



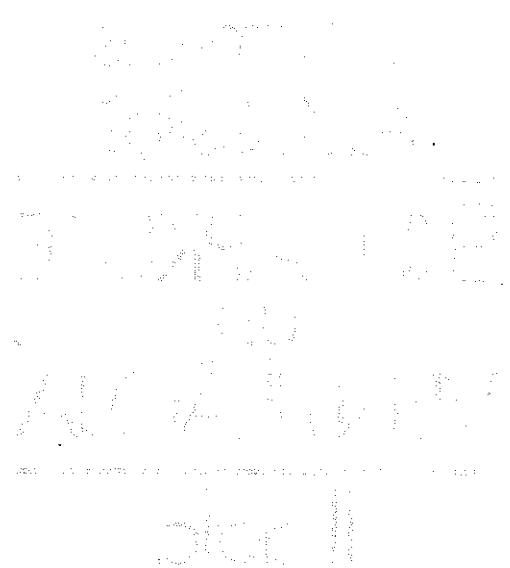
P. Akmens
A. Krēslīņš

ĒKU APKURE
un
VENTILĀCIJA

II daļa



ZVAIGZNE ABC



Redaktore A. Strode

Grāmata izgatavota tipogrāfijā «Rota»

ISBN—5—405—01519—9

© 1995. apgāds «Zvaigzne ABC»

SATURS

6. Ventilācija un gaisa kondicionēšana	7
6.1. Kaitīgie izdalījumi telpu gaisā	7
6.2. Gaisa apmaiņas biežums	10
6.3. Gaisa parametru izmaiņas aparāti	11
6.3.1. Virsmas siltumapmaiņas aparāti	11
6.3.2. Gaisa-ūdens (tvaika) kontaktaparāti	14
6.3.3. Gaisa sausināšana ar sorbentiem	20
6.3.4. Siltuma un mitruma utilizēšana	21
6.3.5. Gaisa attīrītāji	23
6.3.6. Gaisa dezodorēšana, dezinficēšana un jonizēšana	28
6.4. Ventilācijas sistēmu klasifikācija	29
6.5. Dabiskā ventilācija	31
6.5.1. Kanālu sistēmas	31
6.5.1.1. Ventilācijas sistēmas konstruēšana	32
6.5.1.2. Ventilācijas sistēmas aprēķins	33
6.5.2. Aerācija	41
6.6. Mehāniskā ventilācija	43
6.6.1. Vispārējā ventilācija	43
6.6.2. Vielējā nooplūdes ventilācija	45
6.6.3. Vietējā pieplūdes ventilācija	46
6.6.4. Ventilatori	48
6.6.5. Siltā gaisa aizkari	49
6.7. Gaisa kondicionēšana	50
6.7.1. Gaisa kondicionētāji	51
6.7.2. Gaisa kondicionēšanas sistēmas	54
6.7.3. Aukstuma avoti gaisa dzesēšanai	57
6.8. Ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmu konstruktīvais izveidojums	61
6.8.1. Gaisa vadi. Ventilācijas kameras	61
6.8.2. Cīņa ar troksni un vibrācijām	63
6.8.3. Saules starojuma ietekmes samazināšana	66
6.9. Ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmu pārbaude un apkalpošana	68
7. Apkures, ventilācijas un gaisa kondicionēšanas ipatnības dažādās nozīmes ēkās	72
7.1. Augstceltnes	72
7.2. Lauksaimniecības rāzotnes	75
7.3. Gaisa apmaiņas nepieciešamība dažādās ēkās	80

7.3.1. Dzīvojamās ēkas	80	9.5. Cauruļvadu izvietošana	142
7.3.2. Pirmsskolas bērnu iestādes un skolas	80	9.5.1. Izvietojums apakšzemes kanālos	143
7.3.3. Ārstniecības iestādes	81	9.5.2. Virszemes izvietojums	144
7.3.4. Masveida pasākumu celtnes	82	9.5.3. Balsti, kompensatori un apkalpošanas kameras	144
7.3.5. Sadzīves pakalpojumu uzņēmumi	84	9.6. Pretkorozijas un siltumizolācijas materiāli un konstrukcijas	148
7.3.6. Skaitlošanas centri	86	9.7. Patēriņtāju pievienošana siltumtīkliem	149
7.4. Dzīvokļu individuālā apkure	86	9.7.1. Apkures sistēmu pievienošanas veidi	149
7.4.1. Dzīvokļu ūdens apkures sistēmas	87	9.7.2. Apkures ventilācijas iekārtu pievienošanas paņemieni	151
7.4.2. Dzīvokļu gaisa apkures sistēmas	91	9.7.3. Karstā ūdens apgādes sistēmu pievienošanas paņemieni	152
7.5. Vietējā apkure	94	9.8. Siltumcentru iekārtas un to izvietošana. Elevators	152
7.5.1. Krāsns apkure	94	9.9. Celtniecības siltumapgāde	155
7.5.2. Kamīni	98	9.10. Būvējamo ēku žāvēšana	156
8. Kurināmais un siltuma avoti	108	Pielikumi	157
8.1. Kurināmais un kurtuves	108	17. pielikums. Gaisa parametri	157
8.1.1. Atsevišķu kurināmā veidu ūss raksturojums	110	18. pielikums. Apaļa šķērsgriezuma tērauda gaisa vadu aprēķina tabula	159
8.2. Kurināmā sadedzināšana	111	19. pielikums. Korekcijas koeficients β vērtības	162
8.3. Kurtuves	112	20. pielikums. Ventilācijas žalūzijas restīšu galvenie raksturlielumi	162
8.4. Mazas un vidējas jaudas katlu iekārtas	113	21. pielikums. Ekvivalentie diametri kieģeļu kanāliem	162
8.4.1. Vispārīgas ziņas par katlu iekārtām	113	22. pielikums. Gaisa vadu elementu vietējās pretestības koeficienta ξ vērtības	163
8.4.2. Ēku siltumapgādei lietojamie katli	113		167
8.4.3. Dzīvokļu apkures sistēmu siltuma ģeneratori	114		
8.4.4. Katlu iekārtu drošības ierīces un kontroles mēraparāti	116		
8.4.5. Cirkulācijas sūkņu aprēķins un izvēle	118		
8.4.6. Katlu sildvirsmas un skaita aprēķins	118		
8.4.7. Dūmeņu un dūmrovju aprēķins	119		
8.4.8. Iebūvēto katlu telpu un palīgtelpu iekārtojums	119		
8.5. Gāzes izmantošana	121		
8.5.1. Gāzes patēriņtāji	121		
8.5.2. Gāzes transportēšana	122		
8.5.3. Gāzes sadales tīklu klasifikācija. Gāzes apgādes sistēmas un to elementi	123		
8.5.3.1. Gāzes regulēšanas punkti un to iekārtojums	125		
8.5.3.2. Iekšējo gāzes vadu iekārtošana	125		
8.6. Gāzes izmantošana celtniecībā	127		
9. Siltumapgāde. Karstā ūdens apgāde	128		
9.1. Siltuma patēriņtāji	128		
9.2. Siltumapgādes avoti	129		
9.2.1. Termofikācija	130		
9.2.2. Centralizētā siltumapgāde no lielām katlu mājām	132		
9.2.3. Vietējā siltumapgāde	132		
9.3. Karstā ūdens apgāde	132		
9.3.1. Vietējās karstā ūdens apgādes sistēmas	133		
9.3.2. Centralizētās karstā ūdens apgādes sistēmas	134		
9.3.3. Kombinētās dzīvokļu apkures un karstā ūdens apgādes sistēmas	136		
9.3.4. Dzīvokļu apkures sistēmu pieslēgšana centralizētam siltumapgādes tīklam	140		
9.4. Siltumapgādes shēmas un to konstruktīvās ipatnības	141		

6. VENTILĀCIJA UN GAIŠA KONDICIONĒŠANA

Ventilācija tulkojumā no latīņu valodas — *ventilatio* — nozīmē vēdināšana, vēlamās gaisa apmaiņas radīšana telpā.

