

**RELACIONI TEKNIK DHE SPECIFIKIME TEKNIKE
PËR SISTEMIN E NGROHJES QENDRORE, PËR
OBJEKTIN:**

**“RIKONSTRUKSION I SHKOLLËS 9 VJECARE
“DËSHMORËT E PESHKËPISË”,**

NË FSHATIN PESHKËPI, BASHKIA SELENICË”

Tiranë 2023

1. SISTEMI I NGROHJES

1.1 Karakteristika arkitektonike

Kjo shkolle eshte e perbere nga zona me tipologji te ndryshme, ne te cilat ushtrohen aktivitete qe dallojne me njera tjetren, por qe kane te njejtin qellim te perbashket per sa i perket sigurimit te nje komoditeti normal per procesin mesimor per nxenesit dhe mesuesit. Keto kerkesa jane parapare ne propocion me standartet e jetes si dhe me ndikimin e tyre ne koston e rihabilitimit te shkolles.

Ambientet dhe strukturat e shkolles jane te ndryshme ne funksion te dimensionimit te tyre dhe lokalizimit ne projekt. Konfigurimi eshte kompozuar ne tre zona te ndryshme nga pikpamja e konstruksionit , funksionalitetit dhe pajisjeve te instaluara .

- Klasat dhe laboratoret;
- Zyrat, ambientet e sherbimit dhe ato per kompjuterat;
- Palestra etj.

1.2 Konditat e projektimit

Konditat e komfortit termoigrometrik (mireqenia fiziologjike) qe mund te sigurojme brenda shkolles jane ne vartesi te destinacionin te perdorimit te ambienteve. Te dhenat e meposhteme Jane perdorur si referenca per projektin.

| | |
|--|---------|
| Vendndodhja | VLORE |
| Gjersia gjeografike | 41 °17' |
| Stina | Dimer |
| Temperature e ajrit te jashtem | +1 °C |
| Lageshtia relative | 90% |
| H (lartesia mbi nivelin e detit) | 3 mt |
| Grade ditet e ngrohjes | 794 |
| Temperaturat e brendeshme sipas ambienteve : | |

| NR | VLERAT E REKOMANDUARA TE “ Tb” NE NDERTESAT SIPAS PERDORIMIT TE TYRE | | |
|----|--|--|----------------------------------|
| | Klasa | Destinacioni i perdorimit | Temperatuare e brendshme |
| | E.7 | <i>Ndertesa per aktivitet shkolllore tete gjitha niveleve</i> Klasa mesimi , dhoma mesuesi, auditore , banjo dhe dushe Koridore dhe WC Palestra dhe dushe Shkallet | 20 °C 15 °C 16 °C 12 °C |

Per te dimensionuar impiantin e ngrohjes ndjekim rrugen e meposhteme

1.3 Llogaritja e humbjeve të nxehësisë nga ndertesa

Formula e përgjithshme

Per llogaritjen e sasise se energjise termike totale ose të per gjithshme qe humbet nga rrethimet e ndertesës perdoret formula e me poshteme:

$$Q_{tot} = Q_{tr} + Q_v = (Q_{pl} + Q_{nt}) + Q_v \quad (1)$$

- ku:
- Q_{tot} - sasia e humbjeve te nxetesise totale (W)
 - Q_{tr} - sasia e humbjeve nxehtesise per transmetim te lokalit ose ambjentit (W)
 - Q_v - sasia e humbjeve nxehtesise per ventilim te lokalit ose amjentit (W)
 - Q_{pl} - sasia e humbjeve nxehtesise nga siperfaqet plane te pareteve (W)
 - Q_{nt} - sasia e humbjeve nxehtesise nga nyjet temike (W)

Humbjet e nxehtesise me transmetim

Për llogaritjen e humbjeve të nxehësisë me transmetim Q_{tr} te një lokal përdoret formula:

$$Q_{tr} = \sum (Q_{pl} + Q_{nt}) = \sum F \cdot k \cdot (t_b - t_j) + \sum k_{ny} \cdot l_{ny} \cdot (t_b - t_j)$$

Meqenese humbjet nga nyjet termike merren 10% te humbjeve me transmetim nga siperfaqet plane formula e siperme mund te shkruhet si me poshtë:

$$Q_{tr} = 1.10 \cdot \sum (F \cdot k \cdot (t_b - t_j))$$

- ku:
- Q_{tr} - sasia e humbjeve te nxehtesise me transmetim nga lokal (W)
 - F - siperfaqja plane e pareteve perberes te lokalit (m^2)
 - k - koeficienti i per gjithshem i transmetimit te nxehtesise se paretit ($W/m^{20}C$)
 - t_b - temperaturo e ajrit te brendshem i lokalit qe ngrohet (oC)
 - t_j - temperaturo llogarite e ajrit te jashtem ne (oC)

Formula e $Q_{pl} = F \cdot k \cdot (t_b - t_j)$ duhet të zbatohet për çdo paret përbërës të lokalit që e lidh atë me ambjentin e jashtëm dhe/ose me ambiente të tjera fqinjë me temperaturë të ndryshme me lokalin në shqyrtim. Nqs. një paret është i përberë nga elementë të ndryshëm (psh. pjesë opake/murature dhe pjesë transparente/vetratë, pjesë muri me karakteristika të ndryshme termofizike) formula duhet të zbatohet për çdo element në veçanti.

Ne rastin tone muret perimetral jane te termoizoluar sispas metodes kapot ose mantel me polisterol 5 cm. Kjo na jep një koeficient te transmetimit te nxehtesie **0.6 W/m²K**.

