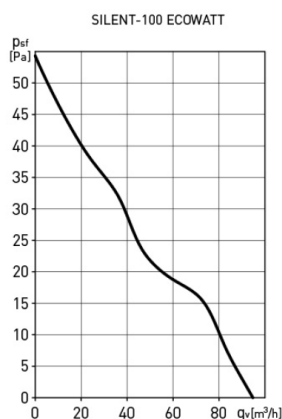
Slika 8. Ventilator za sanitarne prostorije

Za sanitarne prostorije prikazan je pad tlaka cjevovoda u sljedećoj tablici.

Tablica 19. Pad tlaka cjevovoda za ventilaciju sanitarnih prostorija

| Dionica | I | V_h | V_s | v | A | d | A' | v' | R | RI | $\Sigma\zeta$ | P_{din} | Z | $RI + Z$ |
|---------|------|-------------------|-------------------|-----|----------------|------|----------------|------|------|------|---------------|-----------|-----|----------|
| | m | m ³ /h | m ³ /s | m/s | m ² | m | m ² | m/s | Pa/m | Pa | - | Pa | Pa | Pa |
| 1 | 4,20 | 100 | 0,03 | 4 | 0,01 | 0,10 | 0,01 | 3,8 | 1,50 | 6,30 | 0,07 | 18,7 | 1,3 | 7,4 |

Odabrani su ventilatori SILENT-100 ECOWATT za svaku sanitarnu prostoriju, protoka 80 m³/h za otpor strujanja od 10 Pa.



Slika 9. Radne karakteristike ventilatora SILENT-100 ECOWATT

Zrak se za sve prostorije dobavlja iz hodnika kroz dobavne rešetke ugrađene na vrata.

Odabrana rešetka je tvrtke "Klimaoprema" tip "OAS-R 425x125mm" .

5.7. Dimenzioniranje klimatizacijske jedinice

Za pokrivanje projektnog toplinskog opterećenja koristi se dvocijevni sustav grijanja člankastim radijatorima dok se za pokrivanje ventilacijskih gubitaka uslijed mehaničke ventilacije koristi klimatizacijska jedinica. Klimatizacijska jedinica se također koristi za pokrivanje ukupnog projektnog rashladnog opterećenja. Kako bi direktno ubacivanje vanjskog zraka u zonu boravka bilo energetski nepovoljno potrebno je zrak dovesti u stanje prihvatljivo za ubacivanje. Stoga će se u klimatizacijskoj jedinici zrak zimi grijati na temperaturu od 20°C. U ljetnom režimu priprema vanjskog zraka biti će od 20 do 16°C zavisno o povratnom stanju zraka. Klimatizacijska jedinica će raditi bez miješanja vanjskog i povratnog zraka, odnosno sa 100% svježeg zraka.

5.7.1. Određivanje procesa pripreme zraka

Kako bi se mogla dimenzionirati klimatizacijska jedinica te odabrati sve komponente za ispravan rad, potrebno je odrediti kako će se termodinamički procesi sa vlažnim uzduhom voditi kako bi se postigla odgovarajuća temperatura na izlazu iz klimatizacijske jedinice.

Projektni vanjske temperature za Split su:

- Zima: $\vartheta_{vz} = -3,0 \text{ °C}$, $\varphi_{vz} = 90\%$, $x_{vz} = 2,75 \text{ g/kg}$
- Ljeto : $\vartheta_{vz} = 32,9 \text{ °C}$, $\varphi_{vz} = 30\%$, $x_{vz} = 9,50 \text{ g/kg}$

Projektni unutarnji uvijeti su:

- Zima: 22 °C , $x_{pz} = x_{vz} + \frac{\phi_{lat.uk} \cdot 3600}{\rho \cdot r_o \cdot V_{DZ}} = 3,68 \text{ [g}_w\text{/kg}_{zr}]$, $\varphi_{pz} = 22\%$,
- Ljeto : 24 °C , $x_{pz} = x_{vz} + \frac{\phi_{lat.uk} \cdot 3600}{\rho \cdot r_o \cdot V_{DZ}} = 10,43 \text{ [g}_w\text{/kg}_{zr}]$, $\varphi_{pz} = 52\%$,

Klimatizacijska jedinica se sastoji od dobavnog kanala, odsisnog kanala, pločastog rekuperatora, grijača, hladnjaka te filterske sekcije i automatike. Proračun te odabir komponenata klimatizacijske jedinice proveden je pomoću Daikin ureda Zagreb gdje su, prema podacima, dobivene vrijednosti komponenata klimatizacijske jedinice.

5.7.2. Zimski period

Željeno stanje zraka za ubacivanje u zonu boravka je u zimskom razdoblju je 20°C kako bi se unutar zone boravka održavali željeni temperaturni uvjeti. Prije dimenzioniranja potrebno je poznavati karakteristike opreme klimatizacijske jedinice a to su:

- pad tlaka svih komponenata klimatizacijske jedinice zbog snage ventilatora
- vrijednost stupnja povrata topline u rekuperatoru, na strani dobavnog i odsisnog zraka
- karakteristike ventilatora.

Prema uputama od proizvođača Daikin za konkretan slučaj dobiveni su podaci:

- pad tlaka tlačnog ventilatora 880 Pa, uz protok 11 400 m³/h, te efikasnost od 65%
- pad tlaka odsisnog ventilatora 750 Pa, uz protok 8 850 m³/h, te efikasnost od 65%
- stupanj povrata topline u pločastom rekuperatoru na strani dobavnog kanala 65%, dok je na strani odsisnog kanala 85%.

Stanja zraka za temperaturu i relativnu vlažnost očitavamo iz h-x dijagrama. Očitaju se podaci o količini vlage, entalpiji te gustoći zraka.

- Točka 1. Stanje dobavnog zraka

$$\vartheta_1 = -3 \text{ }^\circ\text{C},$$

$$\varphi_1 = 90\%,$$

$$x_1 = 2,75 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednosti iz h-x dijagrama:

$$h_1 = 4,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_1 = 1,225 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 2. Stanje dobavnog zraka poslije pločastog rekuperatora

$$\vartheta_2 = \vartheta_1 + 0,65 (\vartheta_6 - \vartheta_1) \text{ , gdje je } \vartheta_6 \text{ temp. povratnog zraka poslije ventilatora}$$

$$g_6 = g_5 + \frac{\Delta p_{pz} \cdot V_{pz}}{\eta \cdot \rho \cdot c_p \cdot V_{pz}} = 22 + \frac{750}{0,65 \cdot 1,2 \cdot 1005} = 22,96^\circ\text{C}$$

$$\text{pa je: } \vartheta_2 = -3 + 0,65 (22,96 + 3) = 13,88 \text{ }^\circ\text{C}$$

$$x_2 = 2,75 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednosti iz h-x dijagrama:

$$\varphi_2 = 26\%,$$

$$h_2 = 21,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_2 = 1,151 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 3. Stanje dobavnog zraka poslje ventilatora

$$\vartheta_3 = \vartheta_2 + \frac{\Delta p_{dz} \cdot V_{dz}}{\eta \cdot \rho \cdot c_p \cdot V_{dz}} = 13,88 + \frac{880}{0,65 \cdot 1,2 \cdot 1005} = 15,00^\circ\text{C}$$

$$x_3 = 2,75 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_3 = 25\%,$$

$$h_3 = 22,50 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_3 = 1,149 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 4. Stanje dobavnog zraka poslje grijača

$$\vartheta_4 = 20,00^\circ\text{C},$$

$$x_4 = 2,75 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_4 = 18\%,$$

$$h_4 = 27,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_4 = 1,125 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 5. Stanje povratnog zraka:

$$\vartheta_5 = 22^\circ\text{C},$$

$$x_5 = x_4 + \frac{\phi_{lat,uk}}{\rho \cdot r_o \cdot V_{dz}} = 2,75 + \frac{8800 \cdot 3600}{1,2 \cdot 2500 \cdot 11400} = 3,68 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_5 = 22\%,$$

$$h_5 = 33,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_5 = 1,110 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 6. Stanje povratnog zraka poslije ventilatora:

$$\vartheta_6 = 22,96^\circ\text{C},$$

$$x_6 = 3,68 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_6 = 20\%,$$

$$h_6 = 32,50 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_6 = 1,192 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 7. Stanje povratnog zraka iza rekuperatora

Snaga rekuperatora mora biti jednaka za dobavni i odsisni kanal.

Tada se može izračunati temperatura u točki 7 prema formuli.:

$$\phi_{pov.top} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (g_2 - g_1) = \frac{V_{pz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (g_7 - g_6) [W]$$

$$g_7 = g_6 - \frac{V_{dz} \cdot (g_2 - g_1)}{V_{pz}} = 22,96 - \frac{11400 \cdot (13,88 + 3)}{8850} = 1,22^\circ C$$

$$x_7 = 3,68 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_7 = 90\%,$$

$$h_7 = 13,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_7 = 1,192 \text{ kg/m}^3$$

U sljedećoj tablici prikazani su svi podaci za zimski režim rada klimatizacijske jedinice.

Tablica 20. Točke procesa u h-x dijagramu za zimski režim

| Točka | Opis stanja | ϑ | φ | x | h | ρ |
|-------------------------|----------------------|-------------|-----------|----------------------------------|-------|-------------------|
| | | °C | % | g _w /kg _{zr} | kJ/kg | kg/m ³ |
| Dobavni zrak DZ | | | | | | |
| 1 | Vanjski zrak | -3,00 | 90 | 2,75 | 4,00 | 1,225 |
| 2 | Poslije rekuperatora | 13,88 | 26 | 2,75 | 21,00 | 1,151 |
| 3 | Poslije ventilatora | 15,00 | 25 | 2,75 | 22,50 | 1,149 |
| 4 | Poslije grijača | 20,00 | 18 | 2,75 | 27,00 | 1,125 |
| Povratni zrak PZ | | | | | | |
| 5 | Povrati zrak | 22,00 | 22 | 3,68 | 33,00 | 1,110 |
| 6 | Poslije ventilatora | 22,96 | 20 | 3,68 | 32,50 | 1,115 |
| 7 | Poslije rekuperatora | 1,22 | 90 | 3,68 | 13,00 | 1,192 |

Kapacitet grijača računa se prema formuli:

$$\Phi_{GR} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (\theta_4 - \theta_3) [W]$$

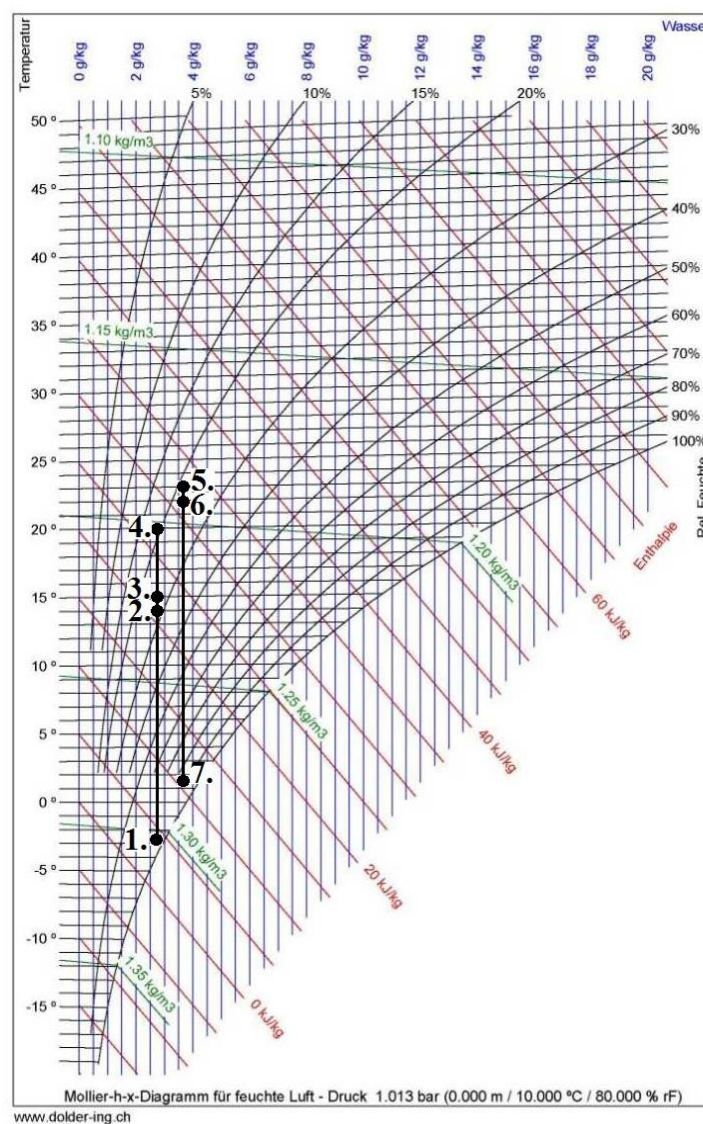
$$\Phi_{GR} = \frac{11\,400}{3600} \cdot 1,2 \cdot 1,005 \cdot (20,00 - 15,00) = 19,00 [kW]$$

Kapacitet pločastog rekuperatora u grijanju računa se prema formuli:

$$\Phi_{pov.top} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (\theta_2 - \theta_1) [W]$$

$$\Phi_{pov.top} = \frac{11\,400}{3600} \cdot 1,2 \cdot 1,005 \cdot (13,88 + 3,00) = 64,46 [kW]$$

Cijeli proces za zimski režim prikazan je u h-x dijagramu:



Slika 10. Proces klimatizacijske jedinice u h-x dijagramu za zimski režim

5.7.3. Ljetni period

Željeno stanje zraka za ubacivanje u zonu boravka u ljetnom razdoblju je od 16 do 20°C kako bi se unutar zone boravka održavali projektni uvjeti. Prije dimenzioniranja potrebno je poznavati karakteristike opreme klimatizacijske jedinice a to su:

- pad tlaka svih komponenata klimatizacijske jedinice zbog snage ventilatora
- vrijednost stupnja povrata topline u rekuperatoru, na strani dobavnog i odsisnog zraka
- karakteristike ventilatora.

Prema uputama od proizvođača Daikin za konkretan slučaj dobiveni su podaci:

- pad tlaka tlačnog ventilatora 880 Pa, uz protok 11 400 m³/h, te efikasnost od 65%
- pad tlaka odsisnog ventilatora 750 Pa, uz protok 8 850 m³/h, te efikasnost od 65%
- stupanj povrata topline u pločastom rekuperatoru na strani dobavnog kanala 65%, dok je na strani odsisnog kanala 85%.

Stanje zraka za temperaturu i relativnu vlažnost očitavamo iz h-x dijagrama. Očitaju se podaci o količini vlage, entalpiji te gustoći zraka.