Ja telpās ievadāmā gaisa apstrāde ir pilnīgi automatizēta un ventilācijas sistēma spēj uzturēt telpās visu gadu nemainīgu (normēto) gaisa temperatūru un relatīvo mitrumu, tad to sauc par *gaisa kondicionēšanas sistēmu*.

Gaisa apmaiņa telpās nepieciešama šādu iemeslu dēļ:
 lai nodrošinātu elpošanai nepieciešamā skābekļa pieplūdi;
 lai aizvadītu elpošanas produktus (CO_2 , ūdens tvaiku);
 lai nodrošinātu tehnoloģisko procesu norisei nepieciešamo
 gaisa sastāvu;

gaisa iestādi, lai aizvadītu dažādos tehnoloģiskos procesos radušos kaitīgos izdalījumus.

Tātad ventilācijas uzdevums pirmām kārtām ir uzturēt telpās cilvēkam labvēlīgu gaisa vidi, cenšoties nodrošināt viņam komforta sajūtu.

Rūpīnu telpās ventilācijas sistēmas jāierīko tāpēc, ka, piemēram, daudzu moderno radioelektronikas, ķīmijas, tekstilrūpniecības un pārtikas rūpniecības uzņēmumu iekārtas var efektīvi darboties tikai noteiktas gaisa temperatūras un noteikta relatīvā mitruma apstāklos.

Lauksaimniecības ēkās ventilācijas sistēmām jārada un jāuzturi tādi gaisa parametri, lai mājlopi dotu maksimālu produkciju ar minimālu barības patēriņu. Noliktavās ventilācijas sistēmām jānodrošina tādi apstākļi, kuros lauksaimniecības produktus var ilgstoši uzglabāt svaigus. Gaisa mitrums un temperatūra iespaido arī celtniecības konstrukcijas; ja telpu gaisa parametri izraudzīti pareizi, tās ilgāk saglabājas.

6.1. KAITĪGIE IZDALĪJUMI TELPU GAISĀ

Siltums, mitrums, atsevišķas gāzes un tvaiki, putekļi, baktērijas un dažādas smakas var izraisīt diskomfortu vai pat kaitēt cilvēka veselībai, kā arī radīt apstākļus, kas nav vēlami mājlopiem vai konkrētu tehnoloģisko procesu norisei. Izvēloties ventilācijas sistēmu, nepieciešams zināt maksimāli iespējamo kaitīgo izdalījumu daudzumu laika vienībā attiecīgā

telpā. To nosaka teorētisku aprēķinu vai eksperimentālu mērījumu veidā.

Aprēķinot ventilācijas sistēmu ražigumu, jāņem vērā, ka parasti telpā vienlaikus var būt dažādi kaitīgie izdalījumi.

Siltumu izdala cilvēki, dzīvnieki, gaismas ķermenī, kā arī dažādas tehnoloģiskas iekārtas, sakarsuši tehnoloģiskie aparāti, cauruļvadi, izejvielas un izstrādājumi. Bez tam vasarā jāņem vērā arī siltums no saules starojuma.

Praktiski visa gaismas ķermenī patērieta energija pārvēršas siltumā. Ja gaismas ķermenī novieto pie griesiem, virs kurom ir tehniskie bēniņi, tad 60% šī siltuma paliek tehniskajos bēniņos un tikai 40% siltuma nonāk telpā.

Saules starojumu, kas iekļūst telpās caur jumtu un logiem, parasti aptuyeni aprēķina, nemot vērā logu orientāciju un platuma grādus.

Saules starojumu, kas iekļūst telpās caur sienām, parasti neņem vērā, jo tas ir samērā nēcīgs. Tādā veidā pievadītais siltums nonāk līdz sienas iekšējai virsmai ar vairāku stundu nokavēšanos — parasti vakarā vai naktī. Saules starojums caur logiem un jumtu bieži nēmams vērā arī Latvijas platuma grādos. Šai nolūkā lieto speciālas aprēķina metodes.

Ziemā telpas zaudē siltumu caur ēkas konstrukcijām, un tā daudzums tiek ievērots konstrukciju siltumtehniskajā aprēķinā. Mitrumu izdala cilvēki, dzīvnieki, valējas ūdens tvertnes un neblīvi ūdens un tvaika cauruļvadi, kā arī slapjas grīdas un sienas. Tā, piemēram, vāroša ūdens virsma 1 m² izdala 40...50 kg/(m³·h) tvaika.

Kaitīgās gāzes un tvaikus izdala cilvēki, mājlopi vai tehnoloģiskie procesi, kuri notiek rūpniču telpās.

Cilvēka izelpotais gaiss satur apmēram 5% oglskābās gāzēs. Reizē ar šo veselībai nekaitīgo gāzi izdalās dažādu organisku skābju tvaiki, sērūdeņradis, amonjaks un citi kaitīgi piemaisījumi, kuru daudzumu ir grūti noteikt. Tādēļ CO₂ saturu uzskata par kritēriju, pēc kura nosaka, vai telpas gaiss ir derīgs elpošanai. Ir noskaidrots, ka cilvēks un mājlopi izdala šādus CO₂ daudzumus:

cilvēks	:	:	:	25 l/h
govs: 400 kg dzīvsvara	:	:	:	145 "
800 kg	:	:	:	225 "
cūka: 100 kg dzīvsvara	:	:	:	40 "
200 kg	:	:	:	50 "
300 kg	:	:	:	70 "

putekļi:
aīta
pīle un titars
vista
lauksaimniecības ēkās no dzīvniekiem, kūtsmēsiem un ēdienu izdalās amonjaks un sērūdeņradis. Šo dzīvniekiem kai-

tīgo gāzu daudzums palielinās, paaugstinoties telpu gaisa temperatūrai un mitrumam.

Rūpničās visbiežāk saindējas ar tvana gāzi (CO), kas rodas oglekļa nepilnīgas sadegšanas rezultātā termiskajos cehos, smēdes, lietuvēs, garāzās, katlu mājās u. tml.

Īoti indīgi ir dzīvsudraba tvaiki. Kaut gan dzīvsudrabs vārās tikai 357°C temperatūrā, tomēr tas intensīvi iztvaiko arī normālā temperatūrā. Tādēļ efektīvas ventilācijas sistēmas jāparedz telpās, kur izgatavo vai remontē mērinstrumentus un elektroaparātūru ar dzīvsudrabu.

Rūpničās virsmu attaukošanai, krāsu un laku sagatavošanai un dažādu organisku vielu šķidināšanai lieto benzīnu, benzolu, acetonu, ēteri, metilspirtu un etilspirtu, terpentīnu u. c. Visi šie oglūdeņraži viegli izgaro gaisā; nokļūstot organismā caur ādu un elpošanas ceļiem, tie var izraisīt saindēšanos. Turklat šķidinātāju tvaiki viegli uzliesmo un noteiktās koncentrācijās var veidot sprāgstošus maisījumus.

Mašīnbūves rūpniču galvaniskajos cehos var izdalīties zilskābes un sālsskābes tvaiki, kas arī ir īoti kaitīgi cilvēka organismam.

Putekļi, kas vienmēr ir āra un telpu gaisā, kaitīgi ietekmē cilvēka veselību.

Par putekļiem sauc aerosolu (dispersu sistēmu), kas sastāv no cietām, sīkām daļīnām (izmērs līdz 500 μm). Aerosolu sauce par dūmiem, ja tas satur cietas un šķidras daļīnas, un par miglu, ja tas satur tikai šķidras daļīnas.

Atkarībā no daļīnu lieluma putekļus iedala grupās.

I grupa — īoti rupji disperģēti putekļi;

II grupa — rupji disperģēti putekļi (smiltis);

III grupa — vidēji disperģēti putekļi (portlandcements);

IV grupa — smalki disperģēti putekļi (maltais kvarcs);

V grupa — īoti smalki disperģēti putekļi.