Sipërfaqet llogaritëse

Sipërfaqja F e cila duhet të merret në konsideratë gjatë kryerjes së llogaritjeve termike është sipërfaqja e brendshme e paretit qe merr në konsideratë dimensionet neto në brendësi të lokalit duke neglizhuar trashësinë e murit dhe/ose të soletës, ndersa si lartesi merret lartesia e brendeshme e lokalit plus trashesine e dyshemese d.m.th. lartesia e katit.

Për dritaret, dyert, vetratat etj merret në konsideratë hapësira drite në mur e hapur përpara se të vendoset dritarja, dera, vetrata etj.

Humbjet e nxehësisë me ajrin ventilues

$$Q_v = 0.34 \cdot V \cdot n \cdot (t_b - t_j) \quad (8)$$

ku:

- 0.34 - vlera mesatare e nxehësise specifike vëllimore të ajrit ($Wh/m^{30}C$)
- V - vëllimi i lokalit (m^3)
- n - numri i ndërrimeve të ajrit në një orë

Humbjet Totale rezultojne 210kW

1.4 Perzgjedhja e sistemit

Karakteristikat e sistemit te perzgjedhur jane parashikuar ne vartesi te kritereve te meposhtem:

- Fleksibilitet gjate gjithe kohes se shfrytezimit qe do te thote qe kapacitet e sistemit te sigurojne performance variabile gjate dites dhe ne sezone te ndryshme.
- Fleksibilitet ne kapacitet e terminaleve ne ambientet e destinuara.
- Te jete i afte te siguroje kondita ne perputhje me ato te parashikuara ne kriteret e projektimit per te siguruar nje mireqenie fiziologjike te kenaqshme.
- Kosto te ulet perdonimi dhe mirembajtje .

Meqellim qe te sigurohet nje limitim i konsumit energjetik, sistemi eshte parashikur te kete karakteristikat e meposhteme :

- Perdonimi i sistemit ne menyre selektive, pra ate jene te ndara nga ambientet me perdonim te vazhdueshme (klasa, zyra, koridore etj.) nga ato me perdonim te spontan sikurse palestra.
- Modulimi i operimit te sistemit ne funksion te ndryshimit te okupimit ne kohe dhe ne hapsire (temperaturae ujit te ngrohte ne dergim) ,si dhe te parametrave klimatike te ambientit te jashtem.
- Reagim automatik te terminaleve per te rregulluar ne menyre individuale temperaturen e ambienteve te brendshem ne intervale te limituar (valvolat termostatike).

1.5 Sistemi i klasave, laboratorëve dhe zyrave

Sistemi i klasave dhe zyrave korridoreve, laboratorëve, zyrave etj., duhet te kete kërkesat e meposhteme:

- Vetëm ngrohje në dimër (ngrohje me radiatore alumini me element) dhe ventilimi do të jetë natyral. Mundesi të rregullimit individual të ambienteve në intervale të limituar (termostat ambienti ose aksionatorë automatikë).
- Nivel të ulët të zhurmave.

1.6 Sistemi i palestre

Shumëlojshmëria e aktiviteve që kryen në palestra si dhe kërkesat specifike për komfortin fiziologjik të punonjësve, na detyrojnë që të përzgjedhim një nga sistemet që janë zhvilluar kohët e fundit për këto destinacione.

Pra, ne mund të aplikojmë kategorinë e mëposhtme:

- Sistemin hidronik të ngrohje me ane te Aerotermave.
- Sistem ventilimi per eliminimin e aromave te ndryshme.

Këto sisteme sigurojnë performancën e duhur në lidhje me komfortin e duhur termoirometrik për aktivitetet që zhvillohen në palestër.

1.7 Salla e kaldajes

Kërkesat per ngrohje te objektit jane llogaritur ne baze te standardeve qe jane fuqi ne Shqiperi.

Temperatura e ambientit te jashtem eshte perzgjedhur 0°C.

Kapaciteti i kaldajes perballon energjine e nevojshe per ngrohjen e ndertesë se shkolles, ventilimin natyral si dhe humbjet e energjisë gjate qarkullimit te ujit ne tubacinet shperndaresh. Llogaritia e kapacitetit eshte bere ne perputhje me standartet europiane. Faktoret e mesiperm jane konsideruar duke patur parasysh qe influenë e izolimit te tubove mund te varioje ne 5 - 15 % te kapacitetit.Kalkulimet preçize jane bazuar ne normat moderne

dhe i kane sherbyer stafit inxhinierik gjate procesit te projektimit per te bere dimensionimin e kaldajes dhe sistemit te ngrohjes ne teresi.

Ngarkesa e pikut per boilerin eshte percaktuar ne baze te te dhenave te tabelave per ngarkesat e percaktuar per ngrohje. Ngarkesa e aggregatit te ngrohjes sipas llogaritjeve rezultojne ne 465 kW ne total.

Ky kapacitet ngrohje do te gjenerohet nepermjet paletave te drurit, te cilat jane te depozituara ne pjesen e ambienti teknik.

Kaldaja eshte pajisur me pompe antikondese ne menyre qe te parandaloje kondensimin e gazzrave ne oxhak dhe kaldaje.

Rregullimi i fuqise termike do te sigurohet nepermjet djegësit duke dhene te njejtien kohe me ane te modulimit te temperature se ujit ne dergim ne funksion te temperatures se ambientit te jashtem.