- Točka 1. Stanje dobavnog zraka:

$$\vartheta_1 = 32,90 \text{ }^\circ\text{C},$$

$$\varphi_1 = 30\%,$$

$$x_1 = 9,50 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$h_1 = 56,50 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_1 = 1,078 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 2. Stanje dobavnog zraka poslije pločastog rekuperatora:

$$\vartheta_2 = \vartheta_1 + 0,65 (\vartheta_6 - \vartheta_1) \text{ , gdje je } \vartheta_6 \text{ temp. povratnog zraka poslije ventilatora}$$

$$\vartheta_6 = \vartheta_5 + \frac{\Delta p_{pz} \cdot V_{pz}}{\eta \cdot \rho \cdot c_p \cdot V_{pz}} = 24 + \frac{750}{0,65 \cdot 1,2 \cdot 1005} = 24,96^\circ\text{C}$$

$$\text{pa je: } \vartheta_2 = 32,90 + 0,65 (24,96 - 32,90) = 27,74 \text{ }^\circ\text{C}$$

$$x_2 = 9,50 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_2 = 43\%,$$

$$h_2 = 50,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_2 = 1,100 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 3. Stanje dobavnog zraka poslije ventilatora:

$$\vartheta_3 = \vartheta_2 + \frac{\Delta p_{dz} \cdot V_{dz}}{\eta \cdot \rho \cdot c_p \cdot V_{dz}} = 27,74 + \frac{880}{0,65 \cdot 1,2 \cdot 1005} = 28,86^\circ\text{C}$$

$$x_3 = 9,50 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_3 = 38\%,$$

$$h_3 = 54,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_3 = 1,091 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 4. Stanje dobavnog zraka poslije hladnjaka:

$$\vartheta_4 = 16,00^\circ\text{C},$$

$$x_4 = 9,50 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_4 = 78\%,$$

$$h_4 = 40,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_4 = 1,140 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 5. Stanje povratnog zraka:

$$\vartheta_5 = 24^\circ\text{C},$$

$$x_5 = x_4 + \frac{\phi_{lat,uk}}{\rho \cdot r_o \cdot V_{dz}} = 9,50 + \frac{8800 \cdot 3600}{1,2 \cdot 2500 \cdot 11400} = 10,43 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_5 = 52\%,$$

$$h_5 = 50,30 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_5 = 1,085 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 6. Stanje povratnog zraka poslije ventilatora:

$$\vartheta_6 = 24,96^\circ\text{C},$$

$$x_6 = 10,43 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_6 = 50\%,$$

$$h_6 = 52,00 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_6 = 1,105 \text{ kg/m}^3$$

- Točka 7. Stanje povratnog zraka iza rekuperatora

Temperatura se računa preko snage rekuperatora prema formuli:

$$\phi_{povratn} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (g_2 - g_1) = \frac{V_{pz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (g_7 - g_6) \text{ [W]}$$

$$g_7 = g_6 - \frac{V_{dz} \cdot (g_2 - g_1)}{V_{pz}} = 24,96 - \frac{11400 \cdot (27,74 - 32,90)}{8850} = 31,60^\circ\text{C}$$

$$x_7 = 10,43 \text{ g}_w/\text{kg}_{zr}$$

očitanje vrijednost iz h-x dijagrama:

$$\varphi_7 = 75\%,$$

$$h_7 = 44,80 \text{ kJ/kg}$$

$$\rho_7 = 1,30 \text{ kg/m}^3$$

U sljedećoj tablici prikazani su svi podaci za zimski režim rada klimatizacijske jedinice.

Tablica 21. Točke procesa u h-x dijagramu za ljetni režim

| Točka | Opis stanja | ϑ | φ | x | h | ρ |
|-------------------------|----------------------|-------------|-----------|----------------------------------|-------|-------------------|
| | | °C | % | g _w /kg _{zr} | kJ/kg | kg/m ³ |
| Dobavni zrak DZ | | | | | | |
| 1 | Vanjski zrak | 32,90 | 32 | 9,50 | 55,00 | 1,150 |
| 2 | Poslije rekuperatora | 27,74 | 41 | 9,50 | 52,00 | 1,165 |
| 3 | Poslije ventilatora | 28,86 | 39 | 9,50 | 53,00 | 1,160 |
| 4 | Poslije hladnjaka | 16,00 | 85 | 9,50 | 40,00 | 1,220 |
| Povratni zrak PZ | | | | | | |
| 5 | Povratni zrak | 24,00 | 52 | 10,43 | 51,00 | 1,185 |
| 6 | Poslije ventilatora | 24,92 | 50 | 10,43 | 52,00 | 1,180 |
| 7 | Poslije rekuperatora | 31,86 | 75 | 10,43 | 57,00 | 1,150 |

Kapacitet hladnjaka računa se prema formuli:

$$\Phi_{HL} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (\theta_3 - \theta_4) [W]$$

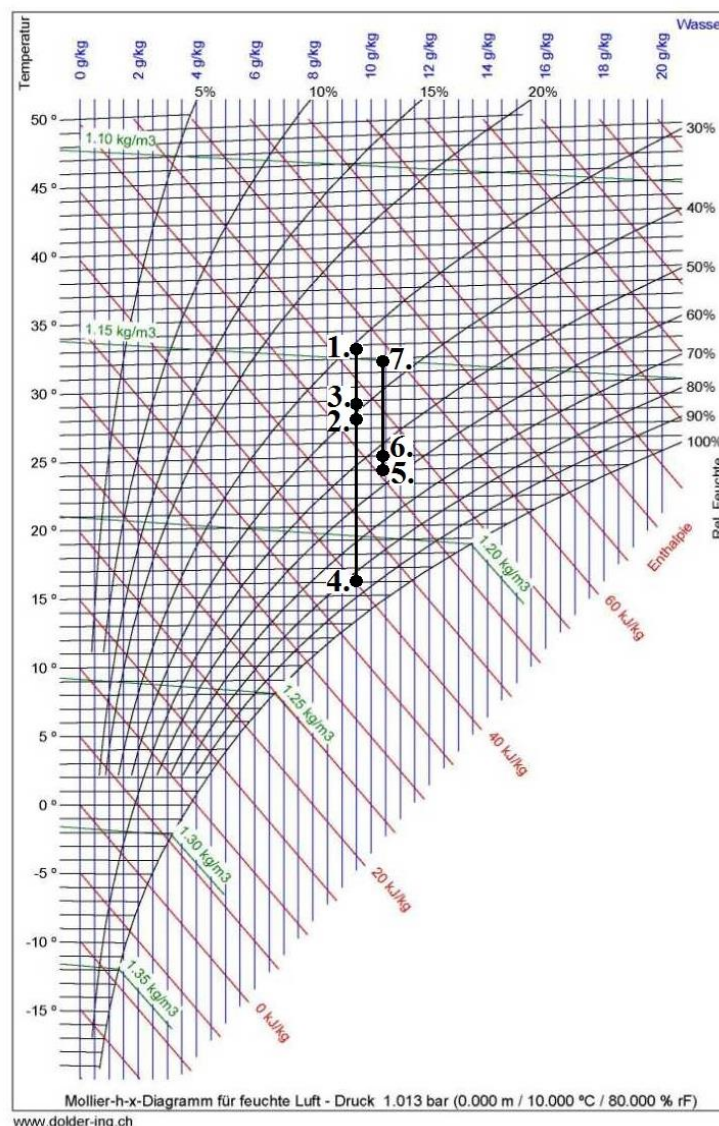
$$\Phi_{HL} = \frac{11\,400}{3600} \cdot 1,2 \cdot 1,005 \cdot (28,86 - 16,00) = 49,11 [kW]$$

Kapacitet pločastog rekuperatora u hlađenju računa se prema formuli:

$$\Phi_{pov.top} = \frac{V_{dz}}{3600} \cdot \rho \cdot c_p \cdot (\theta_1 - \theta_2) [W]$$

$$\Phi_{pov.top} = \frac{11\,400}{3600} \cdot 1,2 \cdot 1,005 \cdot (32,90 - 27,74) = 19,70 [kW]$$

Cijeli proces za ljetni režim prikazan je u h-x dijagramu:



Slika 11. Proces klimatizacijske jedinice u h-x dijagramu za ljetni režim

5.7.4. Konstrukcija klimatizacijske jedinice

Klimatizacijska jedinica namijenjena je za unutarnju ugradnju iza restorana. Isporučuje se u 4 sekcije koje se na mjestu ugradnje povezuju u funkcionalnu cjelinu. Vanjski okvir klimatizacijske jedinice izrađen je od aluminijske debljine 50 mm te se klimatizacijska jedinica postavlja na naprijed montirano postolje debljine 120 mm. Kako bi se osigurala funkcionalnost te ispravan rad klimatizacijske jedinice, potrebno ju je opremiti svim potrebnim komponentama i regulatorima za siguran i automatski rad. Da bi zrak za ventilaciju bio odgovarajuće kvalitete, sekciju zraka za dobavu zraka potrebno je opremiti odgovarajućim filterima. Za to se koriste vrećasti filter klase F7. Filteri se postavljaju u dobavnu sekciju na samom ulazu nakon regulacijske žaluzije. S obzirom da klimatizacijska jedinica radi sa 100 % vanjskog zraka, u sekciju za odsis smjestit će se filter F7 s ciljem zaštite ventilatora i rekuperatora od nečistoća iz povratnog zraka.



Slika 12. Vrećasti filter klimatizacijske jedinice

Regulacijske žaluzije smještaju se na ulaz vanjskog te na izlaz otpadnog zraka. One služe za regulaciju količine zraka koja ulazi/izlazi iz klimatizacijske jedinice. Regulacija se vrši zakretanjem zaklopki motornim pogonom.



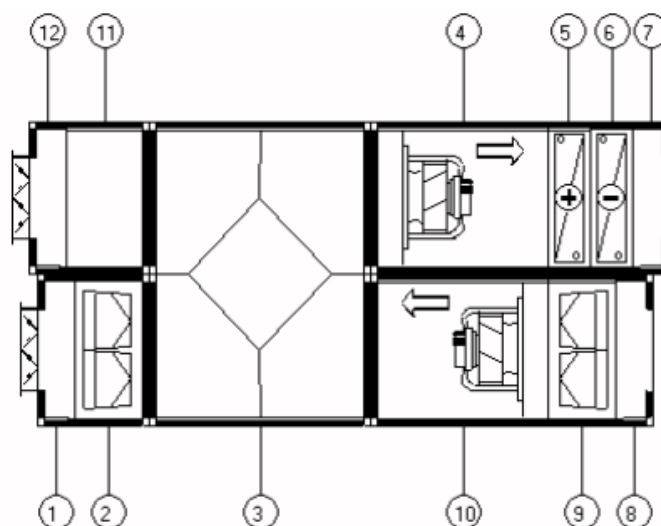
Slika 13. Regulacijske žaluzine klimatizacijske jedinice

Kako bi se pojedine komponente klimatizacijske jedinice mogle čistiti ili servisirati potrebno je na odgovarajućim mjestima osigurati inspeksijske otvore. U ovome slučaju klimatizacijska jedinica imat će četiri inspeksijska otvora.

Vanjske dimenzije klimatizacijske jedinice:

- dužina 5530mm
- širina: 1300mm
- visina: 2980mm

Komponente klimatizacijske jedinice su odabrani u softveru Daikin.



Slika 14. Komponente klimatizacijske jedinice Daikin

Komponenta 1: Regulacijska žaluzina vanjskog zraka motornim pogonom

Dimenzije: Visina 710mm, Širina 1200mm

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 16,90 Pa

Komponenta 2: Vrećasti sintetički filter klase F7 sa dif. presostatom, energetske klase A

Dimenzije: Visina 610mm, Širina 610mm

Brzina nastrujavanja zraka: 2,3 m/s

Pad tlaka na strani dobavnog zraka:

Čist filter: 60 Pa

Zaprljan: 130 Pa

Jako zaprljan: 200 Pa

Osjetnik difrencijalnog tlaka od 50 do 500 Pa

Komponenta 3: Pločasti rekuperator toplote,

Dimenzije: Visina: 2790mm, Širina: 1300mm, Dužina: 2880mm

Snaga na grijanju: 64,46 kW

Protok dobavnog kanala: 11 400 m³/h

Ulazna temperatura zraka dobavnog kanala: -3,00 °C

Izlazna temperatura zraka dobavnog kanala: 13,88 °C

Efikasnost povrata topline na strani dobavnog zraka: 65%

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 335 Pa

Protok povratnog kanala: 8 850 m³/h

Ulazna temperatura zraka povratnog kanala: 22,96 °C

Izlazna temperatura zraka povratnog kanala: 1,22 °C

Efikasnost povrata topline na strani povratnog zraka: 85%

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 238 Pa

Snaga na hlađenju: 19,70 kW

Protok dobavnog kanala: 11 400 m³/h

Ulazna temperatura zraka dobavnog kanala: 32,90 °C

Izlazna temperatura zraka dobavnog kanala: 27,74 °C

Efikasnost povrata topline na strani dobavnog zraka: 65%

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 376 Pa

Protok povratnog kanala: 8 850 m³/h

Ulazna temperatura zraka dobavnog kanala: 24,92 °C

Izlazna temperatura zraka dobavnog kanala: 31,86 °C

Efikasnost povrata topline na strani dobavnog zraka: 85%

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 255 Pa

Komponenta 4: Tlačni ventilator karakteristika:

Protok dobavnog kanala: 11 400 m³/h

Električna snaga: 4,11 kW

Ukupna efikasnost: 65%

Dinamički pad tlaka: 60 Pa

Statički pad tlaka: 820 Pa

Ukupni pad tlaka: 880 Pa

Dodatak: Frekvencijski regulator okretaja SIEMENS, te
difrencijalnim presostatom i LCD controlorom

Komponenta 5: Toplovodni grijač

Protok dobavnog kanala: 11 400 m³/h

Ulazna temperatura dobavnog kanala: 15,00°C

Izlazna temperatura dobavnog kanala: 20,00°C

Snaga grijača: 19,00 kW

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 15 Pa

Brzina nastrujavanja zraka: 3,17 m³/s

Ulazna temperatura vode: 80 °C

Izlazna temperatura vode: 60 °C

Protok vode: 814 L/h

Pad tlaka na strani vode: 30 kPa

Dimenzije cijevi: Cu 16,45 x 0,4

Komponenta 6: Vodeni hladnjak

Protok dobavnog kanala: 11 400 m³/h

Ulazna temperatura dobavnog kanala: 28,86°C

Izlazna temperatura dobavnog kanal: 16,00°C

Snaga hladnjaka: 49,11 kW

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 25 Pa

Brzina nastrujavanja zraka: 3,17 m³/s

Ulazna temperatura vode: 7 °C

Izlazna temperatura vode: 12 °C

Protok vode: 8420 L/h

Pad tlaka na strani vode: 20 kPa

Dimenzije cijevi: Cu 16,45 x 0,4

Komponenta 7: Regulacijska žaluzina dobavnog zraka

Dimenzije: Visina 710mm, Širina 1200mm

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 5,00 Pa

Komponenta 8: Regulacijska žaluzina povratnog zraka

Dimenzije: Visina 710mm, Širina 1200mm

Pad tlaka na strani dobavnog zraka: 5,00 Pa

Komponenta 9: Vrećasti sintetički filter klase F7 sa dif. presostatom, energetske klase A

Dimenzije: Visina 610mm, Širina 610mm

Brzina nastrujavanja zraka: 2,46 m/s

Pad tlaka na strani dobavnog zraka:

Čist filter: 65 Pa

Zaprljan: 135 Pa

Jako zaprljan: 200 Pa

Osjetnik diferencijalnog tlaka od 50 do 500 Pa

Komponenta 10: Odsisni ventilator karakteristika:

Protok povratnog kanala: 8 850 m³/h

Električna snaga: 2,72 kW

Ukupna efikasnost: 65%

Dinamički pad tlaka: 35 Pa

Statički pad tlaka: 715 Pa

Ukupni pad tlaka: 750 Pa

Dodatak: Frekvencijski regulator okretaja SIEMENS, s
diferencijalnim presostatom i LCD controlorom

Komponenta 11: Međuprostor

Dužina: 450mm

Pad tlaka: 0 Pa

Komponenta 12: Regulacijska žaluzina povratnog zraka motornim pogonom

Dimenzije: Visina 710mm, Širina 1200mm

Pad tlaka na strani povratnog zraka: 13,90 Pa

6. PRORAČUN VODENOG SUSTAVA

6.1. Odabir ogrjevnih tijela

Kao ogrjevna tijela koriste se radijatori tip "ORION" visine 600 proizvođača "Lipovica". Radijatori su opremljeni sa svom potrebnom armaturom potrebnom za rad u dvocijevnom sustavu grijanja. Priključak ventila nalazi se sa donje strane radijatora, dok se termostatska glava ugrađuje sa gornje bočne strane. Na slici 15. prikazan je izgled radijatora.



Slika 15. Člankasti radijator "Orion 600/95"

Za toplovodno grijanje predviđen je temperaturni režim od 80/60 °C. Ogrjevni medij u radijatorima je omekšana ili demineralizirana voda. U manjim (individualnim) sustavima grijanja može za ogrjevni medij poslužiti i sirova voda. Učinak radijatora po članku prema normi EN442, određen je za temperaturni režim 75/65 °C, te temperaturu zraka od 20 °C.