Jo sīkāki ir putekļi, jo dziļāk tie iekļūst plaušās. Nokļūstot mašīnu kustīgajās daļās, putekļi paātrina to nolietošanos. Smalki oglu, cukura un cietes putekļi, saskaroties ar uguni, var izraisīt spēcīgus sprādzienus.

Izšķir organiskos putekļus, kas cēlušies no dzīvniekiem un augiem, un neorganiskos putekļus, kuri veidojušies no metāliem un minerāliem.

Baktērijas vienmēr ir telpās, kur uzturas cilvēki vai dzīvnieki. Tās dzīvo mutē, augšējos elpošanas ceļos, degunā un plaušās. Baktērijas nonāk gaisā kopā ar sīkiem glotu un siekalu pilieniņiem un nosēžas uz putekļiem. Baktēriju skaits ir tieši proporcionāls putekļu daudzumam gaisā, jo tās pārvieto tiesīs tīrā gaisā nevar.

6.2. GAISA APMAIŅAS BIEŽUMS

Ventilācijas sistēma ievada telpā āra gaisu, nepieciešamības gadījumā iepriekš mainot tā parametrus un sastāvu, un novada atmosfērā piesārņoto telpas gaisu. Ventilācijas sistēmu raksturo ar telpas gaisa apmaiņas biežumu n , 1/h, ko izsaka šādi:

$$n = \frac{L}{V}, \quad (6.1)$$

kur L — telpā ievadāmais gaisa daudzums, m^3/h ;

V — telpas tilpums, m^3 .

Dzīvojamā un sabiedrisko ēku telpām pietiekamo gaisa apmaiņas biežumu nosaka sanitāri higieniskās normas, bet rūpniecīcu telpām — kaitīgo izdalījumu intensitāte.

Ievadāmā gaisa daudzumu L aprēķina, nemot vērā kaitīgo izdalījumu daudzumu. Pareizi projektēta ventilācijas sistēma nepārtraukti kopā ar izmantoto gaisu izvadā atmosfērā visus kaitīgos izdalījumus, uzturot telpā nepieciešamo siltuma bilanci, t. i., gaisa temperatūru, un nodrošinā vēlamo gaisa relatīvo mitrumu un gāzu, tvaiku un putekļu maksimāli pieļaujamo koncentrāciju (MPK). MPK var atrast Sanitārajās normās. Parādoties jauniem tehnoloģiskiem procesiem, to saraksts pastāvīgi tiek papildināts, bet to vērtības koriģētas atbilstoši jaunākajiem medicīnās novērojumiem.

Ventilācijas sistēmas ražīgumu aprēķina, nosakot nepieciešamo sistēmas ražīgumu, katram kaitīgajam izdalījumam atsevišķi un pēc tam izvēloties lielāko rezultātu.

Kaitīgo gāzu, tvaiku un putekļu izvadišanai nepieciešamo gaisa daudzumu L , m^3/h , aprēķina pēc formulas

$$L = \frac{G}{\text{MPK} - C}, \quad (6.2)$$

kur G — kaitīgo izdalījumu daudzums, mg/h ;

C — kaitīgo gāzu, tvaiku un putekļu koncentrācija pieplūdes gaisā, mg/m^3 . Šārā gaisā satur $360 \text{ mg}/\text{m}^3$ ogļskābes gāzes. Ja nav ipašu norādījumu, var pieņemt, ka pārejo gāzu koncentrācija $C=0$. Vēlamās temperatūras uzturēšanai nepieciešamo gaisa daudzumu L , kg/h , atrod šādi:

$$L = \frac{Q}{c(t_N - t_P)\rho}, \quad (6.3)$$

kur Q — telpā izdalījies siltuma daudzums, kW ;

t_N — noplūdes gaisa temperatūra, $^{\circ}\text{C}$;

t_P — pieplūdes gaisa temperatūra, $^{\circ}\text{C}$;

c — gaisa īpatnējā siltumieltpība, $\text{J}/(\text{kg} \cdot \text{K})$;

ρ — gaisa blīvums, kg/m^3 .

Ja noplūdes gaisa izvades atvērumi ir tuvu telpas grīdai (līdz 2 m augstumā), tad parasti pieņem, ka t_N ir vienāda ar vēlamo telpas gaisa temperatūru. Ja turpreti gaisu novada pie griestiem, tad jāņem vērā, ka gaisa temperatūra tur ir augstāka: sabiedriskas ēkās (teātri, kino, klubi) uz 1 m tā pieauga apmēram par $0,3 \text{ K}$, bet telpās ar lieliem siltuma izdalījumiem — par $3 \dots 5 \text{ K}$.

Pieplūdes gaisa temperatūru var regulēt, sildot vai atdzēsējot āra gaisu. No formulas (6.3) redzams, ka, jo lielāka ir starpība ($t_N - t_P$), jo mazāk gaisa nepieciešams un jo lētāka ir ventilācijas sistēma. Maksimālā šo temperatūru starpība dzīvojamās un sabiedriskās ēkās parasti vēlama $6 \dots 8$ grādi, bet rūpniecīcu karstajos cehos to var palielināt līdz $16 \dots 18$ grādiem. Viss ir atkarīgs no tā, cik vienmērīgi izdodas sajaukt aukstāko pieplūdes gaisu ar telpas gaisu: tam pirms nonāšanas zonā, kur atrodas cilvēki, dzīvnieki vai tehnoloģiskā aparatūra, ir jāsasilst līdz vēlamajai temperatūrai.

Vēlamā relativā mitruma uzturēšanai nepieciešamo gaisa daudzumu L , kg/h , aprēķina šādi:

$$L = \frac{G}{x_N - x_P}, \quad (6.4)$$

kur G — telpā izdalījies mitruma daudzums, g/h ;

x_N — noplūdes gaisa mitruma saturs, g/kg ;

x_P — pieplūdes gaisa mitruma saturs, g/kg .

6.3. GAISA PARAMETRU IZMAIŅAS APARĀTI

6.3.1. Virsmas siltumapmaiņas aparāti

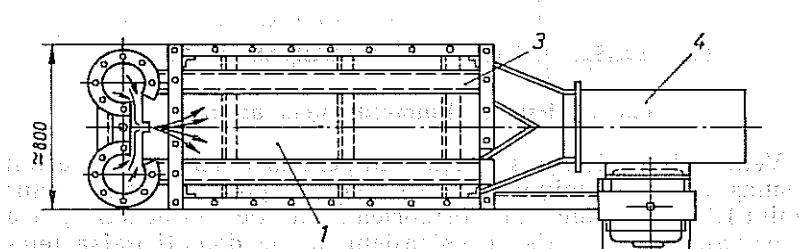
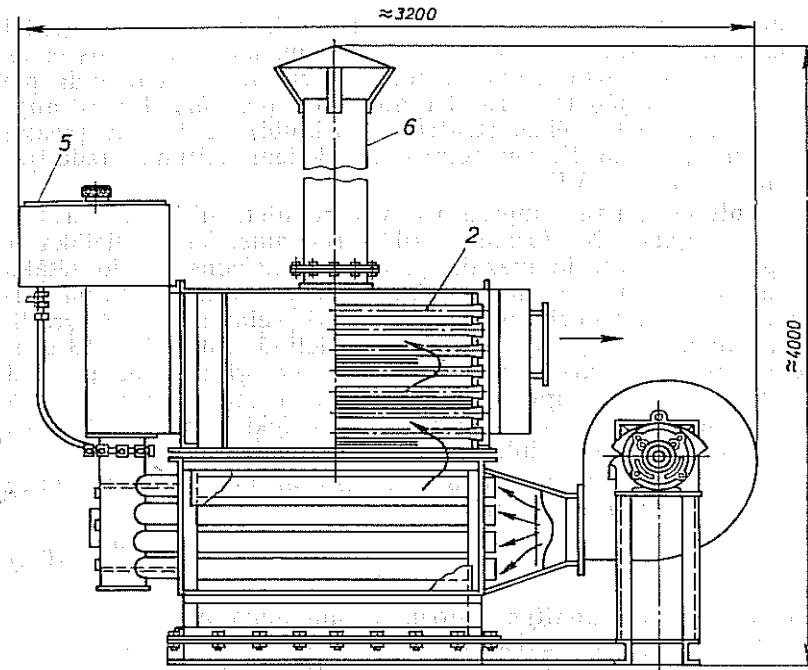
Ventilācijas sistēmās gaisa temperatūru izmaina speciāli virsmas siltumapmaiņas aparāti (siltumapmaiņa notiek caur sieninu), kuras sauc par koridoriem, ja tie paredzēti gaisa sildišanai, vai par gaisa dzesētājiem, ja tie domāti gaisa temperatūras pazemināšanai. Tājos cirkulē attiecīgi siltumnesējs vai aukstumnesējs.