Pajisjet e nevojshme qe do te instalohen ne sallen e makinerise do te jene si me poshte:

- a) Kaldaja;
- b) Djegësi i paletave te drurit;
- c) Ene zgjerimi per ujin e ngrohte te terminaleve;
- d) Pompa e kaldajes;
- e) Pompa qarkulluese;
- f) Pompa antikondense;
- g) Grupet termike te rregullimit;
- h) Paletat e drurit;
- i) Oxhaku i largimit te gazzrave, modular , dopjo paret i termoizoluar.

Kaldaja duhet te emetoje nje fluks termik i cili duhet te perballoje te gjitha kerkesat termike egzistuese dhe konkretisht:

| Korigjimet ne % per funksionimin me nderpreje te impiantit - Kn | | | | |
|---|----------------------------|----------------|-------------------|---|
| Menyra e funksionimit | Impante me ajer te ngrohte | Impante me uje | Radiator me avull | Impante me tuba te inkorporuar ne strukture |
| Perdorim i vazhduar me ruduktin naten | 12 | 8 | 10 | 5 |
| Me perdorim ditor $16 \div 18$ ore | 15 | 10 | 12 | 8 |
| Me perdorim ditor $12 \div 16$ ore | 20 | 12 | 15 | 10 |
| Me perdorim ditor $8 \div 12$ ore | 25 | 15 | 20 | 12 |
| Me perdorim ditor $6 \div 8$ ore | 30 | 20 | 25 | 15 |
| Me perdorim ditor $4 \div 6$ ore | 35 | 25 | 30 | 20 |

Furizimin me calorite e nevojeshme per parangrohjen e sistemit (kapercimin e inercise termike) ne nje kohe te paracaktuar , ne menyre qe impianti te futet ne regjimin e plote te pune ne nje kohe sa me te shkurter. Ky faktor parashikohet te vleresohet me anen e koeficientit te perkoheshmerise ne pune te sistemit, i cili jepet sipas tabeles se meposhteme. Vleresimi i ketij koeficienti (ne rasitn tone = 25%) eshte marre ne konsiderate duke presupozuar qe brenda 1 ore elementet ngrohes duhet te jalin potencialin max. te calorive te kerkuara.

Fuqine termike te terminaleve

$$\Phi_{\text{Total}} = (Gv_{\text{amb}} + Gv_a) * V_{\text{neto}} * \Delta t * K_o \text{ (W)}$$

Marzhin e humbjeve ne emetim, shperndarje , rregullim dhe prodhim.

Humjet e mesiperme kane te bejne me rendimentin global te impiantit qedo insatlohet ne çdo apartament dhe do te jepen si produkt i kater rendimenteve te veçante :

Rendimenti i prodhimit – merr ne konsiderate nevojat per energji termike:

$$\eta_p = 80 \%$$

Rendimenti i rregullimit – ne funksion e sistemit te rregullimit

$$\eta_r = 97 \%$$

Rendimenti i shperndarjes-ne funksion te termizolimit te rrjetit te shperndarjes

$$\eta_{sh} = 96 \%$$

Rendimenti i emetimit – ne funksion te energjise kerkuar nga terminali dhe asaj qe ai jep realisht, ne rasti e radiatorëve

$$\eta_e = 0.96 \%$$

Pra perfundimisht do te kemi nje rendiment global :

$$\eta_g = \eta_p * \eta_r * \eta_{sh} * \eta_e = 75 \%$$

Pra fuqia totale e kaldajes do te llogaritet :

$$Q_{\text{Kaldajes}} = \Phi_{\text{Total}} * K_n$$

Furnizimi dhe montimi i gjeneratoreve te nxehtese to perbere nga:

Kaldajat te cilat do to jene te tipit me tuba geliku me dhome djegie nen presion. Prodhimi i ujit te nxehte do te arrije temperaturen maksimale prej 90°C. Rendimenti i per gjithshem do te jetë 87% dhe rendimenti i djegies 90%. Temperatura e gazrave ne dalje do te luhatet 170° C deri ne 200° C.

Fuqia termike e dobishme e kaldajes do te jetë **210 kW**

Modeli i kaldajes e cila punon me paleta druri (ashkla druri). Konstruktivish eshte e ndertuar me nje struktur me dy rreshta tubash ujit.

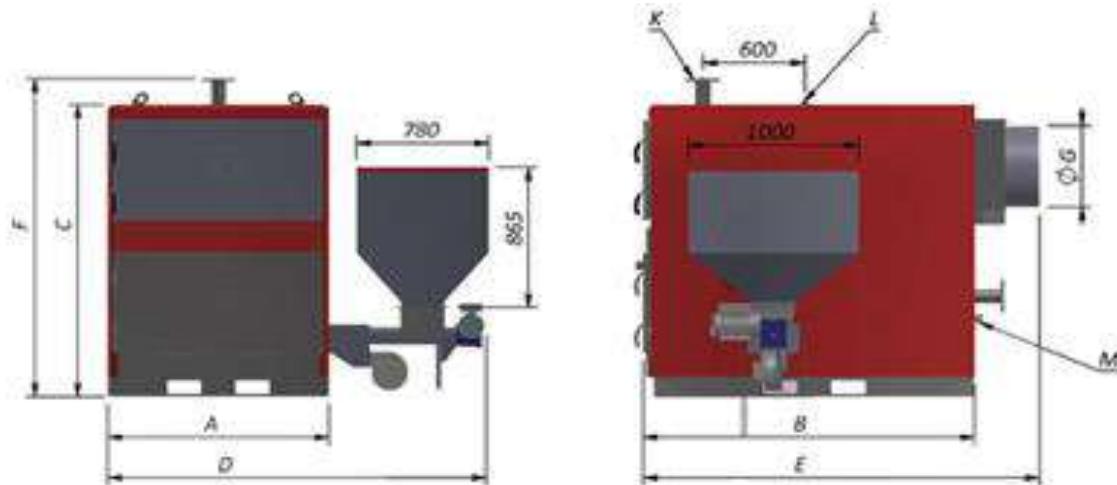
Furnizimi me lende djegëse behet me ane te paletave (ashkla druri) te cilat sigurojne garantimin e himtesise se materialeve ne baze te standardeve per djegien e drurit te pa trajturi.