Tablica 22. Tehničke karakteristike radijatora

| ORION 600/95 | | | |
|--------------|-----------------------------|--------------------|------|
| | Tehničke karakteritike | | |
| A | Visina članka | mm | 680 |
| B | Priključna mjera | mm | 600 |
| C | Širina članka | mm | 80 |
| D | Ugradbena dubina | mm | 95 |
| | Masa članka | kg | 1,54 |
| | Sadržaj vode u članku | l | 0,38 |
| | Ogrijevna površina | m ² /čl | 0,61 |
| | Toplinski učin 75/65/20°C | W/čl | 145 |
| | Eksponent toplinskog učinka | n | 1,33 |

Za zadani temperaturni režim i unutarnju temperaturu prostorija, potrebno je izračunati učinak radijatora za svaku prostoriju. Učinak članka u promjenjivim uvjetima se računa prema sljedećoj formuli:

$$\Phi_H = \Phi_{H,N} \cdot \left(\frac{\Delta\theta_m}{\Delta\theta_{m,N}} \right)^n$$

gdje su;

- $\Phi_{H,N}$ -učinak članka prema normi EN 442 , za temperaturni režim 75/65°C i temperaturi zraka od 20°C je
- $\Delta\theta_{m,N}$ -srednja temperaturna razlika između ogrjevnog tijela i zraka u prostoriji prema EN 442
- $\Delta\theta_m$ -srednja temperaturna razlika između ogrjevnog tijela i zraka u prostoriji prema zadanim uvjetima

Srednja temperaturna razlika prema EN 442 možemo izračunati prema sljedećoj formuli;

$$\Delta\theta_{m,N} = \frac{\theta_V - \theta_R}{\ln\left(\frac{\theta_V - \theta_i}{\theta_R - \theta_i}\right)} = \frac{75 - 65}{\ln\left(\frac{75 - 20}{65 - 20}\right)} = 49,83 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Srednje temperaturne razlike prema zadanim uvjetima su;

$$\Delta\theta_m = \frac{\theta_V - \theta_R}{\ln\left(\frac{\theta_V - \theta_i}{\theta_R - \theta_i}\right)} = \frac{80 - 60}{\ln\left(\frac{80 - 22}{60 - 22}\right)} = 47,29 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Učinak članka u promjenjivim uvjetima su;

$$\Phi_H = 145 \cdot \left(\frac{47,29}{49,83} \right)^{1,33} = 138 \text{ W/}\ell$$

U tablici 23. prikazani su svi parametri instaliranih radijatora koji su dimenzionirani za rad u dvocijevnom sustavu grijanja u režimu grijanja 80/60 °C. U projektnim dokumentacijama tvrtke „Lipovica“ navedeni su toplinski učinci za sve temperaturne režime, te temperature prostorije. Oznake u Tablica:

- Φ_n - projektno toplinsko opterećenje prostorije;
- Φ_i - instalirani toplinski učinci prostorije;
- R - oznaka radijatora;
- Radijator - proizvođač, tip i dimenzija;
- Br. čl. - broj članaka radijatora ;
- $\Phi_{i(\text{rad})}$ - instalirani toplinski učinak radijatora u prostoriji;

Tablica 23. Popis instaliranih radijatora

| P | Prostorija | ϑ_u | \varnothing_n | \varnothing_i | R | Radijator | Br. čl. | $\varnothing_{i(rad)}$ |
|------|---------------|---------------|-----------------|-----------------|-------|-----------------------|---------|------------------------|
| | | °C | W | W | - | - | - | W |
| P 01 | Restoran | 22 | 10876 | 11040 | RD-11 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| | | | | | RD-12 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| | | | | | RD-13 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| | | | | | RD-14 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| P 02 | Separe lijevi | 22 | 3245 | 4968 | RD-21 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| | | | | | RD-22 | Lipovica Orion 600/95 | 8 | 1104 |
| | | | | | RD-23 | Lipovica Orion 600/95 | 8 | 1104 |
| P 03 | Separe desni | 22 | 2862 | 4968 | RD-31 | Lipovica Orion 600/95 | 20 | 2760 |
| | | | | | RD-32 | Lipovica Orion 600/95 | 8 | 1104 |
| | | | | | RD-33 | Lipovica Orion 600/95 | 8 | 1104 |

6.2. Odabir rashladnika vode

Za hlađenje vode režim 7/12 °C koristi se rashladnik vode "EWAQ050BAWP" proizvođača "Daikin" namijenjen za vanjsku ugradnju, smještenom na sjevernom zidu motela, iza skladišnog prostora, zbog razine buke koju uređaj proizvodi.



Slika 16. Rashladnik vode "EWAQ050BAWP"

Tehničke karakteristike rashladnika vode "EWAQ050BAWP":

- Rashladni učin: 49,70 kW za te 7/12°C
- Prikjučna snaga: 19,70 kW
- Regulacija učina: Inverterski upravljano
- EER: 2,52
- SEER: 4,12
- Dimenzije: V x Š x D 1684 x 2358 x 780 mm

- Težina: 571 kg
- Izmjenjivač topline na strani vode: Pločasti lemljeni
- Kompresor: Hermetički scroll
- Ventilator: aksijalni sa protokom zraka 370 m³/min
- Razine zvučne snage: 81 dB(A)
- Radno područje: -15-43°C
- Priključci vodenog kruga: 2" ženski
- Radna tvar: R-410A
- Napajanje: 3N-/50/400

Međuspremnik topline se u sustave hlađenja s rashladnicima vode ugrađuje iz nekoliko razloga. Smanjuje se učestalost pokretanja rashladnika, pokriva se vršna potrošnja, omogućuje se opskrba rashladne energije u vrijeme kada rashladnik iz nekog razloga prestane s radom te je moguć noćni rad sa jeftinijom strujom. Također je upotrebom međuspremnika osiguran konstantan protok vode kroz rashladnik što je izuzetno važno za ispravan rad samog rashladnika. Prema uputama proizvođača odabranog rashladnika "EWAQ050BAWP" odabire se međuspremnik "CAS-501" volumena 500 l.



Slika 17. Spremnik hladne vode "CAS - 501"

Rashladnik vode ima vlastiti regulator tip "BRC21A52" u kojem se mogu odrediti parametri rada uređaja. Rad uređaja se vodi prema vanjskoj temperaturi. Regulator nema žičane spojeve sa spremnikom već preko povratne temperature vode, očitava treba li raditi. U rashladniku postoji frekventno regulirana cirkulacijska pumpa, sigurnosni ventil, automatski ozdračni lončić, ekspanzijska posuda 10 l, hvatač nečistoća te sve komponente za pravilan rad sustava.

6.3. Proračun pada tlaka i odabir cirkulacijskih pumpi

Da bi se osigurala jednolika raspodjela topline, važno je da kritično ogrjevno/rashladno tijelo dobije potrebni protok vode. Najčešće je kritični grijač onaj koji je najdalje od pumpe, ali ako to nije sigurno onda je potrebno proračunati pad tlaka za sve ostale grijače. Ukupni pad tlaka je zbroj svih padova tlaka od pumpe do kritičnog grijača i ponovo natrag do pumpe s time da suma uvijek prati jedan smjer strujanja jer se nikad ne zbrajaju paralelno spojene dionice. Ukupni pad tlaka u cjevovodu računa se prema sljedećoj jednadžbi:

$$\Delta p_T = \Delta p_F + \Delta p_L \quad [Pa]$$

gdje je;

- Δp_F - pad tlaka uslijed trenja, koji se javljaju zbog površinske hrapavosti cijevi a računa se prema jednažbi:

$$\Delta p_F = \lambda \cdot \frac{L}{d} \cdot \frac{\rho \cdot w^2}{2} \quad [Pa]$$

- Δp_L - lokalni pad tlaka u elementima poput kotlova, ogrijevnih tijela, ventila, lukova, koljena T-spojeva itd., a računa se prema jednažbi;

$$\Delta p_L = \xi \cdot \frac{\rho \cdot w^2}{2} \quad [Pa]$$

Ukupni pad tlaka iznosi:

$$\Delta p_T = \left(\sum \lambda \cdot \frac{L}{d} + \sum \xi \right) \cdot \frac{\rho \cdot w^2}{2} = \sum R \cdot L + \sum Z \quad [Pa]$$

Za razvod tople i hladne vode koriste se bakrene cijevi.

6.3.1. Odabir pumpe radijatorskog grijanja restorana

Padu tlaka cjevovoda potrebno je dodati pad tlaka na regulacijskom ventilu radijatora te pad tlaka na samome radijatoru.

Tablica 24. Pad tlaka cjevovoda za radijatorsko grijanje

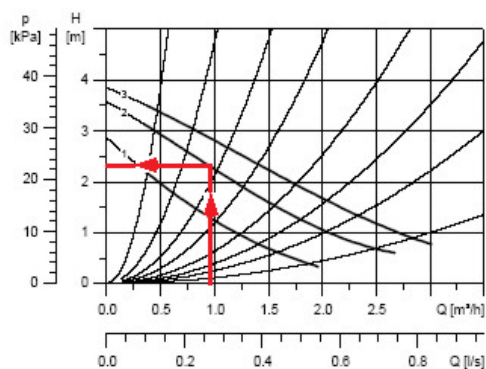
| Dionica | Q | ΔT | qv | w | A | d | odabrano | | w | R | L | R x L | ζ | Z | RL + Z |
|---------------------------|-------|------------|-------|------|-----------------|----|----------|------|------|------|------|-------|---------|-----|--------------|
| | W | °C | L/min | m/s | mm ² | mm | bakar | mm | m/s | Pa/m | m | Pa | - | Pa | Pa |
| 1 | 1104 | 20 | 0,79 | 0,30 | 44 | 7 | 12 | 0,7 | 0,15 | 50 | 7,0 | 349 | 1,0 | 11 | 360 |
| 2 | 2208 | 20 | 1,58 | 0,30 | 88 | 11 | 15 | 0,75 | 0,18 | 51 | 9,9 | 506 | 3,0 | 50 | 556 |
| 3 | 4968 | 20 | 3,55 | 0,35 | 169 | 15 | 18 | 0,8 | 0,28 | 82 | 8,4 | 685 | 1,0 | 39 | 724 |
| 4 | 7728 | 20 | 5,52 | 0,35 | 263 | 18 | 22 | 1 | 0,29 | 68 | 8,2 | 563 | 1,0 | 43 | 605 |
| 5 | 10488 | 20 | 7,49 | 0,80 | 156 | 14 | 22 | 1 | 0,40 | 116 | 16,8 | 1948 | 1,1 | 85 | 2033 |
| 6 | 13248 | 20 | 9,46 | 0,80 | 197 | 16 | 28 | 1 | 0,30 | 50 | 8,3 | 415 | 1,0 | 44 | 459 |
| 7 | 16008 | 20 | 11,43 | 0,80 | 238 | 17 | 28 | 1 | 0,36 | 70 | 8,1 | 566 | 1,0 | 64 | 629 |
| 8 | 18768 | 20 | 13,41 | 0,80 | 279 | 19 | 28 | 1 | 0,42 | 92 | 9,0 | 824 | 3,0 | 263 | 1087 |
| 9 | 19872 | 20 | 14,19 | 0,80 | 296 | 19 | 28 | 1 | 0,45 | 101 | 6,6 | 671 | 1,1 | 103 | 774 |
| 10 | 20976 | 20 | 14,98 | 0,80 | 312 | 20 | 28 | 1 | 0,47 | 111 | 14,2 | 1583 | 1,1 | 114 | 1697 |
| Pad tlaka u radijatoru | | | | | | | | | | | | | | | 5000 |
| Pad tlaka na ventilima | | | | | | | | | | | | | | | 5000 |
| Ukupni pad tlaka Σ | | | | | | | | | | | | | | | 18923 |

Pumpa za grijanje restorana odabran je model proizvođača Grundfos tip "UPS 25-40"

sljedećih karakteristika:

- protok 898 L/h odnosno 0,9 m³/h
- pad tlaka 19 kPa

UPS 25-40



Slika 18. Karakteristike pumpe UPS 25-40

6.3.2. Odabir pumpe za grijač klimatizacijske jedinice

Padu tlaka cjevovoda za grijač klimatizacijske jedinice potrebno je dodati pad tlaka na regulacijskom ventilu grijača te pad tlaka na samome grijaču. Pad tlaka prikazan je u sljedećoj tablici:

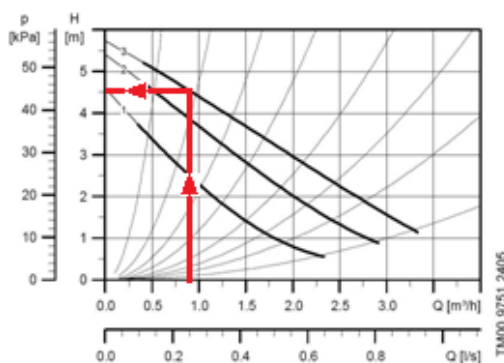
Tablica 25. Pad tlaka cjevovoda za grijač klimatizacijske jedinice

| Q | ΔT | qv | w | A | d | odabrano | | w | R | L | R x L | ζ | Z | RL + Z |
|--|------------|-------|------|-----------------|----|----------|----|------|------|----|-------|---------|-----|--------|
| W | °C | L/min | m/s | mm ² | mm | bakar | mm | m/s | Pa/m | m | Pa | - | Pa | Pa |
| 19000 | 20 | 13,57 | 0,80 | 283 | 19 | 28 | 1 | 0,43 | 93 | 80 | 7514 | 3,0 | 270 | 7 784 |
| Pad tlaka na troputnom ventilu Danfoss | | | | | | | | | | | | | | 7 500 |
| Pad tlaka grijača klima komore | | | | | | | | | | | | | | 30 000 |
| Ukupni pad tlaka Σ | | | | | | | | | | | | | | 42 284 |

Pumpa za grijač klima komore odabran je model: "Grundfos UPS 25-60" sa sljedećim karakteristikama:

- protok 814 L/h odnosno 0,8 m³/h
- pad tlaka 42,3 kPa

UPS 25-60



Slika 19. Karakteristike pumpe UPS 25-60

6.3.3. Odabir pumpe za hladnjak klimatizacijske jedinice

Padu tlaka cjevovoda za hladnjak klimatizacijske jedinice potrebno je dodati pad tlaka na regulacijskom ventilu grijača te pad tlaka na samome hladnjaku. Pad tlaka prikazan je u sljedećoj tablici:

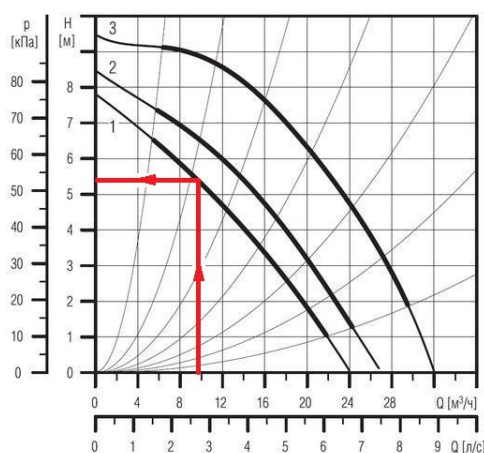
Tablica 26. Pad tlaka cjevovoda za hladnjak klimatizacijske jedinice

| Q | ΔT | qv | w | A | d | odabrano | | w | R | L | R x L | ζ | Z | RL + Z |
|--|-------------|--------|-----|-----------------|----|----------|----|------|------|----|-------|---------|--------|--------|
| W | $^{\circ}C$ | L/min | m/s | mm ² | mm | bakar | mm | m/s | Pa/m | m | Pa | - | Pa | Pa |
| 49110 | 5 | 140,31 | 1,5 | 1522 | 35 | 54 | 2 | 1,28 | 198 | 60 | 11880 | 3,0 | 2447 | 14 327 |
| Pad tlaka na troputnom ventili Danfoss | | | | | | | | | | | | | 15 000 | |
| Pad tlaka grijača klima komore | | | | | | | | | | | | | 30 000 | |
| Ukupni pad tlaka Σ | | | | | | | | | | | | | 59 327 | |

Pumpa za hladnjak klimatizacijske jedinice odabran je model: "Grundfos UPS 50-120F" sa sljedećim karakteristikama:

- protok 8440 L/h odnosno 8,4 m³/h
- pad tlaka 53,3 kPa

UPS 50-120 F
3 x 400 B, 50 Гц



Slika 20. Karakteritike pumpe UPS 50-120F

6.4. Proračun ekspanzijskih posuda

6.4.1. Ekspanzijska posuda instalacije hlađenja

Ekspanzijski sustav je dio sustava hlađenja koji preuzima povećanje volumena vode u sustavu, uslijed povišenja temperature vode. Za ovu primjenu izabran je zatvoreni ekspanzijski sustav koji nema direktnu vezu između ogrjevnog medija i okoliša. Da bi se dimenzionirala ekspanzijska posuda, potrebno je proračunati povećanje volumena vode u sustavu. Sustav hladne vode sadrži ukupno 520 l vode.

$$V_{sustava} = 520 \text{ [l]}$$

Povećanje volumena uslijed zagrijavanja;

$$\Delta V_{sustava} = \frac{n \cdot V_{sustava}}{100} = \frac{0,30 \cdot 520}{100} = 1,58 \text{ [l]}$$

Dodatni volumen (zaliha);

$$V_V = 0,005 \cdot V_{sustava} = 0,005 \cdot 520 = 1,56 \text{ [l]}$$

Za dodatni volumen uzima se vrijednost od minimalno 3 l.