Atkaribā no lietojamā siltumnesēja kaloriferus iedala šādi: uguns kaloriferi, kuros siltumu gaisa sildišanai iegūst no sadedzināta kurināmā dūmgāzēm (6.1. att.);

ūdens un tvaika kaloriferi, kuros gaisa sildišanai lieto ūdeni vai tā tvaiku (6.2. att.);

elektriskie kaloriferi, kuros elektroenerģiju pārverš siltumā.

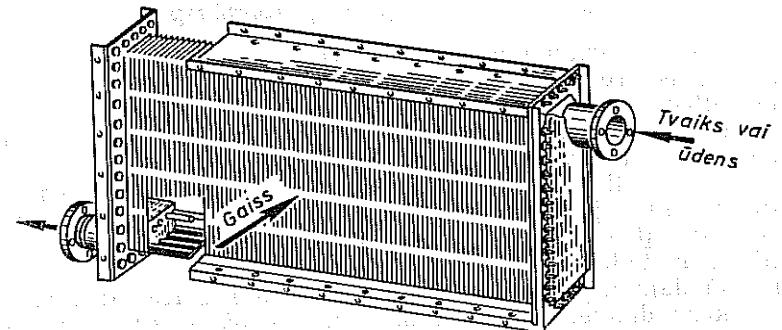
Uguns kaloriferus visbiežāk lieto atsevišķās lauksaimniecības ēkās, ceļniecībā, pagaidu ēkās un citur, jo var izmantot jebkuru kurināmo (malku, akmeņogles, gāzi utt.). Tiem ir



6.1. att. Uguns kalorifiers:
1 — kurtuve; 2 — siltumapmaiņas aparāts; 3 — papildu siltumapmaiņas aparāts;
4 — ventilators; 5 — degvielas tvertnē; 6 — dūmvads.

salīdzinoši mazs lietderības koeficients, lieli gabarīti un darbītilpīga apkalpošana.

Ūdens un tvaika kaloriferos pa dažādu konstrukciju ribotām caurulēm plūst siltumnesējs. Gaisa sildīšana notiek galvenokārt konvekcijas veidā, gaisam plūstot caur ribojumu gar cauruļu ārējām sienām. Ir kaloriferi ar gludām caurulēm, bet



6.2. att. Plāķšķu siltumapmaiņas aparāts.

tiem ir samērā zems siltumpārejas koeficients un tos lieto nelielam gaisa daudzumam.

Kad nepieciešams gaisa temperatūru pazemināt, gaisa dzesēšanai lieto siltumapmaiņas aparātus, kas pēc konstrukcijas neatšķiras no kaloriferiem. Tos sauc par gaisa dzesētājiem, un pa to caurulēm var cirkulēt auksts ūdens, sāls ūdens (NaCl vai CaCl_2 šķidums ūdenī), amonjaks vai freona tvaiki.

Sādos virsmas siltumapmaiņas aparātos siltuma plūsmu Q , kJ/h , aprēķina pēc formulas

$$Q = c L \rho (t_b - t_s), \quad (6.5)$$

kur c — gaisa īpatnējā siltumieltilpība, $\text{kJ}/(\text{kg} \cdot \text{K})$;

L — gaisa daudzums, m^3/h ;

ρ — gaisa blīvums procesa beigās, kg/m^3 ;

t_b — gaisa beigu temperatūra, $^\circ\text{C}$;

t_s — gaisa sākuma temperatūra, $^\circ\text{C}$.

Ja šādos aparātos siltumapmaiņas virsmas temperatūra ir zemāka par RPT, tad no gaisa izdalās kondensāts un notiek gaisa sausināšana.

Elektriskie kaloriferi sastāv no rāmja, kurā izvietoti elektriskie sildelementi. Gaisa sildīšanai par sildelementiem izmanto nihroma spirāles, kas uztītas uz keramikas izolatoriem vai ievietotas misiņa vai tērauda caurulēs. Rāmi ar sildelementiem ievieto siltumizolācijas apvalkā.

Elektrisko kaloriferu uzstādišana ir vienkāršaka nekā ūdens un tvaika kaloriferu uzstādišana, jo nevajag montēt caurulēvu sistēmu siltumnesējam. Tomēr vienas siltuma vienības izmaksas elektriskajos kaloriferos ir augstākas, piemot vērā elektroenerģijas izmaksas.

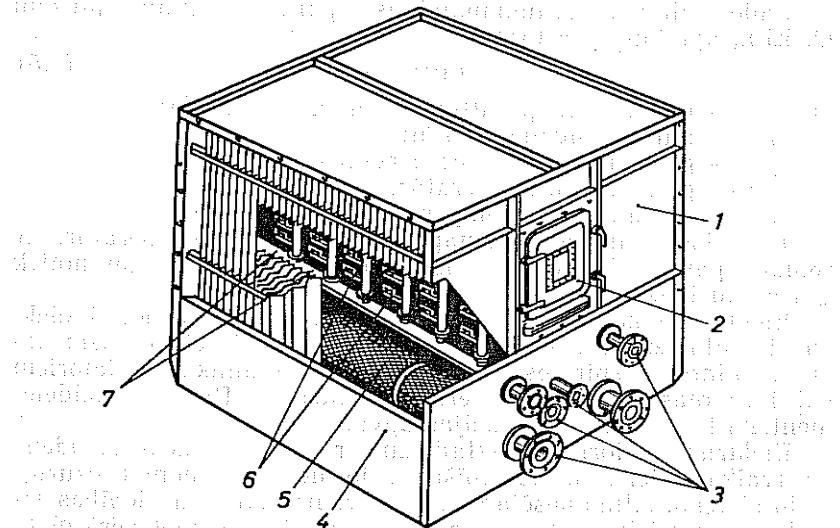
Elektriskajiem kaloriferiem ir šādi trūkumi: sildelementu temperatūra ir augsta, tāpēc var sadegt putekļi un telpā var izdalīties degšanas produkti; veidojas smagie joni.

6.3.2. Gaisa-ūdens (tvaika) kontaktaparāti

Tiešos siltumapmaiņas aparātos, gaisam kontaktējot ar ūdeni, gaisa relatīvais mitrums vienmēr palielinās, bet entalpija, mitruma saturs un temperatūra var gan palielināties, gan arī samazināties atkarībā no gaisa sākuma parametriem un ūdens temperatūras.

Visplašāk lietota gaisa-ūdens kontaktaparāta ir ūdens izsmidzināšanas jeb sprauslu kamera (6.3. att.). Ūdens izsmidzināšanai lieto centrālēs sprauslas. Ūdeni tajās ievada no sāniem, un tādēļ tas izplūst savērtas strūklas veidā; strūklas centrālā daļa ir tukša, to aizpilda savērpta gaisa strūkla. Pilieni, kuru diametrs $<0,3$ mm, aizlido kopā ar gaisa plūsmu un nokļūst separatorā, bet lielākie pilieni ātri krit uz leju un tādēļ nepaspēj pilnvērtīgi piedalīties siltuma un masas apmaiņas procesā. Vissikākie pilieni pilnīgi iztvaiko gaisā, kas nav vēlams gadījums, kad ar sprauslu kamerām veic gaisa sausināšanu.