ÇERTIFIKIMI

Direktivat mbi makinerit (2006/42 EEC)

Tensioni i ulet (2006/95 EEC)

Kompatibilitet elektromagnetik (2004/108 EEC)



| Capacity (Pellet) kW | A (mm) | B (mm) | C (mm) | D (mm) | E (mm) | F (mm) | G (mm) Ø | K (mm) Ø "Boiler Inlet - Outlet" | L (mm) Ø "Safety Input - Output" | M (mm) Ø Ø "Boiler Filling - Discharge" | Operating Pressure (bar) | Test Pressure (bar) | Water Volume (L) | Weight (Kg) |
|----------------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|----------------|---|---|---|--------------------------------|---------------------------|------------------------|----------------|
| 125 | 785 | 1175 | 1520 | 1450 | 1615 | 1635 | 250 | 1 1/2" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 236 | 930 |
| 150 | 785 | 1335 | 1520 | 1450 | 1775 | 1635 | 250 | 1 1/2" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 246 | 950 |
| 175 | 785 | 1335 | 1520 | 1450 | 1775 | 1635 | 250 | 1 1/2" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 256 | 1000 |
| 200 | 785 | 1495 | 1520 | 1450 | 1935 | 1635 | 250 | 2" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 290 | 1050 |
| 250 | 1100 | 1650 | 1690 | 2025 | 2030 | 1850 | 350 | 2 1/2" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 516 | 1290 |
| 300 | 1100 | 1650 | 1690 | 2025 | 2030 | 1850 | 350 | 3" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 700 | 1500 |
| 350 | 1200 | 1750 | 1690 | 2025 | 2130 | 1850 | 350 | 3" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 930 | 1700 |
| 400 | 1300 | 1850 | 1800 | 2225 | 2230 | 1960 | 500 | 3" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 1240 | 2290 |
| 450 | 1300 | 1850 | 1800 | 2225 | 2230 | 1960 | 500 | 3" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 1350 | 2420 |
| 500 | 1300 | 1850 | 1800 | 2225 | 2230 | 1960 | 500 | 3" | 1 1/2" | 3/4" | 3 | 4,5 | 1430 | 2600 |

1.8 Ojhaku i tymrave

Furnizimi dhe montimi i ojhakut i formuar nga elemente modulare to parafabrikuar me seksion rrrethor dhe diameter to brendshem 350 mm, diameter to jashtem 400 mm me tre shtresa

- a) Shtresa e brendshme ne kontakt me tymrat do to jete liamarine inox AISI 316L dhe spesor 0.5 mm e salduar sipas linjes gjatesore;
- b) Shtresa e ndermjetme do to jete veshje termoizoluese me spesor 25 cm dendesi 90 kg/m^3 dhe klase 0 to reaktionit ndaj zjarrit;
- c) Shtresa e jashtme ne kontakt me agjentet atmosferike do to jete liamarine inox AISI304 dhe spesor 0.5 mm e salduar sipas linjes gjatesore.

Ojhaku qe do to formohet nga elemetet modulare do te, kete lartesi totale deri ne + 2 metra mbi lartesine totale to nderteses, lidhjet ndermjet moduleve do to behen me fasheta to furnizuara nga prodhuesi, lidhjet me fasaden e godines do to behen me fasheta dhe stafa murale to furnizuara nga produesi.

Pervec elementeve modulare do to bejne pjese ne ojhakun e tymrave edhe keto pjese speciale:

- tape per shkarkimin e kondensimit;
- modul inspektimi;
- modul per grumullimin e papastertive te padjegshme;
- modul me thermometer to inkorporuar dhe element fundor "kunder eres".

Ne cmim perfshihen dhe skelat dhe punimet murale to domosdoshme per montimin e oxhakut ne to gjithe lartesine e tij.

1.9 Terminalet

Percaktimi i fuqise se terminaleve

Duke qene se tipologjia e sistemit ngrohes per godinen e shkolles qe po shqyrtohet eshte zgjedhur qendrore, fuqia termike rezultante do te jete shumatore e çdo ambienti qe analizohet dhe do te llogaritet mbi bazen e karakteristikave specifike per çdo ambient te tij sikurse volumi i ambientit, sasia e pareteve te eksposuar me ambientin e jashtem, siperfaqet e dritareve, orientimi me orizontin etj.

$$\Phi_{\text{Total}} = \sum (Gv_{\text{amb}} + Gv_a) * V_{\text{neto}} * \Delta t * K_o \text{ (W)}$$

Kjo do te jete fuqia qe do te emetojne terminalet (radiatoret) , per te perballuar humbjet termike ne çdo ambient te veçante te seciles klase ,zyre etj. Vendosja e tyre do te behet prane pareteve me te ftohta, kryesisht nen dritare por edhe ne fuksion te mobilimit te vendosur ne projekt nga arkitekti.