Krajnji radni tlak sustava;

$$p_e = p_{sig.ventil} - 0,5 = 3 - 0,5 = 2,5 \text{ [bar]}$$

Primarni tlak ekspanzijske posude;

$$p_o = 2,0 \text{ [bar]}$$

Minimalni volumen ekspanzijske posude računa se prema jednadžbi;

$$V_{n,min} = (\Delta V_{sustava} + V_V) \cdot \frac{p_e + 1}{p_e - p_o} = (1,58 + 3) \cdot \frac{2,5 + 1}{2,5 - 2,0} = 32,06 \text{ [l]}$$

Odabrana je ekspanzijska posuda tvrtke „Elbi“ zapremine 35 l.

6.4.2. Ekspanzijska posuda instalacije grijanja

Ekspanzijska posuda za grijanje već postoji te se radi od posudi volumena 500L.

7. TEHNIČKI OPIS

7.1. Općenito

U skladu s projektnim zadatkom unutar objekta predviđene su sljedeće instalacije:

1. Instalacija postojećeg kotla na pelet
2. Instalacija cijevne mreže radijatorskog grijanja
3. Instalacija kanalskog razvoda
4. Instalacija klimatizacijske jedinice
5. Instalacija rashladnog uređaja zrak-voda
6. Ventilacija sanitarija.

7.2. Instalacija postojećeg kotla na pelet

Kotlovnica je smještena u podrumu objekta te se iz nje distribuira ogrjevni medij (topla voda 80/60°C). Unutar kotlovnice se nalazi postojeći kotao na pelet snage 150 kW, akumulacijski spremnik od 2000 L, cirkulacijske crpke, spremnik PTV-a, membranska rastezna posuda volumena 500 L, sigurnosna i ostala armatura.

Za grijanje PTV-a koristi se kotao na pelet, a ostavljena je mogućnost grijanja preko el. grijača. Širenje vode u sustavu je osigurano preko membranske rastezne posude proizvod "VARFLEX" i sigurnosnog ventila sa oprugom. Cirkulacija vode u sustavu grijanja osigurana je preko cirkulacijskih pumpi proizvod "GRUNDFOS" za restoran i motel. Regulacija kotla osigurava se preko temperaturnog osjetnika u akumulacijskom spremniku tople vode. Odzraka instalacije u strojarnici je preko odzračnih lončića. Regulacija pumpa za motel reguliraju se preko regulatora na recepciji što nije zadatak ovog projekta. Regulacija pumpe za radijatorsko grijanje regulira se u blizini šanka u restoranu. Unutar kotlovnice je predviđena ugradnja još jedne cirkulacijske pumpe za potrebe grijača klimatizacijske jedinice pa je potrebno za restoran proračunati provedenu instalaciju radijatorskog grijanja.

7.3. Instalacija cijevne mreže radijatorskog grijanja

Grijanje cijelog prizemlja je predviđeno pomoću postojećih člankastih radijatora. Na radijatoru se nalazi H ventil sa prigušnicom na sebi, kao i radijatorski ventil sa termostatskom glavom za regulaciju temperature prostora. Cjevovodi se izoliraju negorivom izolacijom ARMAFLEX proizvod "ARMACELL" tip TUBOLIT. Odzračivanje cjevovoda vrši se na najvišim točkama vertikala cjevovoda pomoću odzračnih posuda i odzračnih ventila. Nakon izvršene ugradnje potrebno je cijelu instalaciju ispitati na hladni tlak 80% veći od pogonskog, kao i na toplu probu. Za pokrivanje toplinskog opterećenja sanitarnih prostora i kuhinje brine se već postojeće električno podno grijanje.

7.4. Instalacija kanalskog razvoda

Zračni sustav predviđen je kao centralni jednokanalni s promjenjivim protokom zraka. Svaka prostorija sadrži dva VAV ventila, jedan na dobavnom kanalu, drugi na povratnom kanalu. Regulaciju vrši sobni kontroler "Codis 35 V" mijenjanjem protoka dobavnog zraka umjesto promjene temperature. Kontroler upravlja s VAV ventilom mijenjajući količinu zraka na ulazu u prostor. Za svaki prostor predviđen je kontroler koji se regulira osjetnikom temperature i CO2 senzorom. Svi kanali se izoliraju izolacijskim materijalima minimalno 20 mm.

7.5. Instalacija klimatizacijske jedinice

Za prostore restorana, separea i kuhinje predviđen je dovod vanjskog zraka i ventilacije preko klimatizacijske jedinice smještene iza objekta koji je potrebno dograditi. Klimatizacijska jedinica sastoji se od:

- tlačnog ventilatora s osjetnikom protoka i kontrolorom LCD, sa frek. pretvaračima
- odsisnog ventilatora s osjetnikom protoka i kontrolorom LCD, sa frek. pretvaračima
- pločastog rekuperatora sa povratom topline
- sekcije grijača sa senzorom protiv smrzavanja / hladnjaka zraka
- filtera klase F7, sa dift presostatom 50-500Pa
- regulacijskih žaluzina sa motornim pogonima
- termostatskih osjetnika

Klimatizacijske jedinice usisava vanjski zrak preko fiksne žaluzine. Nakon toplinske obrade (zimi grijanje, a ljeti hlađenje) vanjski zrak se upuhuje u prostore putem limenih kanala koji se vode uz strop. Odsisni zrak se nakon izlaska iz klimatizacijske jedinice (i rekuperacije) izbacuje vani. Svi kanali su toplinski izolirani. Zrak se ubacuje preko linijskih stropnih distributera. Klimatizacijska jedinica ima na grijaču/hladnjaku ugrađen komplet regulacijske automatike kojom se održava temperatura ubacivanog zraka zimi 20°C i ljeti 16°C. Na kanalima su predviđeni regulatori protoka koji, pored balansiranja, imaju ulogu prekretanja djela zraka iz prostorija, kada za to ima potrebe. Kad su temperature izrazito niske (ispod 0°C), smanjuje se količina svježeg zraka i na taj način se vrši ušteda energije. Regulacija grijanja ili hlađenja vrše se tako da klimatizacijska jedinica mjeri temperaturu povratnog zraka i na taj način određuje je li potrebno samo ventilirati ili i hladiti. Klimatizacijska jedinica upravlja radom pumpi za grijač i hladnjak, te upravlja motornim pogonima na troputnim ventilima.

7.6. Instalacija rashladnog uređaja zrak-voda

Za osiguranje hladne vode 7/12°C predviđena je ugradnja dizalice topline zrak – voda. Voda za potrebe rashladnog uređaja distribuira u inercijski spremnik akumulacijske energije "CAS-501". Odabran je rashladnik vode proizvod "DAIKIN" tip "EWAP050BAWP". Rashladnik vode ima vlastiti regulator tip "BRC21A52" u kojemu se može odrediti rad uređaja. Rad uređaja se vodi prema vanjskoj temperaturi. Regulator nema žičane spojeve sa spremnikom nego, preko povratne temperature vode, očitava treba li hladiti. U rashladniku postoji frekvencijski regulirana cirkulacijska pumpa, sigurnosni ventil, automatski ozdračni lončić, ekspanzijska posuda 10 l, hvatač nečistoća te sve hidrauličke komponente za pravilan rad sustava. Cjevovodi se izoliraju sa paronepropusnom negorivom izolacijom ARMAFLEX tip AC proizvod "ARMACELL".

7.7. Ventilacija sanitarija

Ventilacija sanitarija je predviđena preko ventilatora koji izbacuju zrak preko sustava zračnih kanala. Na vratima sanitarnih prostora se nalaze prestrujne rešetke za dobavu zraka. Ventilator se pali preko senzora pokreta smještenog u prostoru sanitarije.

7.8. Eko napa

Za odsis zraka iznad toplih ploha kuhinje usvojene su tri kuhinjske središnje ekonomične nape. Eko napa u odnosu na običnu napu radi sa približno 70% vanjskog negrijanog zraka koji se dovodi zasebnim ventilatorom i kanalom, te se unutar same nape kroz podesivi prorez profila mlaznice ubacuje na odsisne filtere. Kanali sa vanjskim dovodom negrijanog zraka su toplinski izolirani. Predviđena napa je izrađena od nehrđajućeg čeličnog lima (NiCr - INOX) i opremljena je filterima i rasvjetnim tijelima. Odsisavanje zraka sa napa je predviđeno putem krovnog ventilatora otpornog na temperaturu do 120°C. Ukupno su predviđena tri krovna ventilatora. Zrak sa nape se kroz kanal direktno izbacuje na krov objekta.

8. ZAKLJUČAK

U ovom radu prikazan je projekt sustava djelomične klimatizacije odnosno sustav grijanja, hlađenja i ventilacije za restoran u sklopu motela.

Prema proračunu HRN EN 12 831 proračunato je projektno toplinsko opterećenje za sve grijane prostore, te iznose 16,98 kW. Odabrana su ogrijevna tijela dvocjevnog radijatorskog grijanja. Radijatori su člankasti. Ukupna instalirana snaga radijatora iznosi 20,98 kW. Radijatori su dimenzionirani prema projektnom toplinskom opterećenju. Za pokrivanje gubitaka mehaničke ventilacije služi grijač klimatizacijske jedinice, snage 19 kW.

Proračun projektog rashladnog opterećenja prema VDI 2078 iznosi 22,68 kW. Za pokrivanje projektog rashladnog opterećenja te ventilacijskih dobitaka služi hladnjak klimatizacijske jedinice, snage 49,70 kW. Hlađenje se distribuira preko ventilacijskog sustava.

Kao izvor energije za grijanje koristi se postojeći kotao na pelet nazivne snage 150 kW. Kao izvor energije za hlađenje koristi se rashladnik vode nazivne snage 50 kW.

Za ventilaciju zraka koristi se klimatizacijska jedinica. Zračni sustav predviđen je kao centralni jednokanalni s promjenjivim protokom zraka. Za svaku prostoriju odabrani su regulatori varijabilnog protoka (VAV) sa regulacijom preko CO₂ senzora i temperaturnog osjetnika. Na osnovu povratnog zraka klimatizacijska jedinica regulira treba li ventilirati ili i hladiti. Ventilacija sanitarija ide posebnim ventilatorima koji se upravljaju preko senzora pokreta. Ventilacija kuhinje regulira se preko regulatora kuhinjskih napa.

Hidrauličkim proračunima kanala i cijevne mreže odabrane su sve komponente klimatizacijske jedinice, te vodenog radijatorskog grijanja. Upravljanje se sastoji od tri stupnja. Prvi je taj da kotao na pelet održava temperaturu tople vode u spremniku za grijanje cijelog sustava, odnosno rashladnika vode koji održava temperaturu hladne vode u spremniku za hlađenje klimatizacijske jedinice. Drugi stupanj je regulacija prostorije preko VAV ventila u funkciji CO₂ senzora i termostata. Treći je regulacija klimatizacijske jedinice koja na temelju povratnog zraka regulira treba li ventilirati ili hladiti.

LITERATURA

- [1] Kraut, B.: Strojarski priručnik, Tehnička knjiga Zagreb, 1970.
- [2] Grejanje i klimatizacije, Recknagel, Sprenger, Schramek; Čeperković, Energetika marketing, Zagreb, 2011.
- [3] Podloge sa predavanja iz kolegija Klimatizacije; I. Balen, FSB Zagreb
- [4] Podloge sa predavanja iz kolegija Grijanje; I. Balen, FSB Zagreb
- [5] Priručnik za energetska certifikacija zgrada
- [6] Norma HRN EN ISO 6946
- [7] Norma HRN EN 12 831
- [8] Norma HRN EN ISO 13 790
- [9] Tehnički priručnik VDI 2078
- [10] www.klimaoprema.hr
- [11] www.daikin.hr
- [12] www.danfoss.hr
- [13] www.grundfos.hr
- [14] www.servis-jelic.com

PRILOZI

- I. CD-R disc
- II. Prilog A - Proračun koeficijenata prolaza topline prema HRN EN ISO 6946
Prilog B - Proračun projektnog toplinskog opterećenja prema HRN EN 12 831
Prilog C - Proračun projektnog rashladnog opterećenja prema VDI 2078
Prilog D - Proračun potrebne godišnje energije za grijanje i hlađenje prema HRN EN
ISO 13 790
Prilog E - Tehnička dokumentacija