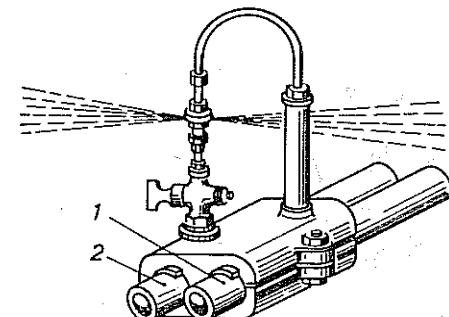
Ūdens sprauslas lieto arī, lai realizētu tā saucamo sekundāro mitrināšanu — mākslīgu mitruma radīšanu telpā, kurā ir jau ievadīts kondicionēts gaisss. Tās lieto kondicionētāju jaudas samazināšanai rūpnīcās, kurās izdalās daudz siltuma, it sevišķi plaši pārtikas rūpniecībā un tekstilrūpniecībā, kur ar sekundāru mitrināšanu iegūst vairāk nekā 10 reižu vairāk siltuma.



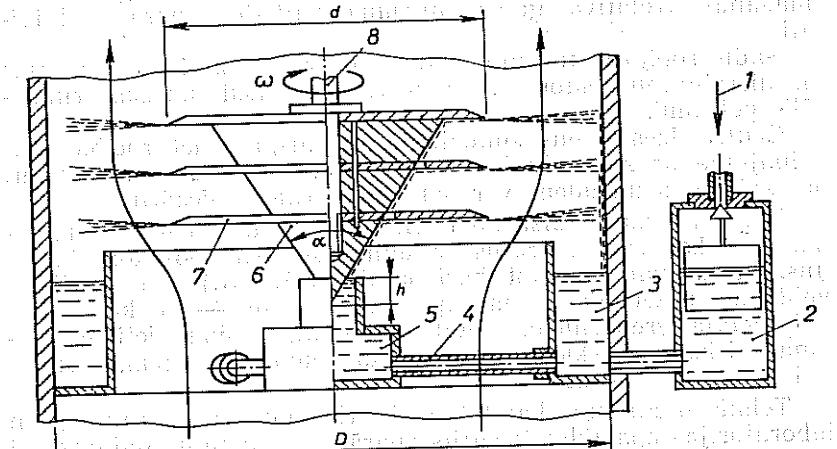
6.3. att. Sprauslu kamera:
1 — korpus; 2 — hermētiskas durvis ar skārluku; 3 — atloki ūdens caurulī pievienošanai; 4 — ūdens tvertnes; 5 — ūdens filtrs; 6 — sprauslas; 7 — separatori.

dāro mitrināšanu var viegli uzturēt pastāvīgu augstu relatīvo gaisa mitrumu. Parasti to veic ar pneimatiskām sprauslām, kuras veido tik sīkus ūdens pilienus, ka tie nekrit uz leju, bet pilnīgi iztvaiko telpas gaisā (6.4. att.).

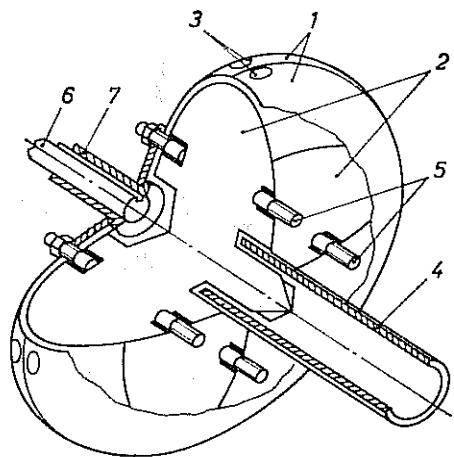
Ūdens deficīta un ierobežota gabarīta apstākļos, piemēram, transporta līdzekļos, lieto rotējošus diskveida centrālēs ūdens smidzinātājus (6.5. att.). Tajos rotējoša konusa virsotne iegremdēta ūdeni. Centrālēs spēku iedarbības dēļ ūdens plānā kārtīņā ceļas pa konusa virsmu uz augšu, nokļūst uz rotējoša diska apakšējas virsmas un pēc tam loti sīku pilieniņu veidā atraujas no asi izveidotām diska malām. Šī aparāta šķērsgriezums var būt 2,5 reizes mazāks nekā sprauslu kameras šķērsgriezums, bet mitruma asimilēšanās gaisa plūsmā noris 10 reižu efektīgāk nekā attiecīgā izoentalpiskās mitrināšanas sprauslu kamerā. Neiztvaikojušais ūdens atgriežas pludiņkamerā.



6.4. att. Pneumatiska sprausla:
1 — ūdensvads; 2 — saspiesta gaisa vads.



6.5. att. Diskveida ūdens smidzinātājs:
1 — ūdensvada ūdens; 2 — pludiņkamera; 3 — rene neiztvaikojošo ūdens pilienu uztveršanai; 4 — caurulīte ūdens pievadīšanai; 5 — barošanas tvertnes; 6 — rotējošs konuss; 7 — disks; 8 — elektrodzinēja vārpsta.



6.6. att. Rotējošā turbīna ūdens izsmidzināšanai:

1 — vāki; 2 — starpsienas; 3 — urbumi ūdens izsmidzināšanai; 4 — caurume ūdens pievadīšanai; 5 — tapskrūves vāku stiprināšanai; 6 — elektrodzinēja vārpsta; 7 — turbīnas iemava.

mainīt plašās robežās. Tas ļauj automātiski regulēt ne tikai gaisa parametru izmaiņas procesa virzienu, bet arī gaisa mitrināšanas (relatīvā gaisa mitruma palielināšanas) efektivitāti.

Šādu rotējošo turbīnu lietošanu praksē atvieglo Latvijas inženierzinātņu doktora J. Manusova teorētiskie un eksperimentālie pētījumi.

Centrbēdzes ūdens smidzinātāju svarīga priekšrocība salīdzinājumā ar sprauslu kamerām ir tā, ka ūdeni var pievadīt bez spiediena un ūdens var būt zināmā mērā piesārņots.

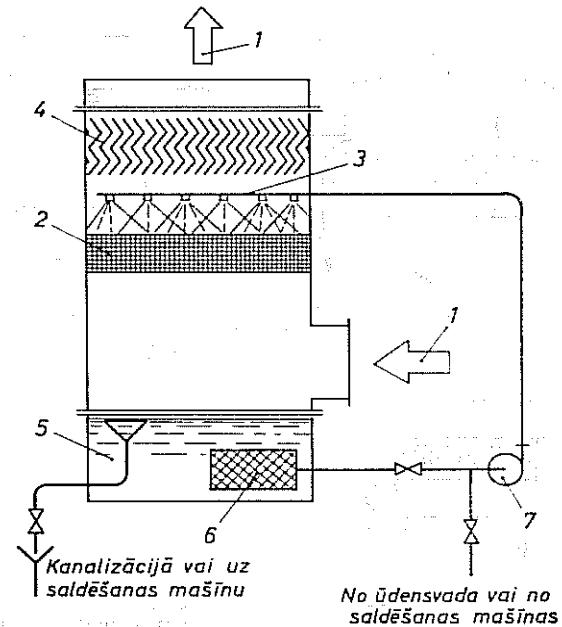
Lai palielinātu gaisa un ūdens kontaktvirsmu bez izsmidzināšanas, konstrue āparātus ar kontaktslāniem. Šos kontaktslānus, kurus var novietot horizontāli (6.7. att.) vai vertikāli, veido no materiāliem, kas nepūst un nerūsē, — no keramikas vai metāla gredzeniem, metāla skaidām, misiņa sietiem, neiķona vai kaprona šķiedrām, gofrētām alumīnija lentēm, kartona vai viniplasta loksniem.