Furnizimi dhe montimi i radiatorit prej alumini te perbere nga elemente ne numer sipas projektit dhe te prodhuar me metoden "me presim te mases se shkrire" press fuse), me spesor total 95 mm, lartesi totale 890 dhe 680 'mm, lartesi interaks 800 mm/ 600mm dhe gjeresi 80 mm i cili pas formimit kalon neper keto fazat perpunimi:

- Trajtim special kunder ndryshkjes qe perfshin eliminimin e vajrave, larje ne temperaturat te larta dhe trajtim kimik (fosfatizim);
- Lyerje me zhytje ne boje dhe pjekie ne 200 °C;
- Kolaudim me prove presioni 9 bar dhe kane nje presion pune 6 bar.



Radiatori duhet te kompletohet me mensolat per montimin ne mur to tij, si dhe tapat dhe reduksionet e nevojshme per montimin e valvolave dhe te detentoreve. Emetimit termik duke konsideruar ΔT 60°C sipas normes europiane UNI EN 442: minimumi 183 W (h=800) dhe 145 W (h=600) per ΔT_{ek} , te barabarte me 50 °C.

Elementet do te punojne ne kushtet e me poshtme:

- Temperatura e dergimit te uji 70 °C;
- Temperatura e kthimit te ujit 60 °C;
- Temperatura e ambientit 20 °C.

Radiatoret e aluminit duhet te jene te garantuar 10 Vjet nqa data e prodhimit.

Marka FARAL, BIAS, GLOBAL ose e ngjashme. Fabrika prodhuese duhet te jete e certifikuar ISO 9001 ose 9002 (UNI EN ISO 9001 ose 9002).

Valvola radiatori termostatike

Furnizimi dhe montimi i valvoles kendore per radiatore, me trup bronzi te kromuar, koke komandimi termostatike, rakorderi me guarnicione gome per lidhjen me tubacionet e bakrit.

Detentori i radiatorit

Furnizimi dhe montimi i detentorit mikrometrik per radiatore, me trup bronzi te kromuar, rakorderi me guarnicione gome per lidhjen me tubacionet e bakrit.

Valvola ajernxjerrese e radiatorit

Furnizimi dhe montimi i valvoles ajernxjerrese per radiatore, me komandim manual, me trup bronzi te kromuar dhe guarnicion gome.

- d) Kutite e kolektorëve dhe aksesoret;
- e) Tubo bakri per montim nen dysheme.

1.10 Rregullimi automatik

Sistemi i rregullimit automatik ka nje impakt te konsiderueshem ne lidhje me funksionimin dhe konsumin energjetik. Temperaturat e klasave, lab, zyrave etj si dhe ajo e palestres mund te rregullohen individualisht prej perdoruesve brenda nje intervali te limituar (termostatet e ambientit ose aksionatoret automatike).

Rregullimi i ujit te ngrohte gjate sezoneve do te realizohet nepermjet valvolave mishelatriçe tre degeshe te motorizuara, rregulatorit klimatik elektronik me mikroprocesor si dhe sensoreve te ujit te ngrohte ne dergim & temperatures se ambientit te jashtem.

Mbikqyrja e sistemit na lejon te menaxhojme te gjitha sherbimet dhe sistemin ne tersi.

Funksionet esenciale qe mund te realizoje sistemi do te jene :

- Nisja dhe ndalimi i funksionimit te pajisjeve ne baze te nje programi kohor te paravendosur;
- Kontrolli i parametrave te parashikuar;
- Transmetimin e informacioneve per demtime te mundshme ose fuksionimin jo normal te pajisjeve;
- Program mirembajtje.

Sonda e temperatures se ujit

Furnizimi dhe montimi i sondes, per matjen e temperatures se ujit, e tipit me zhytje ose kontakt, me element to ndjeshem prej Ni me $R = 1000 \Omega$ ne temperaturen 0°C , fushe matje nga $0-120^\circ\text{C}$, perfshire lidhjet elektrike dhe to gjithe aksesoret e nevojsphem -

Sonda e temperatures se ambientit te jashtem

Furnizimi dhe montimi i sondes, per matjen e temperatures se jashtme, me element to ndje-shem prej Ni me $R = 275 \Omega$ ne temperaturen 20°C , fushe matje nga $-35-120^\circ\text{C}$, perfshire lidhjet elektrike dhe to gjithe aksesoret e nevojsphem.

Rregulatori elektronik

Furnizimi dhe montimi i rregulatorit elektronik me mikroprocesor, me rregullim analogjik to parametrave i pershtatshem per montim brenda kuadrit elektrik. Ushgimi elektrik $220V/50Hz$, konsumi $6 VA$:

Karakteristikat kryesore te funksioneve te rregulatorit automatik to zgjedhur per_ to pilotuar kaldajen ne fjale po i rendisim shkurtimisht me poshte.

- a) Komandim i moduluar i valvoles tre degeshe sipas temperatures se jashtme;
- b) Limit i moduluar i temperatures se kthimit ne kaldaje;
- c) Ngrohje e pershpëjtuar e rregullueshme $0 - 100\%$;
- d) Kontakt $2A / 250 V$ per komandimin e elektropompes;
- e) Seleksionues programesh me 6 pozicione;

- f) Kurbe rregullimi me lexim direkt;
- g) Automatizim "EKONOMIA" me konstante kohe 18 ose 36 ore;
- h) Mbrojtje kunder ngrirjes se ujit ne tubacione;
- i) Ore kuarci me programim orar / favor;
- j) Verifikim i to gjitha funksioneve me tester to personalizuar.