Prilog A - Proračun koeficijenta prolaza topline prema

HRN EN ISO 6949

| VRSTA KONSTRUKCIJE | POD | | |
|---|--------------------------------------|--|---|
| MATERIJAL | debljina δ cm | koeficijent provođenja topline λ W/mK | otpor provođenju topline δ/λ m ² K/W |
| Keramičke pločice | 1 | 1,280 | 0,0078 |
| Cementni estrih | 5 | 1,400 | 0,0357 |
| Polistirenska folija | 0,02 | 0,040 | 0,0050 |
| Polistirenska ploča EPS | 3 | 0,040 | 0,7500 |
| Hidroizolacija | 0,04 | 0,140 | 0,0029 |
| AB ploča | 15 | 1,500 | 0,1000 |
| Šljunak, suhi | 15 | 0,810 | 0,1852 |
| Otpor provođenja topline | $\Sigma\delta_i/\lambda_i$ | m ² K/W | 1,0866 |
| Unutarnji koeficijent prijelaza topline | $R_u=1/\alpha_u$ | m ² K/W | 0,1300 |
| Vanjski koeficijent prijelaza topline | $R_v=1/\alpha_v$ | m ² K/W | 0,0000 |
| Ukupni otpor prolaza topline | $R=R_v+\Sigma\delta_i/\lambda_i+R_u$ | m ² K/W | 1,2166 |
| Koeficijent prolaza topline | $k=1/R$ | W/m ² K | 0,8220 |
| Usvojeni koef. prolaza topline | k | W/m ² K | 0,8300 |

| VRSTA KONSTRUKCIJE | STP - STROP | | |
|---|--------------------------------------|--|---|
| MATERIJAL | debljina δ cm | koeficijent provođenja topline λ W/mK | otpor provođenju topline δ/λ m ² K/W |
| Gipsana i vapneno-gipsana žbuka | 1,5 | 0,700 | 0,0214 |
| AB ploča | 15 | 1,500 | 0,1000 |
| Polistirenska ploča EPS | 3 | 0,040 | 0,7500 |
| Polistirenska folija | 0,02 | 0,040 | 0,0050 |
| Cementni estrih | 5 | 1,400 | 0,0357 |
| Keramičke pločice | 1 | 1,280 | 0,0078 |
| Otpor provođenja topline | $\Sigma\delta_i/\lambda_i$ | m ² K/W | 0,9200 |
| Unutarnji koeficijent prijelaza topline | $R_u=1/\alpha_u$ | m ² K/W | 0,1000 |
| Vanjski koeficijent prijelaza topline | $R_v=1/\alpha_v$ | m ² K/W | 0,0400 |
| Ukupni otpor prolaza topline | $R=R_v+\Sigma\delta_i/\lambda_i+R_u$ | m ² K/W | 1,0600 |
| Koeficijent prolaza topline | $k=1/R$ | W/m ² K | 0,9434 |
| Usvojeni koef. prolaza topline | k | W/m ² K | 0,9500 |

| VRSTA KONSTRUKCIJE | ZID 1 - VANJSKI | | |
|---|--------------------------------------|--|---|
| MATERIJAL | debljina δ cm | koeficijent provođenja topline λ W/mK | otpor provođenju topline δ/λ m ² K/W |
| Vapneno-cementna žbuka | 1,5 | 1,000 | 0,0150 |
| Šuplji blokovi od betona | 25 | 0,900 | 0,2778 |
| Polimerno cementno ljepilo | 0,5 | 0,040 | 0,1250 |
| Polistirenska ploča EPS | 10 | 0,040 | 2,5000 |
| Prirodni kamen | 20 | 1,400 | 0,1429 |
| Otpor provođenja topline | $\Sigma\delta_i/\lambda_i$ | m ² K/W | 3,0606 |
| Unutarnji koeficijent prijelaza topline | $R_u=1/\alpha_u$ | m ² K/W | 0,1300 |
| Vanjski koeficijent prijelaza topline | $R_v=1/\alpha_v$ | m ² K/W | 0,0400 |
| Ukupni otpor prolaza topline | $R=R_v+\Sigma\delta_i/\lambda_i+R_u$ | m ² K/W | 3,2306 |
| Koeficijent prolaza topline | $k=1/R$ | W/m ² K | 0,3095 |
| Usvojeni koef. prolaza topline | k | W/m ² K | 0,3100 |

| VRSTA KONSTRUKCIJE | ZID2 - UNUTARNJI | | |
|---|--------------------------------------|--|---|
| MATERIJAL | debljina δ cm | koeficijent provođenja topline λ W/mK | otpor provođenju topline δ/λ m ² K/W |
| Gipsana i vapneno gipsana žbuka | 3 | 0,700 | 0,0429 |
| Šuplji blokovi od betona | 20 | 1,100 | 0,1818 |
| Gipsana i vapneno gipsana žbuka | 3 | 0,700 | 0,0429 |
| Otpor provođenja topline | $\Sigma\delta_i/\lambda_i$ | m ² K/W | 0,2675 |
| Unutarnji koeficijent prijelaza topline | $R_u=1/\alpha_u$ | m ² K/W | 0,1300 |
| Vanjski koeficijent prijelaza topline | $R_v=1/\alpha_v$ | m ² K/W | 0,0450 |
| Ukupni otpor prolaza topline | $R=R_v+\Sigma\delta_i/\lambda_i+R_u$ | m ² K/W | 0,4425 |
| Koeficijent prolaza topline | $k=1/R$ | W/m ² K | 2,2597 |
| Usvojeni koef. prolaza topline | k | W/m ² K | 2,2600 |

Prilog B - Proračun projektne toplinske opterećenja prema

HRN EN 12 831

| Prostorija: PR 01 | | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | | | RESTORAN | | | | |
|----------------------------|-------------------|----------------|------|--|-------------------|----------------------------|------------------------------------|--------------------------------------|--|--|------------------------|--------------------------------------|---------------------------------|-----------------|
| Geometrija: | | | | Ventilacijski uvjeti: | | | | | | Transmisijski uvjeti: | | | | |
| Duljina | - | m | | Minimalni broj izmjena zraka | 8 | 1/h | | | | $e_k e_l$ - korekcijski faktori izloženosti | 1 | | | |
| Širina | - | m | | Projektni broj osoba | 160 | - | | | | f_{g1} - korekcijski faktor god. vanj. Temp. | 1,45 | | | |
| Površina | 230,60 | m ² | | $H_{v,i}$ - koeficijent vent. topl. Gubitaka | 1673,93 | - | | | | f_{g2} - korekcijski smanjenja temp. razlike | 0,51 | | | |
| Visina | 3,00 | m | | n_{50} - broj izmjena zraka u prostoriji | 2 | - | | | | B' - karakteristični parametar | 6,68 m | | | |
| Volumen | 691,80 | m ³ | | f_{RH} - korekcijski faktor ovisan o vrem. | 16 | - | | | | G_w - korekcijski smanjenja | 1 | | | |
| Unut. projektna temp | 22 | °C | | e_l - koeficijent zaštićenosti | 0,05 | - | | | | U_{tlo} - ekvivalentni koef. prolaza topl. | 0,45 | | | |
| Vanj projektna temp | -3 | °C | | ϵ_i - korekcijski faktor za visinu | 1 | - | | | | | | | | |
| Oznaka konst. | Stijena prema | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Odbitak površine (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Linearni koef. Ψ_l (W/mk) | Dužina mosta l_l (m) | Faktor smanjenja temp. razlike b_u | Koeficijent gubitka H_T (W/K) | Transmisija (W) |
| ZID 1 | okolina | Istok | 1 | 30,77 | 3,00 | 92,310 | + | 74,37 | 0,31 | 0,01 | 3,00 | 1,00 | 26,065 | 651,62 |
| PR 1 | okolina | Istok | 4 | 1,55 | 1,95 | 12,090 | - | 12,09 | 1,80 | 0,12 | 48,97 | 1,00 | 27,638 | 690,96 |
| VR 1 | okolina | Istok | 1 | 1,95 | 3,00 | 5,850 | - | 5,85 | 1,80 | 0,12 | 5,85 | 1,00 | 11,232 | 280,80 |
| ZID 2 | negrijani prostor | - | 1 | 7,40 | 3,00 | 22,200 | + | 20,20 | 2,26 | 0,01 | 3,00 | 0,13 | 45,682 | 142,76 |
| VR 2 | negrijani prostor | - | 1 | 1,00 | 2,00 | 2,000 | - | 2,00 | 1,80 | 0,12 | 10,00 | 0,13 | 4,800 | 15,00 |
| POD | tlo | - | 1 | 1,00 | 230,60 | 230,600 | | 230,60 | 0,83 | | | 0,13 | 191,398 | 598,12 |
| STP | grijani prostor | - | 1 | 1,00 | 230,60 | 230,600 | | 45,80 | 0,95 | 0,33 | 49,40 | 0,13 | 93,240 | 291,38 |
| Rezultati proračuna | | | | | | | | | | | | | 400,055 | 2670,63 |

| | | |
|--|-----------------|------------------------|
| Toplina potrebna kod prekida grijanja | 3874,08 | W |
| Ventilacijski toplinski gubici | | |
| Infiltracija kroz zazoru | 69,18 | m ³ /h |
| Minimalna ventilaciju po broju osoba | 6400,00 | m ³ /h |
| Minimalna ventilaciju po broju izmjena zraka | 5534,40 | m ³ /h |
| Faktor smanjenja temp. razlike | 0,08 | - |
| Ukupni ventilacijski gubici | 4331,38 | W |
| Ukupno | 10876,09 | W |
| Ukupno po m² | 47,16 | W/m² |

| Prostorija: PR 02 | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | SEPRE LIJEVI | | | |
|----------------------|--------|----------------|--|---------|-----|--|-----------------------|--|--|--|
| Geometrija: | | | Ventilacijski uvjeti: | | | | Transmisijski uvjeti: | | | |
| Duljina | - | m | Minimalni broj izmjena zraka | 8 | 1/h | $e_k e_l$ - korekcijski faktori izloženosti | 1 | | | |
| Širina | - | m | Projektni broj osoba | 36 | - | f_{g1} - korekcijski faktor god. vanj. Temp. | 1,45 | | | |
| Površina | 49,43 | m ² | $H_{V,i}$ - koeficijent vent. topl. Gubitaka | 1673,93 | - | f_{g2} - korekcijski smanjenja temp. razlike | 0,51 | | | |
| Visina | 3,00 | m | n_{50} - broj izmjena zraka u prostoriji | 2 | - | B' - karakteristični parametar | 6,68 m | | | |
| Volumen | 148,29 | m ³ | f_{RH} - korekcijski faktor ovisan o vrem. | 16 | - | G_w - korekcijski smanjenja | 1 | | | |
| Unut. projektna temp | 22 | °C | e_l - koeficijent zaštićenosti | 0,05 | - | U_{tlo} - ekvivalentni koef. prolaza topl. | 0,45 | | | |
| Vanj projektna temp | -3 | °C | ϵ_l - korekcijski faktor za visinu | 1 | - | | | | | |

| Oznaka konst. | Stijena prema | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Odbitak površine (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Linearni koef. Ψ_l (W/mk) | Dužina mosta l_l (m) | Faktor smanjenja temp. razlike b_u | Koeficijent gubitka H_T (W/K) | Transmisija (W) |
|---------------|-------------------|---------------|------|------------|-------------------|----------------------------|------------------------------------|--------------------------------------|--|--------------------------------|------------------------|--------------------------------------|---------------------------------|-----------------|
| ZID 1 | okolina | Istok | 1 | 5,27 | 3,00 | 15,810 | + | 12,79 | 0,31 | 0,01 | 3,00 | 1,00 | 3,994 | 99,85 |
| PR 1 | okolina | Istok | 1 | 1,55 | 1,95 | 3,023 | - | 3,02 | 1,80 | 0,12 | 23,40 | 1,00 | 8,249 | 206,21 |
| ZID 1 | okolina | Jug | 1 | 12,05 | 3,00 | 36,150 | + | 30,75 | 0,31 | 0,01 | 3,00 | 1,00 | 9,563 | 239,06 |
| PR 1 | okolina | Jug | 6 | 0,75 | 1,20 | 5,400 | - | 5,4 | 1,80 | 0,12 | 23,40 | 1,00 | 12,528 | 313,20 |
| ZID 2 | negrijani prostor | - | 1 | 5,27 | 3,00 | 15,810 | + | 13,81 | 2,26 | 0,01 | 3,00 | 0,13 | 31,241 | 97,63 |
| VR 2 | negrijani prostor | - | 1 | 1,00 | 2,00 | 2,000 | - | 2,00 | 1,80 | 0,12 | 10,00 | 0,13 | 4,800 | 15,00 |
| POD | tlo | - | 1 | 1,00 | 49,43 | 49,430 | | 49,43 | 0,83 | | | 0,13 | 41,027 | 128,21 |
| STP | grijani prostor | - | 1 | 1,00 | 49,43 | 49,430 | | 45,80 | 0,95 | 0,33 | 49,40 | 0,13 | 93,240 | 291,38 |

Rezultati proračuna 192,398 1390,54

| | | |
|--|----------------|------------------------|
| Toplina potrebna kod prekida grijanja | 830,42 | W |
| Ventilacijski toplinski gubici | | |
| Infiltracija kroz zatore | 14,83 | m ³ /h |
| Minimalna ventilaciju po broju osoba | 1800,00 | m ³ /h |
| Minimalna ventilaciju po broju izmjena zraka | 1186,32 | m ³ /h |
| Faktor smanjenja temp. razlike | 0,08 | - |
| Ukupni ventilacijski gubici | 1330,19 | W |
| Ukupno | 3245,09 | W |
| Ukupno po m² | 65,65 | W/m² |

| Prostorija: PR 03 | | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | | | SEPRE DESNI | | | | |
|--|-------------------|----------------|------|--|------------------------|----------------------------|------------------------------------|--------------------------------------|--|--|------------------------|--------------------------------------|---------------------------------|-----------------|
| Geometrija: | | | | Ventilacijski uvjeti: | | | | | | Transmisijski uvjeti: | | | | |
| Duljina | - | m | | Minimalni broj izmjena zraka | 8 | 1/h | | | | $e_k e_l$ - korekcijski faktori izloženosti | 1 | | | |
| Širina | - | m | | Projektni broj osoba | 24 | - | | | | f_{g1} - korekcijski faktor god. vanj. Temp. | 1,45 | | | |
| Površina | 32,75 | m ² | | $H_{v,i}$ - koeficijent vent. topl. Gubitaka | 1673,93 | - | | | | f_{g2} - korekcijski smanjenja temp. razlike | 0,51 | | | |
| Visina | 3,00 | m | | n_{50} - broj izmjena zraka u prostoriji | 2 | - | | | | B' - karakteristični parametar | 6,68 m | | | |
| Volumen | 98,25 | m ³ | | f_{RH} - korekcijski faktor ovisan o vrem. | 16 | - | | | | G_w - korekcijski smanjenja | 1 | | | |
| Unut. projektna temp | 22 | °C | | e_l - koeficijent zaštićenosti | 0,05 | - | | | | U_{tlo} - ekvivalentni koef. prolaza topl. | 0,45 | | | |
| Vanj projektna temp | -3 | °C | | ϵ_i - korekcijski faktor za visinu | 1 | - | | | | | | | | |
| Oznaka konst. | Stijena prema | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Odbitak površine (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Linearni koef. Ψ_i (W/mk) | Dužina mosta l_i (m) | Faktor smanjenja temp. razlike b_u | Koeficijent gubitka H_T (W/K) | Transmisija (W) |
| ZID 1 | okolina | Sjever | 1 | 6,65 | 3,00 | 19,950 | + | 16,590 | 0,31 | 0,01 | 3,00 | 1,00 | 5,173 | 129,32 |
| PR 1 | okolina | Sjever | 4 | 0,70 | 1,20 | 3,360 | - | 3,360 | 1,80 | 0,12 | 15,20 | 1,00 | 20,480 | 512,00 |
| ZID 1 | okolina | Istok | 1 | 5,05 | 3,00 | 15,150 | + | 12,13 | 0,31 | 0,01 | 3,00 | 1,00 | 3,790 | 94,74 |
| PR 1 | okolina | Istok | 1 | 1,55 | 1,95 | 3,023 | - | 3,02 | 1,80 | 0,12 | 23,40 | 1,00 | 8,249 | 206,21 |
| ZID 2 | negrijani prostor | - | 1 | 5,05 | 3,00 | 15,150 | | 15,15 | 2,26 | 0,01 | 3,00 | 0,13 | 34,269 | 107,09 |
| POD | tlo | - | 1 | 1,00 | 32,75 | 32,750 | | 32,75 | 0,83 | | | 0,13 | 27,183 | 84,95 |
| STP | grijani prostor | - | 1 | 1,00 | 32,75 | 32,750 | | 45,80 | 0,95 | 0,33 | 49,40 | 0,13 | 93,240 | 291,38 |
| Rezultati proračuna | | | | | | | | | | | | | 192,382 | 1425,68 |
| Toplina potrebna kod prekida grijanja | | | | 550,20 | W | | | | | | | | | |
| Ventilacijski toplinski gubici | | | | | | | | | | | | | | |
| Infiltracija kroz zazore | | | | 9,83 | m ³ /h | | | | | | | | | |
| Minimalna ventilaciju po broju osoba | | | | 1200,00 | m ³ /h | | | | | | | | | |
| Minimalna ventilaciju po broju izmjena zraka | | | | 786,00 | m ³ /h | | | | | | | | | |
| Faktor smanjenja temp. razlike | | | | 0,08 | - | | | | | | | | | |
| Ukupni ventilacijski gubici | | | | 886,28 | W | | | | | | | | | |
| Ukupno | | | | 2862,17 | W | | | | | | | | | |
| Ukupno po m² | | | | 87,39 | W/m² | | | | | | | | | |