Tehnisko zinātņu kandidāts A. Krūmiņš ir izstrādājis un laboratorijas apstākļos izpētījis āparātu ar kustīgu kontaktslāni no stikla vai neilona šķiedrām. Kontaktslānim pārvietojoties gaisa plūsmā, atkaribā no relatīvā gaisa mitruma regulatora signāliem mainās ūdens iztvaikošanas intensitāte.

Gaisa un ūdens kontaktvirsmu palielina, arī saputojot

Rīgas Tehniskās universitātes docenta G. Pētersona konstruētos diskveida mitrinātājus lieto autonomos kondicionētājos gaisa izentalpiskai mitrināšanai.

Atšķirībā no diskveida ūdens mitrinātājiem, kuros var realizēt izentalpisko mitrināšanu, rotējošās turbīnas var lietot ne tikai gaisa izentalpiskai mitrināšanai, bet arī tā dzesēšanai. To galvenā sastāvdaļa ir turbīna — ar ūdeni piepildīts cilindrs, kurš rotē ap asi (6.6. att.). Cilindrā ir caurumi, kuru diametru var pēc vajadzības izmainīt ar ieskrūvējamiem uzgājiem. Turbīnā ievadītā ūdens temperatūru un daudzumu var



6.7. att. Kontaktslāņa āparāta principiālā shēma:

1 — gaisa plūsmas virziens; 2 — kontaktslānis; 3 — sprausls; 4 — separators; 5 — izmanto ūdens tvertnes; 6 — filtrs izmanto ūdens attīrišanai; 7 — sūknis.

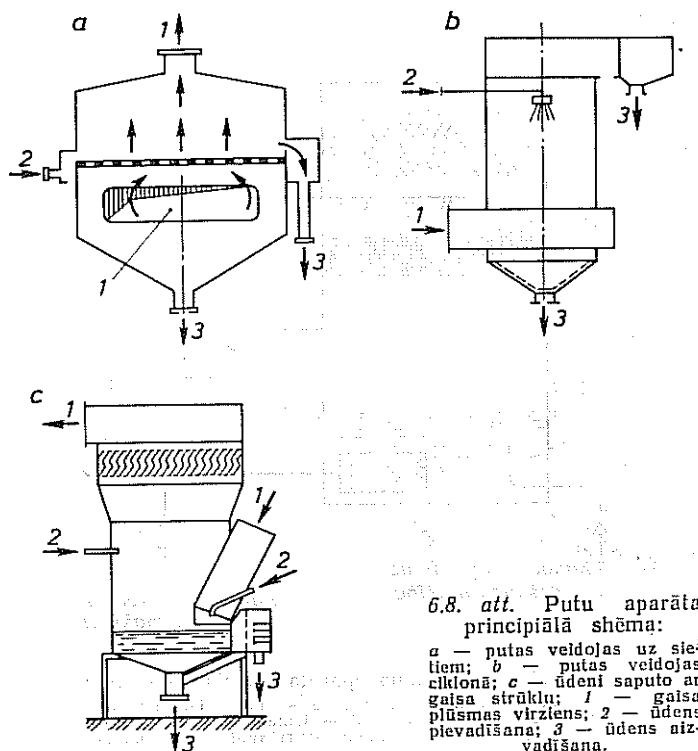
ūdeni. Šādos putu āparātos ūdeni saputo ar trīs dažadiem paņēmieniem (6.8. att.).

Āparātus, kuros ūdeni saputo uz sietiem, loti plaši lieto kīmiskajā rūpniecībā. Sietam, kuram no augšas padod ūdeni, no apakšas ar noteiku spiedienu pievada gaisu, kas, izraudzoties caur ūdens slāni daudzu sīku strūklīnu veidā, rada loti kustīgu ūdens un gaisa emulsiju jeb putas.

Āparātos, kuros ūdens putošanai izmanto ciklonu, gaisu ievada apakšā caur gliemezi. Savērptā gaisa strūklīa saputo un ceļ uz augšu pa spirāli ūdeni, kuru padod ar sprauslu ciklona augšdaļā.

Trešajā paņēmienā putas rada gaisa strūklas trieciens pret ūdens virsmu.

Putu āparātos ūdens ar gaisu kontaktē daudz ilgāk (apmēram 300...1000 reizes) nekā sprauslu kamerās, centrbēdzes ūdens smidzinātājos un āparātos ar kontaktslāniem. Tādēļ var panākt ievērojami efektīvāku gaisa dzesēšanu. Šo āparātu trūkums ir salīdzinoši augsta aerodinamiskā pretestība.



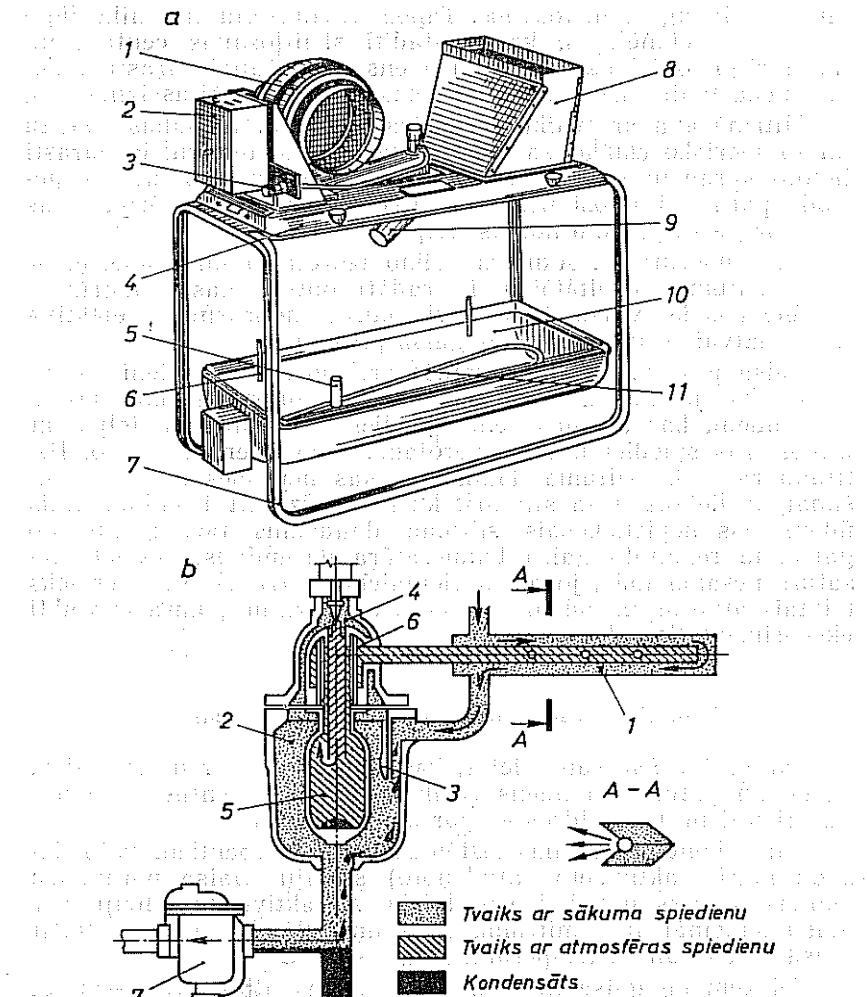
6.8. att. Putu aparāta principiālā shēma:

a — putas veldojas uz sie-
tiem; *b* — putas veidojas
cikloñā; *c* — ūdeni saputo ar
gaisa strūklu; *f* — gaisa
plūsmas virzieni; *2* — ūdens
pievadīšana; *3* — ūdens aiz-
vadišana.