Sistemi i termorregullimit do to jete i markes SIEMENS, HONEYWELL ose JOHNSON. Ndermarraja prodhuese duhet to jete e certifikuar ISO 9001 ose 9002 (UNI EN ISO 9001 ose 9002

1.11 Tubacionet shperndarjes

Sistemi i ngrohjes eshte ndare ne tre komponente: gjeneratori i nxehtesise, transmetuesit e kesaj nxehtesie (tubot, kolektoret, pompat) si dhe serpentinat.

Sistemi i tubove do te sherbeje per te transmetuar nxehtesine prej kladajes ne terminale dhe do ta ktheje ate perseri ne kaldaje me ndihmen e pompave dyshe qarkulluese.

Tubat e sistemit ngrohes duhet te plotesojne kerkesat e standarteve / normave. Ata gjate projektimit zgjidhen prej inxhinierit sipas kerkesave qe u shtrohen atyre.

Tubat e sistemit ngrohes mund te ndahen sipas materialit:

- Tuba çeliku pa tegel
- Tuba bakri (Cu)

Tubacionet e çelikut te "zi"

Furnizimi dhe montimi i tubacionit te trafiletar, perfshire fiksimin, rakorderite speciale, lyerje siperfaqesore me dy duar boje kunder ndryshkut, lidhjet e tipit te filetar, me fllanxhe ose te salduara sipas diametrave nominate ose karakteristikave tekniko-funksionale to sistemit.

Ne cmim jane te perfshire edhe shpenzim te transportit.

Ne vend te tubacioneve prej çeliku te "zi" mund te perdoren tubacione te zinguara me rakordim me fileto.

Tubat prej çeliku mund te perdoren per çdo lloj uji/mediumi (lende) me temperature te ndryshme. Negative eshte rezistencja e tyre e dobet kundrejt korozionit. Ata do te perdoren vetem brenda salles se makinerise.

Tubat e bakrit (Cu)

Furnizimi dhe montimi i tubacionit prej bakri to pjekur me permajtje Cu 99.9%, te termoizoluar ne fabrike me material baze gomen srntetike, perfshire rifiniturat, pjeset speciale dhe rakordet. Diametri i jashtem 12-16 mm, spesori 1 mm.

Keto tuba shperndehen ne ambiente nepermjet kolonave te cilat ngrihen vertikalish neper pikat e përcaktuara ne projektin grafik. Magjistralet kryesore shtrihet ne katin perdhe, balancimi behet me ane te linjesh reverse.

Llogaritja e rrjetit te tubacioneve per ngrohje

Kjo llogaritje konsiston ne definimin e diametrave te magjistraleteve si dhe tubove shperndartes ne çdo ambient te veçante, te sasise se ujit te nevojeshem qe ata duhet te percjellin ne terminal duke respektuar humbjet respektive te presionit (gjatesore) si dhe shpejtesite e rekomanuara ne ne rrjetin e tyre shperndares.

Sikurse theksuan me larte zgjedhja e diametrave te tubove eshte e dipenduar nga limitimi i shpejtesise te ujit qe nuk duhet te jete me i vogel se nje vlere minimale si dhe jo me i larte se nje vlere maksimale.

Shpejtesia e rekomanduar per lloje te ndryshme tubacionesh jepet ne tabelen e meposhteme:

| SHPEJTESITE E KESHILLUARA (m/s) | | | |
|--------------------------------------|--------------------|---------------------|----------------------|
| Lloji i tubacionit | Tubacione kryesore | Tubacione sekondare | Terminale impiantesh |
| TUBA ÇELIKU | 1.2÷2.5 | 0.5 ÷1.5 | 0.2 ÷ 0.7 |
| TUBA PEX (polietileni i rrjetezuar) | 1.2÷2.5 | 0.5 ÷1.5 | 0.2 ÷ 0.7 |
| TUBA BAKRI | 0.7÷1.2 | 0.5 ÷ 0.9 | 0.2 ÷ 0.5 |

Llogarja e humbjeve gjatsore

Humbjet gjatesore (te vazhdueshme) te presionit jane ne vartesi te katorrit te shpejtesise se ujit. Per impiantet e klimatizimit jane te detyrueshme qe keto humbje te kufizohen midis:

$$\mathbf{Hgj} = (20 \div 30) \text{ mm KH}_2\text{O / ml}$$

Ne funksion te tables se mesiperme , duke zgjedhur llojin e tubacionit , qe ne rastin tone konkret eshte tubo Fe ose Cu dhe temperatura e punes se ujit ngrohes - 80 °C si dhe duke njojtur sasite e paracaktura te ujit te nevojshem ne l/h (ne funksion te fuqise termike te terminalit qe tubi ushqen me uje), ne llogarisim per çdo rast te veçante diametrat e tubove ne funksion te shpejtesitive dhe humbjeve te lejuara per çdo magjistral dhe tubo shperndarese. Gjithashu duke njojtur gjatesite e tubove , per rrjetin me te sfavorizuar , ne gjejme edhe vleren absolute te humbjeve gjatesore per çdo tubo shperndares, duke e shumezuar gjatesin e tij me humbjet per 1 m gjatesi te percaktuar ne tabelat perllogaritese.