**Prilog C - Proračun projektnog rashladnog opterećenja
prema VDI 2078**

| Prostorija: PR 01 | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | | RESTORAN | | | |
|--|---------------|------------------|---------------------------|-------------------|----------------------------|---|---|--------------------------------------|--|---------------------|---------------------|
| Geometrija | | | Projektni uvjeti: | | | | | Karakteristike prostora | | | |
| Duljina | - | m | Unutarnja projekt temp | 26 | °C | Izmjene zraka | 8 | 1/h | | | |
| Širina | - | m | Vanjska projektna temp | 32 | °C | Broj osoba | 160 | - | | | |
| Površina | 230,60 | m ² | Entalpija unutarnja zraka | 58 | kJ/kg | | | | | | |
| Visina | 3,00 | m | Entalpija vanjskog zraka | 70 | kJ/kg | | | | | | |
| Volumen | 691,80 | m ³ | | | | | | | | | |
| Transmisijki dobici | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Razlika temp. ΔT _{11h} (°C) | Razlika temp. ΔT _{15h} (°C) | Transmisija 11h (W) | Transmisija 15h (W) |
| ZID 1 | Istok | 1 | 30,77 | 3,00 | 92,310 | 80,220 | 0,31 | 1,3 | 7,7 | 32,33 | 191,49 |
| PR 1 | Istok | 4 | 1,55 | 1,95 | 12,090 | 18,135 | 1,80 | 1,3 | 7,7 | 42,44 | 251,35 |
| VR 1 | Istok | 1 | 1,95 | 3,00 | 5,850 | 5,850 | 1,80 | 1,3 | 7,7 | 13,69 | 81,08 |
| Ukupno transmisijki dobici topline 11h | | | | | | | | | | 88,45 | |
| Ukupno transmisijki dobici topline 15h | | | | | | | | | | | 523,92 |
| Zračenje kroz staklene stijenke | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Insolacija q _{s,11h} (W/m ²) | Insolacija q _{s,15h} (W/m ²) | Faktor prop. prozora b | Faktor od vanj. zračenja. S _a | Zračenje 11h (W) | Zračenje 15h (W) |
| PR 1 | Istok | 4 | 1,55 | 1,95 | 12,09 | 180 | 74 | 0,7 | 0,85 | 1294,84 | 532,32 |
| Ukupno dobici zračenja topline na staklene stijenke 11h | | | | | | | | | | 1294,84 | |
| Ukupno dobici zračenja topline na staklene stijenke 15h | | | | | | | | | | | 532,32 |
| Unutarnji dobici topline | | | | | | | | | | | |
| Ljudi | 75 | W/osoba | | | 12000,00 | W | | | | | |
| Rasvjeta | 6 | W/m ² | | | 1383,60 | W | | | | | |
| Ukupni unutarnji dobici topline | | | | | 13383,60 | W | | | | | |
| Ventilacijski dobici | | | | | | | | | | | |
| Infiltracija kroz zazore | | | | | 69 | m ³ /h | | | | | |
| Ukupni ventilacijski dobici | | | | | 139,05 | W | | | | | |
| Ukupno toplinski dobici 11h (W) | | | | | | | | | | 14905,94 | |
| Ukupno toplinski dobici 15h (W) | | | | | | | | | | | 14578,89 |

| Prostorija: PR 02 | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | | SEPARE LIJEVI | | | |
|---|---------------|------------------|---------------------------|-------------------|----------------------------|---|---|--------------------------------------|--|---------------------|---------------------|
| Geometrija | | | Projektni uvjeti: | | | | | Karakteristike prostora | | | |
| Duljina | - | m | Unutarnja projekt temp | 26 | °C | Izmjene zraka | 8 | 1/h | | | |
| Širina | - | m | Vanjska projektna temp | 32 | °C | Broj osoba | 36 | - | | | |
| Površina | 49,43 | m ² | Entalpija unutarnja zraka | 58 | kJ/kg | | | | | | |
| Visina | 3,00 | m | Entalpija vanjskog zraka | 70 | kJ/kg | | | | | | |
| Volumen | 148,29 | m ³ | | | | | | | | | |
| Transmisijki dobici | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Razlika temp. ΔT _{11h} (°C) | Razlika temp. ΔT _{15h} (°C) | Transmisija 11h (W) | Transmisija 15h (W) |
| ZID 1 | Istok | 1 | 30,77 | 3,00 | 92,310 | 89,288 | 0,31 | 1,3 | 7,7 | 35,98 | 213,13 |
| PR 1 | Istok | 1 | 1,55 | 1,95 | 3,023 | 18,135 | 1,80 | 1,3 | 7,7 | 42,44 | 251,35 |
| ZID 1 | Jug | 1 | 10,85 | 3,00 | 32,550 | 27,150 | 0,31 | 16,8 | 14,1 | 141,40 | 118,67 |
| PR 1 | Jug | 6 | 0,75 | 1,20 | 5,400 | 5,400 | 1,80 | 16,8 | 14,4 | 163,30 | 139,97 |
| Ukupno transmisijki dobiti topline 11h | | | | | | | | | | 383,11 | |
| Ukupno transmisijki dobiti topline 15h | | | | | | | | | | | 723,12 |
| Zračenje kroz staklene stijenke | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Insolacija q _{s,11h} (W/m ²) | Insolacija q _{s,15h} (W/m ²) | Faktor prop. prozora b | Faktor od vanj. zračenja. S _a | Zračenje 11h (W) | Zračenje 15h (W) |
| PR 1 | Istok | 1 | 1,55 | 1,95 | 3,02 | 180 | 74 | 0,7 | 0,85 | 323,71 | 133,08 |
| PR 1 | Jug | 6 | 0,75 | 1,20 | 5,40 | 359 | 186 | 0,7 | 0,85 | 1153,47 | 597,62 |
| Ukupno dobiti zračenja topline na staklene stijenke 11h | | | | | | | | | | 1477,18 | |
| Ukupno dobiti zračenja topline na staklene stijenke 15h | | | | | | | | | | | 730,70 |
| Unutarnji dobici topline | | | | | | | | | | | |
| Osjetna toplina | 75 | W/osoba | | | 2700,00 | W | | | | | |
| Osjetna toplina | 6 | W/m ² | | | 296,58 | W | | | | | |
| Ukupni unutarnji dobici topline | | | | | 2996,58 | W | | | | | |
| Ventilacijski dobici | | | | | | | | | | | |
| Infiltracija kroz zazore | | | | | 15 | m ³ /h | | | | | |
| Ukupni ventilacijski dobici | | | | | 29,81 | W | | | | | |
| Ukupno toplinski dobiti 11h (W) | | | | | | | | | | 4886,68 | |
| Ukupno toplinski dobiti 15h (W) | | | | | | | | | | | 4480,21 |

| Prostorija: PR 03 | | | | Etaža: PRIZEMLJE | | | | | SEPRE DESNI | | | |
|---|---------------|------------------|------------|---------------------------|----------------------------|--|--|-------------------------------------|-------------------------------------|---------------------|---------------------|--|
| Geometrija | | | | Projektni uvjeti: | | | | | Karakteristike prostora | | | |
| Duljina | - | m | | Unutarnja projekt temp | 26 | °C | | | Izmjene zraka | 8 | 1/h | |
| Širina | - | m | | Vanjska projektna temp | 32 | °C | | | Broj osoba | 24 | - | |
| Površina | 32,57 | m ² | | Entalpija unutarnja zraka | 58 | kJ/kg | | | | | | |
| Visina | 3,00 | m | | Entalpija vanjskog zraka | 70 | kJ/kg | | | | | | |
| Volumen | 97,71 | m ³ | | | | | | | | | | |
| Transmisijki dobici | | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Efektivna površina (m ²) | koef. prijelaza topline (W/m ² K) | Razlika temp. ΔT_{11h} (°C) | Razlika temp. ΔT_{15h} (°C) | Transmisija 11h (W) | Transmisija 15h (W) | |
| ZID 1 | Sjever | 1 | 6,65 | 3,00 | 19,950 | 19,110 | 0,31 | 0,5 | 13,1 | 2,96 | 77,61 | |
| PR 1 | Sjever | 1 | 0,70 | 1,20 | 0,840 | 3,360 | 1,80 | 0,5 | 13,1 | 3,02 | 79,23 | |
| ZID 1 | Istok | 1 | 30,77 | 3,00 | 92,310 | 74,175 | 0,31 | 1,3 | 7,7 | 29,89 | 177,06 | |
| PR 1 | Istok | 6 | 1,55 | 1,95 | 18,135 | 18,135 | 1,80 | 1,3 | 7,7 | 42,44 | 251,35 | |
| Ukupno transmisijki dobici topline 11h | | | | | | | | | | 78,31 | | |
| Ukupno transmisijki dobici topline 15h | | | | | | | | | | | 585,24 | |
| Zračenje kroz staklene stijenke | | | | | | | | | | | | |
| Oznaka | Strana svjeta | Broj | Dužina (m) | Visina Širina (m) | Površina (m ²) | Insolacija $q_{s,11h}$ (W/m ²) | Insolacija $q_{s,15h}$ (W/m ²) | Faktor prop. prozora b | Faktor od vanj. zračenja. S_a | Zračenje 11h (W) | Zračenje 15h (W) | |
| PR 1 | Sjever | 4 | 0,70 | 1,20 | 3,36 | 89 | 78 | 0,7 | 0,85 | 177,93 | 155,94 | |
| PR 1 | Istok | 1 | 1,55 | 1,95 | 3,02 | 180 | 74 | 0,7 | 0,85 | 323,71 | 133,08 | |
| Ukupno dobici zračenja topline na staklene stijenke 11h | | | | | | | | | | 501,64 | | |
| Ukupno dobici zračenja topline na staklene stijenke 15h | | | | | | | | | | | 289,02 | |
| Unutarnji dobici topline | | | | | | | | | | | | |
| Ljudi | 75 | W/osoba | | | 1800,00 | W | | | | | | |
| Rasvjeta | 6 | W/m ² | | | 195,42 | W | | | | | | |
| Ukupni unutarnji dobici topline | | | | | 1995,42 | W | | | | | | |
| Ventilacijski dobici | | | | | | | | | | | | |
| Infiltracija kroz zazore | | | | | 10 | m ³ /h | | | | | | |
| Ukupni ventilacijski dobici | | | | | 19,76 | W | | | | | | |
| Ukupno toplinski dobici 11h (W) | | | | | | | | | | 2595,13 | | |
| Ukupno toplinski dobici 15h (W) | | | | | | | | | | | 2889,44 | |

**Prilog D - Proračun potrebne godišnje energije za grijanje i
hlađenje prema HRN EN ISO 13 790**




















| | Siječanj | Veljača | Ožuljak | Travanj | Svibanj | Lipanj | Srpanj | Kolovoz | Rujan | Listopad | Studeni | Prosinac |
|---|----------------|----------------|---------------|--------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|---------------|----------------|
| Transmisijski gubici Q_{Tr} (kWh) | 4023,43 | 3421,68 | 3161,26 | 2174,37 | 1045,05 | 101,13 | -653,15 | -522,52 | 379,25 | 1515,32 | 2629,47 | 3683,79 |
| Ventilacijski gubici Q_{Ve} (kWh) | 360,19 | 306,32 | 283,00 | 194,65 | 93,55 | 9,05 | -58,47 | -46,78 | 33,95 | 135,65 | 235,40 | 329,78 |
| Ukupni gubici $Q_{H,ht}$ (kWh) | 4383,61 | 3728,00 | 3444,27 | 2369,02 | 1138,60 | 110,19 | -711,63 | -569,30 | 413,20 | 1650,97 | 2864,87 | 4013,57 |
| Unutarnji dobici Q_{int} (kWh) | 1397,23 | 1262,02 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 |
| Solarni dobici Q_{sol} (kWh) | 912,40 | 1129,29 | 1780,33 | 1928,05 | 2291,90 | 2259,28 | 2518,80 | 2293,68 | 1977,61 | 1779,76 | 979,76 | 835,29 |
| Ukupni dobici $Q_{H,gn}$ (kWh) | 2309,63 | 2391,30 | 3177,56 | 3280,21 | 3689,13 | 3611,44 | 3916,03 | 3690,91 | 3329,77 | 3177,00 | 2331,92 | 2232,52 |
| Omjer dobitaka i gubitaka y_H | 0,527 | 0,641 | 0,923 | 1,385 | 3,240 | 32,776 | -5,503 | -6,483 | 8,058 | 1,924 | 0,814 | 0,556 |
| Faktor smanjenja $\eta_{H,gn}$ | 0,916 | 0,875 | 0,768 | 0,610 | 0,301 | 0,031 | -0,182 | -0,154 | 0,124 | 0,477 | 0,810 | 0,906 |
| Energija za grijanje $Q_{H,nd,kont.}$ (kWh) | 2268,65 | 1634,87 | 1003,70 | 367,36 | 28,50 | 0,01 | 0,00 | 0,00 | 0,98 | 135,21 | 976,79 | 1991,40 |
| Redukcijski faktor $a_{H,red}$ (kWh) | 0,71 | 0,65 | 0,50 | 0,24 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,56 | 0,70 |
| Energija za grijanje $Q_{H,nd,nekont.}$ (kWh) | 1616,29 | 1062,53 | 498,33 | 89,75 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 542,86 | 1386,84 |