Kontaktejot ar piesātinātu vai pārkarsētu ūdens tvaiku, gaisa parametru maiņas process praktiski notiek izotermiski, kaut gan teorētiski gaisa temperatūra nedaudz paaugstinās.

Tvaiku iegūst no individuāliem ģeneratoriem, iztvaicejot ūdeni (visērtāk ar elektrosildītājiem) īpašas vanniņas (6.9. att. a), vai nēm no individuāliem mazgabarīta (elektriskiem) vai rūpnieciskiem tvaika katliem. Rūpnieciskajam tvaikam ir specifiska nepatīkama smaķa, tāpēc tas pirms ievadišanas gaisa plūsmā jāattīra (6.9. att. b).

Mitrināšanai ar tvaiku ir tāda priekšrocība, ka tiek izslēgta ūdenī izšķidušo sāļu ienešana ar pieplūdes gaisā esošajiem sīkajiem ūdens pilieniņiem ventilejāmā telpā, kas ir raksturīgi aparātos, kuros gaiss tieši kontaktē ar ūdeni. Sāļu nosēšanās uz elektrisko kontaktu virsmām veicina to pastiprinātu koroziju.



6.9. att. ASV firmas «Armstrong machine Works» tvaika mitrinātāji:

a — vannipa; 1 — ventilators; 2 — automātiskās regulēšanas sistēmas pults; 3 — svaigā ūdens plevads; 4 — vannīnas vāks; 5 — pārpilnēs atvērums; 6 — tapskrūvs vāka stiprināšanai; 7 — pastatne; 8 — mitrā gaisa izplūdes lokas; 9 — pludināvāsts; 10 — vanna (attēlā demontēta uz leju); 11 — elektroslidītājs; b — perforēta caurule; 1 — izložēta caurule tvaika izplūdei; 2 — separatoris; 3 — starpsienas; 4 — redukcionās vārsti; 5 — izplešanās tvertne; 6 — stets trokšņa slāpešanai; 7 — kondensāta novadītājs.

un priekšlaicīgu nolietošanos. Tāpēc mitrināšanu ar tvaiku lieto gaisa kondicionētājos, kas uzstādīti skaitļošanas centros un tamlidzīgos objektos. Izdevumi ūdens atsālošanai parasti ir lielāki nekā tvaika iegūšanai patēriņtās elektroenerģijas izmaksas.

Mitrināšana ar tvaiku ir ieteicama arī ārstniecības iestāžu un sabiedrisko ēku gaisa kondicionēšanas sistēmām, jo parasti lietoto sprauslu kameru tvertpju siltajā ūdenī, ko ziemas periodā parasti ilgstoši nemaina, ātri savairojas baktērijas, kas kopā ar gaisa plūsmu nokļūst telpā.

RTU docenta P. Akmens veikto teorētisko un eksperimentālo pētījumu rezultātā ir izstrādāti optimizētas konstrukcijas elektriskie tvaika generatori, kuros nodrošināta efektīva ūdens iztvaikošana pieplūdes gaisa plūsmā.

Gaisa plūsmā var izsmidzināt arī pārkarsētu ūdeni. Ir zināms, ka, ja ūdeni, kura temperatūra augstāka par 100°C , t. i., ūdeni, kas atrodas zem spiediena, izsmidzina telpā ar atmosfēras spiedienu, tad ievērojama daļa ūdens iztvaiko. Pētījumi rāda, ka siltuma daudzums, kas nepieciešams iztvaikošanai, ir lielāks nekā siltums, kuru var izdalīt izsmidzinātais ūdens. Šis nepietiekošais siltuma daudzums tiek ņemts no gaisa, tā rezultātā gaisa temperatūra pazeminās, bet siltuma saturs nesamazinās, jo gaiss vienlaicīgi mitrinās. Viss iepriekš teiktais attiecas uz ūdeni ar 130°C temperatūru, kurā ir veikti eksperimentālie pētījumi.

6.3.3. Gaisa sausināšana ar sorbentiem

Par *sorbentiem* sauc vielas, kas, kontaktējot ar mitru gaisu, uzsūc un patur sevī ūdens tvaiku. Cietos sorbentus sauc par adsorbentiem, bet šķidros — par absorbentiem.

Gaisa kondicionēšanas sistēmās par adsorbentiem lieto dažādu marku aktivizēto (atūdenoto) silīciju. Gaisa parametru maiņas process notiek izoentalpiski. Ar aktivizēto silīciju var gaisu sausināt līdz mitruma saturam $0,025 \text{ g/kg}$, tas atbilst gaisa rasas punkta temperatūrai $t_R = -50^{\circ}\text{C}$.

Vēl zemāku gaisa mitruma saturu, kas atbilst $t_R = -60^{\circ}\text{C}$, var iegūt ar aktivizēto alumīniju. Šo adsorbantu tomēr gaisa kondicionēšanas sistēmās lieto reti, jo to var izmantot tikai tad, ja gaisa sākuma temperatūra zemāka par 25°C . Tā mitrumuzsūce ir apmēram divreiz mazāka nekā aktivizētā silīcija mitrumuzsūce.

Pēc tam, kad adsorbents ir sasniedzis aprēķinātā mitruma saturu, to reģenerē: laiž tam cauri līdz $150\ldots180^{\circ}\text{C}$ sakarsētu gaisu, kamer gandrīz viss ūdens iztvaiko.

Par absorbentiem lieto litija hlorīda LiCl_2 vai kalcija hlorīda $\text{CaCl}_2 \cdot 6\text{H}_2\text{O}$ šķidrumu ūdenī. Ar litija hlorīdu var paze-

mināt gaisa relatīvo mitrumu līdz $0,14\ldots0,23$, bet ar kalcija hlorīdu — līdz $0,45\ldots0,48$. Šķidrumu izsmidzina sprauslu kameras, kas izgatavotas no krāsainā metāla un apgādātas ar efektīviem separatoriem, vai speciālas konstrukcijas absorberos. Tieks izmantota absorbētu īpašība zemā temperatūrā uzsūkt ūdens tvaiku un augstākā temperatūrā izdalīt to gaisā. Gaisa kondicionēšanas sistēmās koncentrēto absorbētu var dzesēt ar ūdeni, kura temperatūra $25\ldots28^{\circ}\text{C}$ un kuru var iegūt bez saldēšanas mašīnām. Atšķaidītā absorbēta reģenerēšanu veic, sildot to ar ūdeni, kura temperatūra $70\ldots80^{\circ}\text{C}$. Vasaras periodā ūdeni var ņemt no siltumtīkliem. Sakarā ar šiem diviem apstākļiem gaisa sausināšana ar absorbētiem ir daudz ekonomiskāka nekā sausināšana virsma dzesētājos, kontaktējot ar aukstu ūdeni, kā arī sausināšana ar adsorbētiem, kuru reģenerēšanai nepieciešama temperatūra, kas augstāka par 100°C . Kā trūkums jāatzīmē ķīmiskā agresivitāte — nepieciešamība lietot deficitos krāsainos metālus.

6.3.4. Siltuma un mitruma utilizēšana

Noplūdes gaisu vasarā var izmantot āra gaisa dzesēšanai, bet ziemā — tā sildīšanai un mitrināšanai. To veic ar trīs pamēniem:

sajaucot āra gaisu ar noplūdes jeb recirkulācijas gaisu, t. i., lietojot sajaušanas tipa siltumapmaiņas aparātus;

rekuperatoros — aparātos, kuros siltuma (un mitruma) apmaiņa starp āra un recirkulācijas gaisa plūsmām notiek caur atdalošu sieniņu, jeb virsma siltumapmaiņas aparātos;

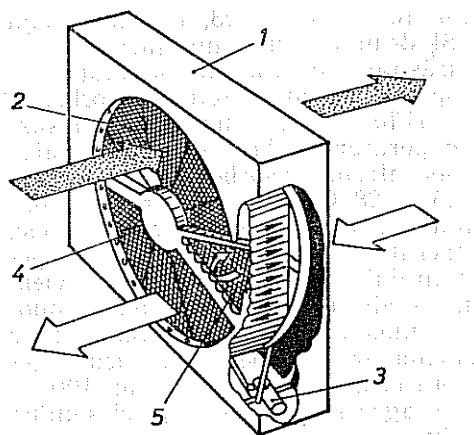
reģeneratoros — aparātos, kuros caur masīvu kontaktslāni, kas labi akumulē un atdod siltumu (un mitrumu), pārmaiņus plūst āra vai recirkulācijas gaiss.