Pra nga tabela, ne perfundimisht kemi percaktuar:

- Diametrin nominal te tubit (D)
- Humbjet e presionit per një meter (Hgj)
- Shpejtesine e ujit (m/s)

Ne baze te tyre duke ditur gjatesine L (do te kuptohet ajo komplesive = dergim + kthim) te seicilit tub llogarisim vleren absolute te humbjeve gjatesore :

$$\mathbf{R = Hgj * L \text{ ne (mm KH}_2\text{O) ose kPa}}$$

Sipas llogaritjeve te mesiperme ne Lay – Out –in e shperndarjes se tubacioneve shenohen sasite respektive te ujit qe qarkullon (l/h) dhe diametrat e tubove D ne mm (ne rasin tone konkret tubo Cu)

Llogaritjet e humbjeve lokale

Keto humbe percaktohen ne funksion te pengesave te rastesishme qe uji ndesh gjate kalimit te tij ne procesin e klimatizimit.

Çdo pengese e identifikuar ka sipas tabelave te hartuara një koeficient specifik(k) adimensional ne funksion te llojit te pengeses. Per llogaritjen e ketij koeficienti perdoren 2 tabela . E para percakton vleren e (k) ne funksion te pengeses dhe e dyta ne funksion te shpejtesise se perzgjedhur dhe shumes se koeficienteve per çdo pengese te veçante (Σk) percakton ne (mm KH_2O) humbjet lokale.

Per llogaritjen e humbjeve lokale do te shqyrtojm rastin me te disfavoreshem kur supozojme qe kemi vendosur si terminale radiatore .

Izolimi termik

Kerkesat e izolimit termik te tubave te sistemit ngrohes duhet te plotesohen sipas kerkesave te normave/standarteve. Duhet pasur parasysh se me izolimin e tubave mundet qe humbjet e energjise te mbahen shume poshte. Ndalohet vendosja e tubave pa izolim te pershtatshem. Per izolim te tubave me uje te nxehte, qe kalojne neper hapesira/dhoma te ftohta (jo te ngrohura), jane keto norma:

| Tubat dhe armaturat e sistemit ngrohes duhet te izolohen ne kete menyre: | |
|--|--|
| Diametri i jashtem i tubit | Trashesia e izolimit ($0,035 \text{ W m}^{-1}\text{K}^{-1}$) |
| < 20 mm | 3 - 20 mm |
| 22 – 35 mm | 4- 30 mm |
| 40 – 100 mm | 6- 50 mm |
| > 100 mm | 9- 100 mm |

Tabela e lartpermendur vlen per nje material izolues me karakteristiken e lartpermendur ($0,035 \text{ W m}^{-1}\text{K}^{-1}$). Ne raste se perdoret nje material tjeter, ai duhet te llogaritet ne ate menyre qe te plotesoje po te njejten kerkese, per ruajtje te temperatures se ujit.

Sistemet te cilat e shperndajne ngrohen me ndihmen e tubave rekomandohet te projektohen me pompa shperndarese. Sisteme te cilet punojne pa pompe dhe e shperndajne ujin e nxehet, si rezultat i differences se ujit te ngrohte (te nxehet) me ate te ujit te ftohte, nuk jane te rekomandueshme te perdoren, per shkaqe te ndryshme.

1.12 Pompat qarkulluese

Pompat qarkulluese te cilat jane instaluar ne sistem eshte nje pjese e rendesishme e sistemit te shperndarjes te impiantit te ngrohjes.

Sistemet moderne dhe bashkekohore projektohen te gjitha me pompa dyshe (binjake) shperndarese. Duhet pasur parasysh se pompa furnizohet me energji elektrike dhe duhet qe ajo patjeter te lidhet ne nje rrjet alternativ (gjenerator), per raste te nderprerjes se furnizimit me energji nga rrjeti komunal. Pompa duhet te vendoset ndermjet dy saraqineskave si dhe jane te pajisura me filter ne hyrje dhe valvola moskthimi ne dergim.

Karakteristikat e elektropompes se Kaldajes,(pompe teke):

Prurja e ujit: $18 \text{ m}^3/\text{h}$;
Prevalanca: $8 \text{ mH}_2\text{O}$;



Karakteristikat e elektropompave te terminaleve:

Prurja e ujit: $4 \text{ m}^3/\text{h}$;
Prevalanca: $8 \text{ mH}_2\text{O}$;



Ndermarrja prodhuese duhet to jete e certifikuar ISO 9001 ose 9002 (UNI EN ISO 9001 ose 9002).

Karakteristikat e elektropompave te terminaleve:

Prurja e ujit: 5 m³/h;
Prevalanca: 8 mkH₂O;



Karakteristikat e elektropompave te terminaleve, (pompe binjake per palestren):

Prurja e ujit: 4.5 m³/h;
Prevalanca: 8 mkH₂O;

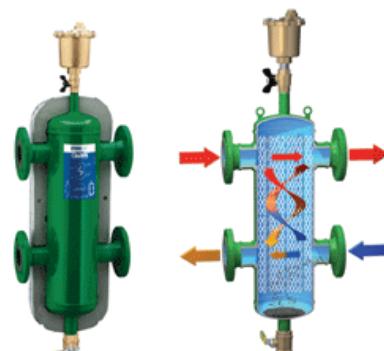


Ndermarrja prodhuese duhet to jete e certifikuar ISO 9001 ose 9002 (UNI EN ISO 9001 ose 9002).

1.13 Ndares hiraulik

Ndaresi hidraulik sherben per te ndar primare te kaldajes nga qarku sekondar i terminaleve te ngrohjes.

- Kapaciteti: 18 m³/h
- Volumi: 30 litra
- P.max bar
- T.punes 0÷105°C
- Lidhjet 3"



qarkun

1.14 Aksesore te ndryshem

1.14.1 Valvola nderprerese me sfere

Furnizimi dhe montimi i valvoles nderprerese me sfere, te tipit me kalim total, parashikuar per Iidhje me fileto per diametrat nga $3/8''$ – $2''$ dhe $2\frac{1}{2}''$ – $3''$ me fllanxhe. Trupi i valvoles do te jete prej bronzi, sfera prej bronzi te stampuar dhe te kromuar, guarnicionet prej PTFE, leva prej duralumini to plastifikuar.