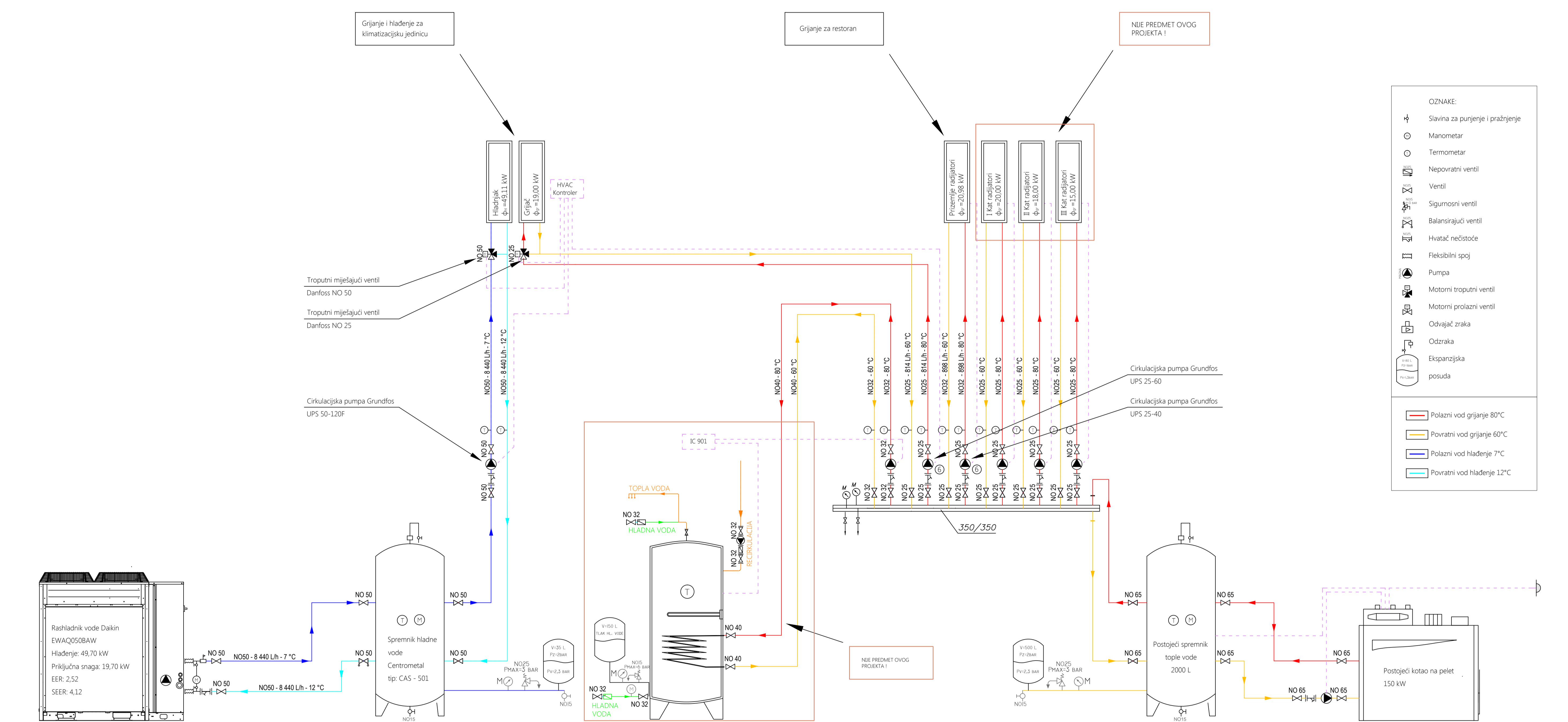
| | Siječanj | Veljača | Ožuljak | Travanj | Svibanj | Lipanj | Srpanj | Kolovoz | Rujan | Listopad | Studeni | Prosinac |
|---|---------------|---------------|---------------|---------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|---------------|---------------|---------------|
| Transmisijski gubici Q_{Tr} (kWh) | 4545,95 | 3893,64 | 3683,79 | 2680,04 | 1567,57 | 606,80 | -130,63 | -26,13 | 884,92 | 2037,84 | 3135,14 | 4206,31 |
| Ventilacijski gubici Q_{Ve} (kWh) | 406,96 | 348,57 | 329,78 | 239,92 | 140,33 | 54,32 | -11,69 | -2,34 | 79,22 | 182,43 | 280,66 | 376,56 |
| Ukupni gubici $Q_{C,ht}$ (kWh) | 4952,91 | 4242,21 | 4013,57 | 2919,96 | 1707,90 | 661,12 | -142,33 | -28,47 | 964,14 | 2220,27 | 3415,80 | 4582,87 |
| Unutarnji dobici Q_{int} (kWh) | 1397,23 | 1262,02 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 | 1352,16 | 1397,23 |
| Solarni dobici Q_{sol} (kWh) | 912,40 | 1129,29 | 1780,33 | 1928,05 | 2291,90 | 2259,28 | 2518,80 | 2293,68 | 1977,61 | 1779,76 | 979,76 | 835,29 |
| Ukupni dobici $Q_{C,gn}$ (kWh) | 2309,63 | 2391,30 | 3177,56 | 3280,21 | 3689,13 | 3611,44 | 3916,03 | 3690,91 | 3329,77 | 3177,00 | 2331,92 | 2232,52 |
| Omjer dobitaka i gubitaka γ_C | 0,466 | 0,564 | 0,792 | 1,123 | 2,160 | 5,463 | -27,515 | -129,665 | 3,454 | 1,431 | 0,683 | 0,487 |
| Faktor smanjenja $\eta_{C,gn}$ | 0,436 | 0,509 | 0,648 | 0,780 | 0,936 | 0,993 | 1,000 | 1,000 | 0,979 | 0,854 | 0,587 | 0,452 |
| Energija za hlađenje $Q_{C,nd,m}$ (kWh) | 150,12 | 231,47 | 577,53 | 1001,50 | 2090,50 | 2954,73 | 4058,35 | 3719,37 | 2386,29 | 1281,29 | 326,64 | 159,46 |
| Redukcijski faktor $a_{C,red}$ | 0,78 | 0,74 | 0,71 | 0,71 | 0,71 | 0,71 | 1,00 | 1,00 | 0,71 | 0,71 | 0,71 | 0,77 |
| Energija za hlađenje $Q_{C,nd,inter,m}$ (kWh) | 117,37 | 170,43 | 412,52 | 715,36 | 1493,22 | 2110,52 | 4058,35 | 3719,37 | 1704,49 | 915,21 | 233,31 | 123,12 |

Grijanje i hlađenje za klimatizacijsku jedinicu

Grijanje za restoran

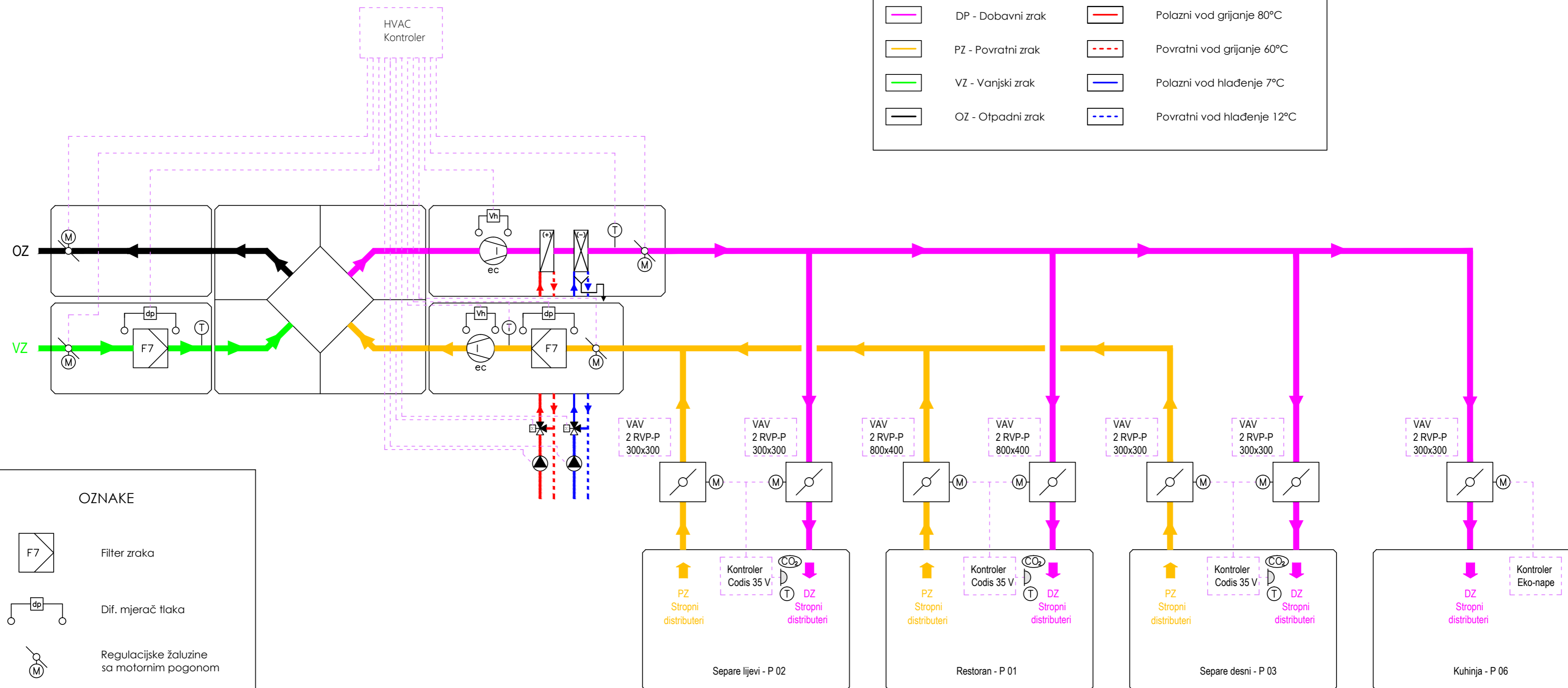
NJE PREDMET OVOG PROJEKTA !

- OZNAKE:
-  Slavina za punjenje i pražnjenje
 -  Manometar
 -  Termometar
 -  Nepovratni ventil
 -  Ventil
 -  Sigurnosni ventil
 -  Balansirajući ventil
 -  Hvatač nečistoće
 -  Fleksibilni spoj
 -  Pumpa
 -  Motorni troputni ventil
 -  Motorni prolazni ventil
 -  Odvajač zraka
 -  Odzraka
 -  Ekspanzijska posuda
-  Polazni vod grijanje 80°C
 -  Povratni vod grijanje 60°C
 -  Polazni vod hlađenje 7°C
 -  Povratni vod hlađenje 12°C



| Datum | Ime i prezime | Potpis |
|-----------|--------------------|--------|
| 14.7.2016 | Ivan Jelić | |
| 14.7.2016 | Ivan Jelić | |
| 14.7.2016 | Ivan Jelić | |
| 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | |

| | | | |
|--|-------|----------------------------|------------|
| Objekt: Poslovni - Restoran | | Objekt broj: | |
| | | R. N. broj: | |
| Napomena: | | Smjer: Procesno-energetski | Kopija |
| Materijal: | Masa: | Diplomski rad | |
| Naziv: Shema regulacije i spajanja grijanja i hlađenja | | Pozicija: | Format: A1 |
| Mjerilo: | | | Listova: 6 |
| CRTE BROJ: 2 | | | List: 1 |

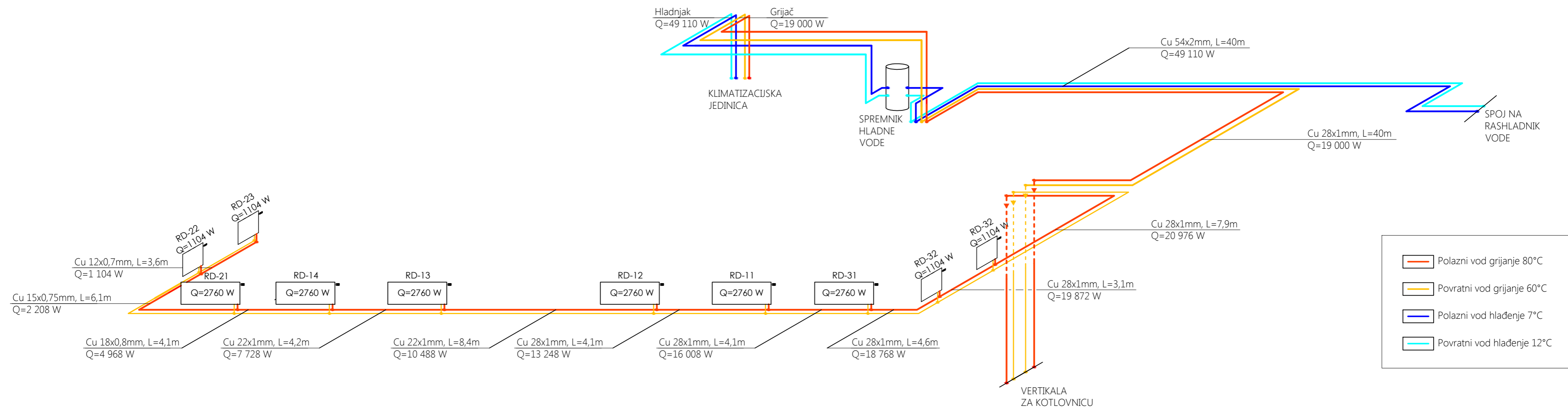


| | | | |
|--|--------------------|--|----------------------------|
| | DP - Dobavni zrak | | Polazni vod grijanje 80°C |
| | PZ - Povratni zrak | | Povratni vod grijanje 60°C |
| | VZ - Vanjski zrak | | Polazni vod hlađenje 7°C |
| | OZ - Otpadni zrak | | Povratni vod hlađenje 12°C |

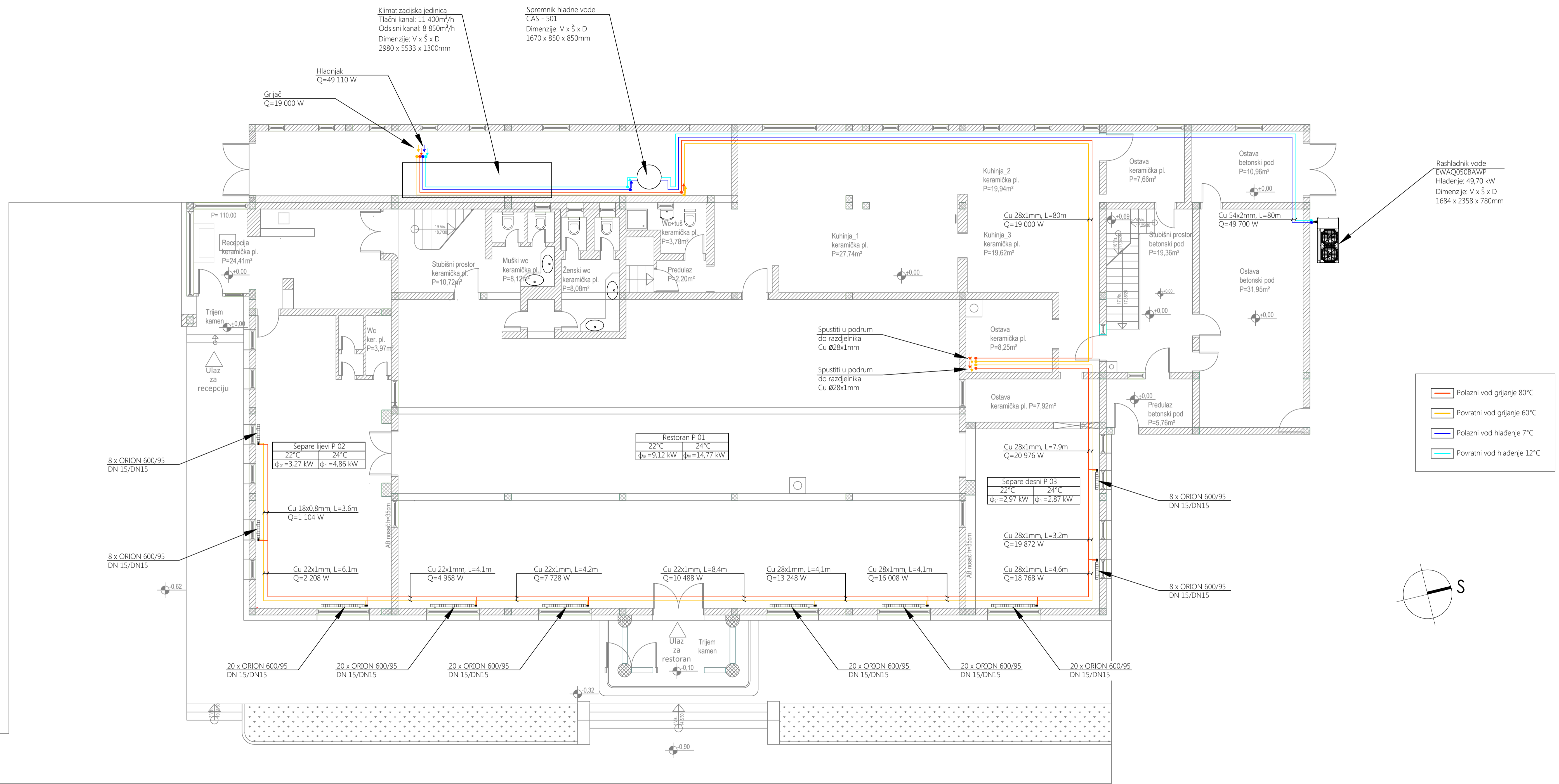
OZNAKE

| | |
|--|---|
| | Filter zraka |
| | Dif. mjerač tlaka |
| | Regulacijske žaluzine sa motornim pogonom |
| | Temperaturni osjetnik |
| | Grijač |
| | Hladnjak |
| | Ventilator |
| | Frekvencijski regulator broja okretaja el. motora |
| | Odvod kondenzata |