Valvola te tilla do te perdoren:

| | | |
|---------------------------------|--------------------------|-----|
| Temperatura e punes | (-10) – (+110) | °C |
| Diferenca maksimale e presionit | 10-50 | Bar |
| Materiali | Çelik dhe unaze plastike | |



Furnizimi dhe montimi i xhuntos elastike prej celiku, me pjesen elastike prej gome parashikuar per Iidhje me fileto.

1.14.2 Valvola e moskthimit

Furnizimi dhe montimi i valvoles se moskthimit, te tipit me suste, parashikuar per Iidhje me fileto. Trupi i valvoles do te jete prej bronzi, guarnicionet prej PTFE .

1.14.3 Valvola "by pass" diferenciale

Furnizimi dhe montimi i valvoles te quajtur "by-pass" diferenciale, me gradim mikrometrik, e parashikuar per Iidhje me fileto. Trupi i valvoles do te jete prej bronzi, guarnicionet prej Etil- Propileni, susta prej geliku inox, manopola plastike.

1.14.4 Komponentet e sigurise

Furnizimi dhe montimi i komponenteve to meposhtme:

Ene zgjerimi

Ene zgjerimi e mbyllur me membrane prej llamerine salduar.

- Ena e zgjerimit te kaldajes eshte:
 - Kapaciteti: 80 litra;
 - Dimensionet:400 mm;
 - Lartësia: 820 mm;
 - Presioni maksimal: 6 bar;
 - Temperatura e sistemit: -10°C deri ne +99°C;
 - Lidhja: Ø $\frac{3}{4}''$.



Ene zgjerimi me diafragme per linjat e terminaleve (2x):

| | |
|---------------------------|-------------------------------|
| - Kapaciteti: | 200 litra; |
| - Dimensionet: | 600 mm; |
| - Lartësia: | 812 mm; |
| - Presioni maksimal: | 6 bar; |
| - Temperatura e sistemit: | -10°C deri ne +99°C; |
| - Lidhja: | $\varnothing \frac{3}{4}''$. |

Valvola e sigurise

Valvola e sigurimit me diameter $\frac{3}{4}''$ x $1''$ (F-F) dhe presioni tarimi 3.5 bar. Trupi i valvoles do te jete prej bronzi, membrana dhe guarnicionet prej Propileni.

- Mbipresioni 10%.
- Rimbyllja e valvoles < 20 %;
- Koeficienti $K = 0.67$.



bar.
Etil -

Termostat bllokimi

Matja me zhytje to bulbit, lidhja me fileto $\frac{1}{2}''$, tarimi 95°C .

Presostat i bllokimit

Matja me zhytje to bulbit, lidhja me fileto. Tarimi 4 bar.

Ndaresi i ajrit

Furnizimi dhe montimi i ndaresit te ajrit i ciii do te jete prej gize me seksion te zgjeruar per te lehtesuar clirim e ajrit. Trupi eshte prej gize i pershatshem per lidhje me fileto. Ne trupin e ndaresit jane parashikuar vrimat e filetuara per montimin e valvoles se sigurimit dhe valvoles automatike ajernxjerese. DN 50.

Grupi i mbushjes automatike

Furnizimi dhe montimi i grupit te mbushjes automatike te impiantit i cili do te jete prej bronzi i pajisiir me filter, rregullator automatik presioni, valvol moskthimi dhe manomete DN $1/2''$

Manometri

Furnizimi dhe montimi i manometrit tip rrrethor, me lexim direkt, shkallezim nga 1-6 bar, saktesi $\pm 1\%$, rakordim me tubacionin nepermjet filetoje $1/4''$ (M).

Termometri

Furnizimi dhe montimi i termometrit tip rrrethor, me lexim direkt, shkallezim nga $0 - 120^\circ\text{C}$, saktesi $\pm 1\%$, rakordim me tubacionin nepermjet filetoje $1/4''$ (M).

1.15 Mbrojtja nga zhurmat

Zhurmat qe vijne prej instalacioneve (tubave, ventileve, armaturave, etj.) nuk duhet ta kalojne 35 dB (A). Ata duhet te projektohen dhe te vendosen ne ate menyre qe ky koeficient te mos tejkalojet. Gjate projektimit duhet qe hapesirat/dhomat ne te cilat gjenden sistemet e ngrohjes, te vendosen ne nje ane te nderteses ne ate menyre, qe ato te gjenden sa me larg prej hapesirave/klasave, zyrave ,ambienteve te perbashketa etj.

Zhurmat ne sistemet ngrohes shpesh here krijohen si rezultat i shpejtesise se ujit, i cili qarkullon neper tuba. Per te nderprere keto zhurma duhet qe shpejtesia e ujit te mbahet nen 2 m/sek. Ne raste kur ndryshon drejtimi i ujit, duhet ne vend te profileve „T“ te vendosen kthesa te posaçme per ate pune. Po ashtu duhet pasur parasysh qe presioni i ujit te mos jete shume i larte, sepse krijon zhurme.

Tubat duhet te izolohen me nje material te posaçem qe te lejohet nje lekundje minimale e tyre. Ne kete menyre ata nuk e lejojne zhurmen te depertoje prej tubave ne ndonje material tjeter.