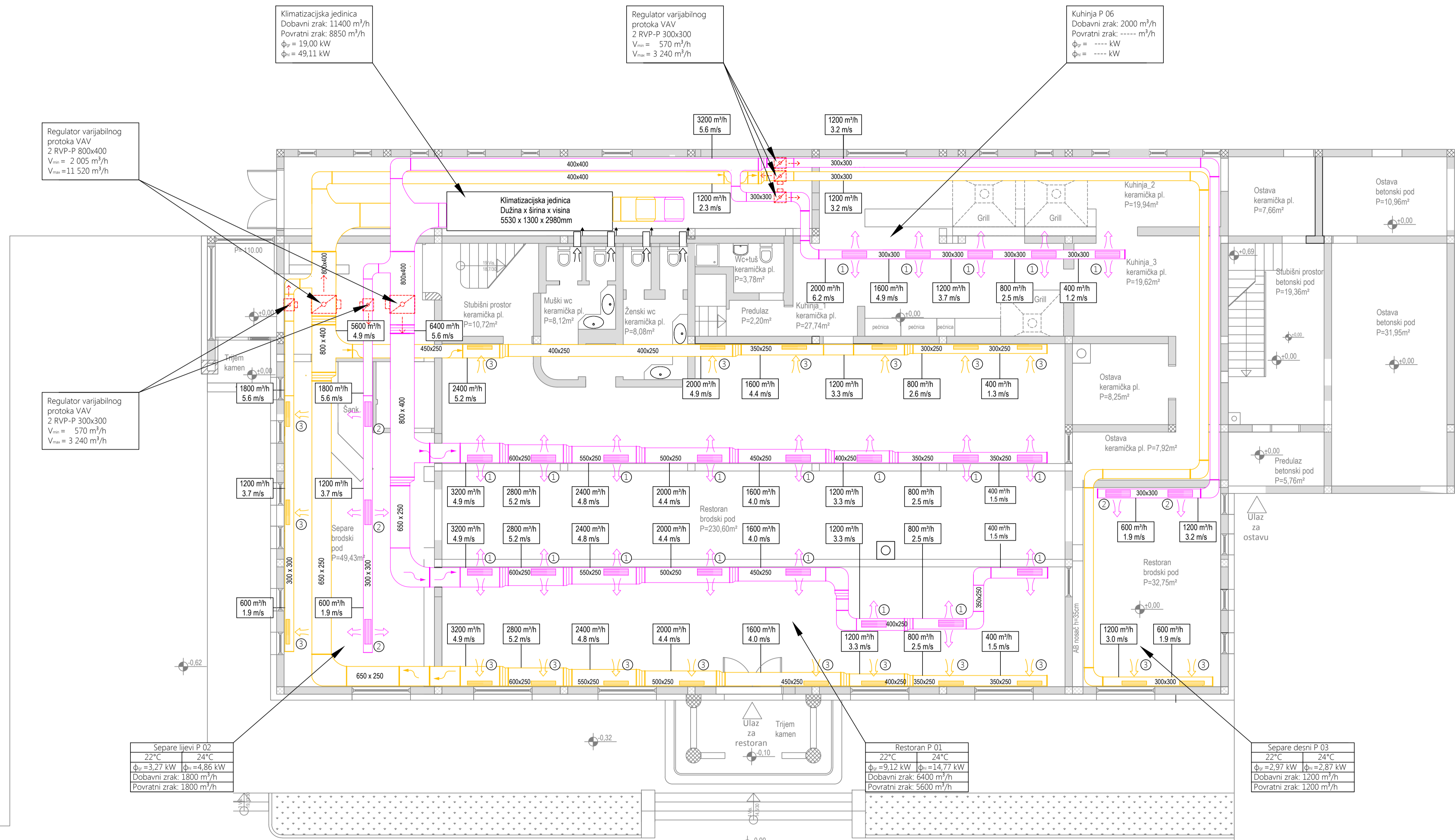
| | | | | |
|-----------------------------|---|--------------------|--------------|------------|
| Projekтирао | Datum | Ime i prezime | Potpis | |
| Razradio | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Crtao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Pregledao | 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | | |
| Objekt: Poslovni - Restoran | | | Objekt broj: | |
| Napomena: | | | R. N. broj: | |
| Materijal: | Masa: | Diplomski rad | | |
| Mjerilo: | Naziv: Shema regulacije i spajanja klimatizacijske jedinice | | Pozicija: | Format: A2 |
| | CRTE BROJ: 2 | | | Listova: 6 |
| | | | | List: 2 |



| | | | | |
|-----------------------------|---|----------------------------|--------------|------------|
| Projekтираo | Datum | Ime i prezime | Potpis | |
| Razradio | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Crtao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Pregledao | 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | | |
| Objekt: Poslovni - Restoran | | | Objekt broj: | |
| R. N. broj: | | | | |
| Napomena: | | Smjer: Procesno-energetski | Kopija | |
| Materijal: | Masa: | Diplomski rad | | |
| | Naziv: Shema vertikalnih vodova grijanja i hlađenja | | Pozicija: | Format: A2 |
| Mjerilo: 1:100 | CRTE BROJ: 2 | | | Listova: 6 |
| | | | | List: 3 |

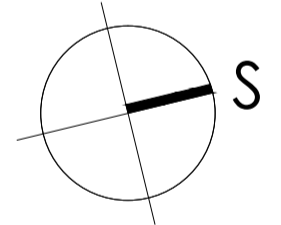


| | | | | |
|--|-----------|----------------------------|--------|---------------|
| Projektirao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | Potpis | |
| Razradio | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Crtao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Pregledao | 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | | |
| Objekt: Poslovni - Restoran | | Objekt broj: | | |
| | | R. N. broj: | | |
| Napomena: | | Smjer: Procesno-energetski | | Kopija |
| Materijal: | | Masa: | | Diplomski rad |
| Naziv: Dispozicija instalacije grijanja i hlađenja | | Pozicija: | | Format: A1 |
| Mjerilo: 1:75 | | CRTE BROJ: 2 | | Listova: 6 |
| | | | | List: 4 |



- LEGENDA:
- ① Distribucijska rešetka
ANA 2 L 825x225mm 400m³/h
 - ② Distribucijska rešetka
ANA 2 L 1225x225mm 600m³/h
 - ③ Distribucijska rešetka
OAH 1 L 825x125mm 400-600m³/h

- Dobavni distribucijski kanal
- Povratni distribucijski kanal
- Kanal otpadnog zraka sanitarnih prostorija



| | |
|-------------------------------|-------------------------------|
| Separe lijevi P.02 | |
| 22°C | 24°C |
| $\Phi_{pr} = 3,27 \text{ kW}$ | $\Phi_{ov} = 4,86 \text{ kW}$ |
| Dobavni zrak: 1800 m³/h | |
| Povratni zrak: 1800 m³/h | |

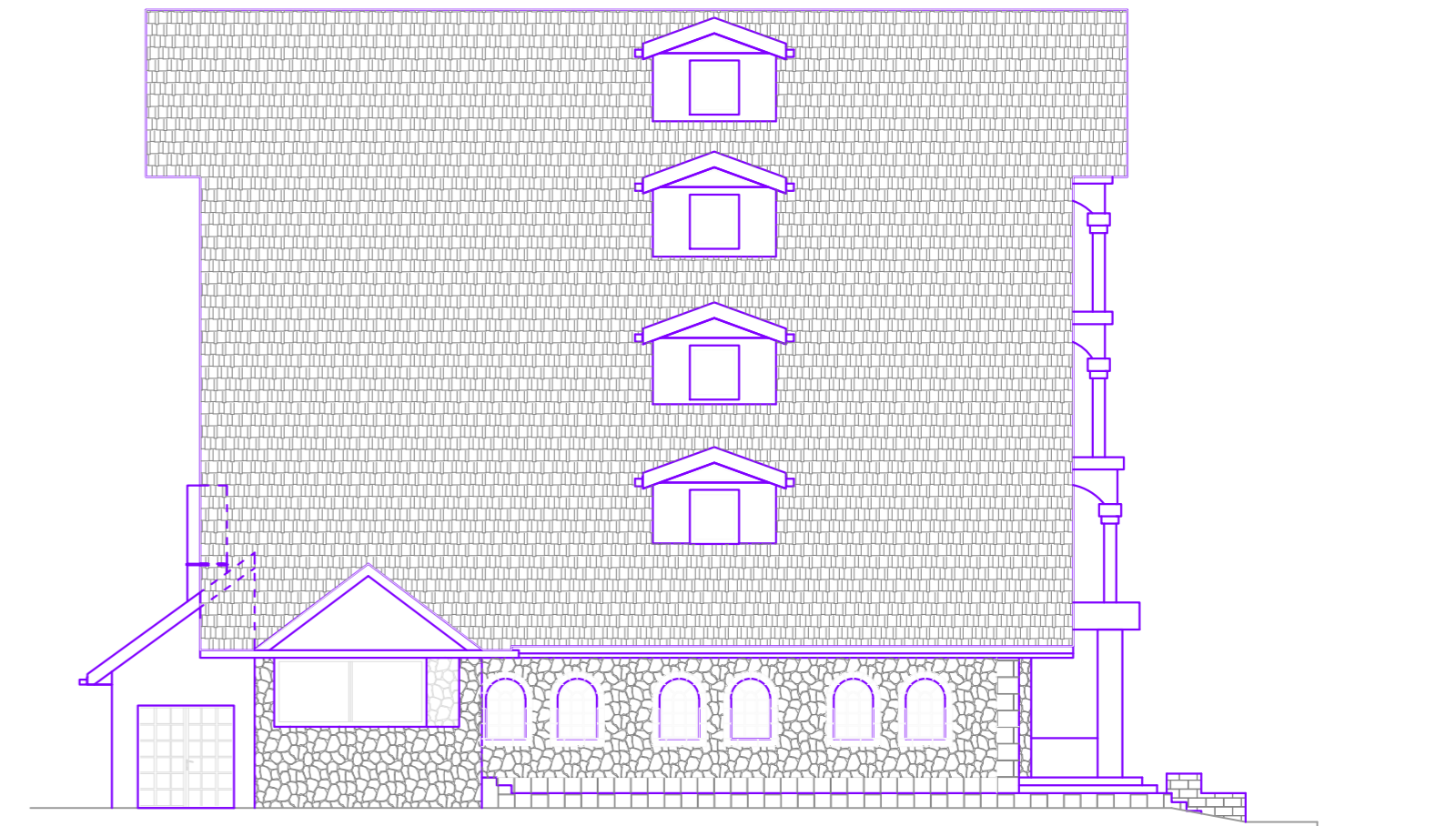
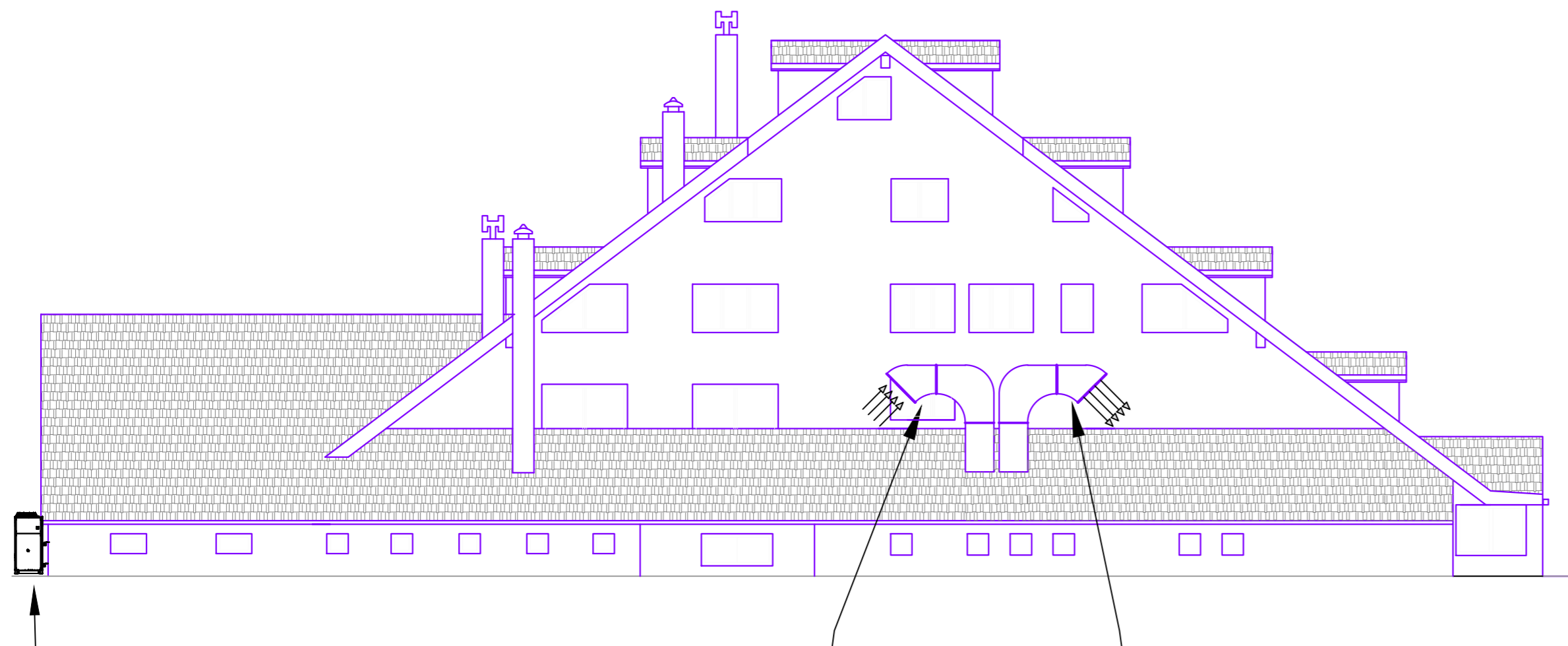
| | |
|-------------------------------|--------------------------------|
| Restoran P.01 | |
| 22°C | 24°C |
| $\Phi_{pr} = 9,12 \text{ kW}$ | $\Phi_{ov} = 14,77 \text{ kW}$ |
| Dobavni zrak: 6400 m³/h | |
| Povratni zrak: 5600 m³/h | |

| | |
|-------------------------------|-------------------------------|
| Separe desni P.03 | |
| 22°C | 24°C |
| $\Phi_{pr} = 2,97 \text{ kW}$ | $\Phi_{ov} = 2,87 \text{ kW}$ |
| Dobavni zrak: 1200 m³/h | |
| Povratni zrak: 1200 m³/h | |

| | | | | |
|--|-----------|----------------------------|--------|------------|
| Projektirao | Datum | Ime i prezime | Potpis | |
| Razradio | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Crtao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Pregledao | 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | | |
| Objekt: Poslovni - Restoran | | Objekt broj: | | |
| Napomena: | | R. N. broj: | | |
| Materijal: | | Smjer: Procesno-energetski | | |
| Mjerilo: 1:75 | | Diplomski rad | | |
| Naziv: Dispozicija instalacije ventilacijskih kanala | | Pozicija: | | Format: A1 |
| CRTE BROJ: 2 | | | | Listova: 6 |
| | | | | List: 5 |

ZAPADNO PROČELJE.


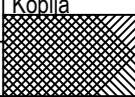
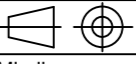
JUŽNO PROČELJE.



Rashladnik vode
EWAQ050BAWP
Visina x širina x dubina
1684 x 2358 x 780 mm
 $\phi_{\text{p}} = 49,70 \text{ kW}$

VZ- Vanjski zrak - dobavni kanal
Protok: 11 400 m³/h
Dimenzije kanala: 600x600mm
Vanjski ventilacijski kanali
sastoje se od:
Limeni kanal d= 0,6 cm
Mineralna vuna d=10,0 cm
Limeni kanal d= 1,0 cm

OZ- Otpadni zrak - povratni kanal
Protok: 8 850 m³/h
Dimenzije kanala: 600x600mm
Vanjski ventilacijski kanali
sastoje se od:
Limeni kanal d= 0,6 cm
Mineralna vuna d=10,0 cm
Limeni kanal d= 1,0 cm

| | Datum | Ime i prezime | Potpis |  |
|---|-----------|---|---------------|---|
| Projektirao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Razradio | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Crtao | 14.7.2016 | Ivan Jelić | | |
| Pregledao | 14.7.2016 | doc. Darko Smoljan | | |
| Objekt: Poslovni - Restoran | | | Objekt broj: | |
| Napomena: | | | R. N. broj: | |
| Materijal: | | Masa: | Diplomski rad |  |
|  | | Naziv: Dispozicija vanjskih ventilacijskih kanala | | |
| Mjerilo: 1:100 | | CRTE BROJ: 2 | | Listova: 6 |
| | | | | List: 6 |