Recirkulācijas izmantošana ir visvienkāršakais un visplašāk lietotais pamēniens.

No sanitāri higiēniskā viedokļa recirkulācijas lietošana nav ieteicama, jo kopā ar recirkulācijas gaisu telpā atgriežas daļa putekļu, gāzes, baktēriju un smaku. Tādēļ recirkulācijas gaisa daudzumu ierobežo sanitārās normas.

Ja rekuperatora gaisa plūsmas atdalošā sieniņa (cauruļu vai lokšņu) izgatavota no gaisnecaurlaidīga materiāla (metāla, plastmasas u. tml.), tad āra gaisu var tikai atdzesēt vai sildīt.

Rekuperatora sieniņas varētu izgatavot arī no poraina materiāla, kas labi vada siltumu, laiž cauri ūdens tvaiku, bet ir praktiski gaisnecaurlaidīgs. Rekuperatori, kas izgatavoti no šāda materiāla, ziemā jautu arī samitrināt pieplūdes (āra) gaisu, vasarā — sausināt to un ievērojami palielināt siltumapmaiņas efektivitāti. Pagaidām pietiekami efektīvi materiāli nav atrasti.



6.10. att. Noplūdes gaisa siltuma un mitruma regenerators:

1 — korpus; 2 — rotējošs higroskopiska materiāla kontaktslānis; 3 — elektrozilnījs ar reduktoru; 4 — bīlslēgs; 5 — pretplūsmas sektors kontaktvīrsmas tīrišanai.

pija, ka ar to var sasildīt pieplūdes gaisu un ūdeni tehnoloģiskām vajadzībām.

Konstruktīvi regeneratora darbības princips realizējas, izmantojot rotējošu kontaktslāni (6.10. att.). Ja kontaktslāni izgatavo no alumīnija folijas, metāla skaidām vai sietiem, stikla šķiedras, polimēra plēves un citiem nehigroskopiskiem materiāliem ar lielu siltumieltpību, tad galvenokārt notiek siltumapmaiņas process. Ziemā kondensāts, kas no noplūdes gaisa izdalās uz kontaktslāņa aukstās virsmas, pilnīgi iztvaiko pieplūdes (āra) gaisā. Tā zināmā mērā notiek arī āra gaisa mitrināšana. Metāla patēriņš regeneratora izgatavošanai ir 2...5 reizes mazāks nekā rekuperatoram.

Pēdējā laikā ārzemju firmās apgūta rotējošu regeneratoru kontaktslāņa izgatavošana no higroskopiskiem materiāliem, kuri nodrošina vienādu siltuma un mitruma apmaiņas procesa efektivitāti. Regeneratori ar higroskopisku kontaktslāni ir loti perspektīvi: tie lauj sasniegt to pašu ekonomiju, ko dod 65...75% recirkulācijas gaisa piejaukšana āra gaisam.

Regeneratoru vienīgais trūkums salīdzinājumā ar rekuperatoriem ir iespēja nelielai gaisa daļai caur aparātu neblivumiem iekļūt āra gaisa plūsmā. Bez tam pastāv iespēja, ka kontaktslānis adsorbē atsevišķas kaitīgas gāzes no recirkulācijas gaisa, kuras pēc tam atdod āra gaisam. Lai pēc iespējas samazinātu šo iespēju, ierīko pretplūsmas sektoru kontaktvīrsmas tīrišanai.

Atkarībā no gaisa plūsmu kustības virziena var būt līdzplūsmas rekuperatori, kuros abas gaisa plūsmas pārvietojas gar atdalīšo sieniņu vienā virzienā, un pretplūsmas rekuperatori, kuros plūsmas pārvietojas pretējos virzienos.

Ar rekuperatoriem var sasniegt tādu pašu siltuma vai aukstuma ietaupījumu, kādu dotu 30...60 % recirkulācijas gaisam. Turklat pilnīgi tiek izslēgta kaitīgo izdalījumu atgriešanās telpā.

Rekuperatorus plaši lieto papīra rūpniecības uzņēmumos, kuros tehnoloģisko iekārtu noplūdes gaisam ir tik augsta ental-

6.3.5. Gaisa attīrītāji

Apkārtējā atmosfērā un telpu gaisā vienmēr ir piemaisījumi. To raksturs un daudzums ir atkarīgs no apkārtējās teritorijas labiekārtojuma, apdzīvoto vietu izvietojuma, transporta kustības intensitātes, tehnoloģisko procesu rakstura rūpniecības uzņēmumos, to noplūdes gaisa sastāva utt.

Atmosferas gaisa piesārņotība ar putekļiem un baktērijām izraisa nepieciešamību to attīrīt. Sevišķi rūpīga attīrišana no putekļiem nepieciešama radioelektronikas, precīzās mehānikas, optikas un citu rūpīcu pieplūdes ventilācijas sistēmās.

Ventilācijas sistēmu noplūdes gaisam jāatlīra no ražošanas procesā izdalītiem piesārņojumiem, lai nepiesārņotu apkārtējo vidi.

Gaisa attīrītājus pēc darbības principa var iedalīt šādās grupās: gravitācijas putekļu atdalītāji (utekļu nosēšanās kameras), inerces putekļu atdalītāji (cikloni, skruberi, žaluzijas, putekļu atdalītāji), kontaktfiltri (kasešu, piedurknēs, eļļas filtri), elektrofiltri, akustiskie putekļu atdalītāji (ar ultraskanu).

Galvenais gaisa attīrītāju raksturlielums ir *gaisa attīrišanas efektivitāte*

$$E_f = \frac{C_1 - C_2}{C_1}, \quad (6.6)$$

kur C_1 un C_2 — putekļu koncentrācija gaisa plūsmā pirms un pēc attīrītāja, mg/m³.

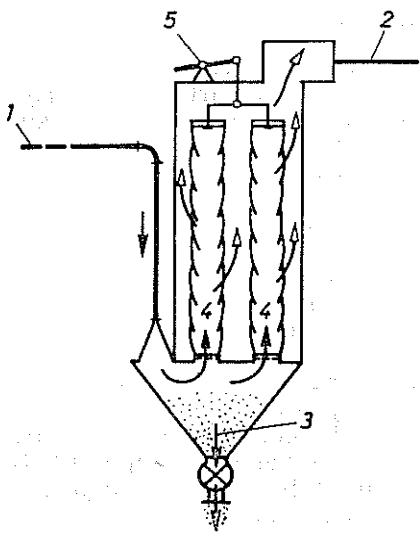
Gaisa attīrišanas sistēmas iedala šādi:

- 1) pieplūdes gaisa attīrišana — galvenokārt filtrs;
- 2) noplūdes gaisa attīrišana — galvenokārt putekļu attīrītājos, nepieciešamības gadījumā arī filtrs.

Āra gaisa, recirkulācijas gaisa vai vispār pieplūdes gaisa, kā arī atsevišķos gadījumos noplūdes gaisa attīrišanai lieto sausos, mitros vai elektrostatiskos filtrus.

Sausajos filtrs gaisu laiž cauri porainā papīra (lignīns, zīdpapīrs) slāniem, blīvai drēbei (velvetons, flanelis), stikla šķiedras kārtai utt. Loti efektīva ir gaisa attīrišana, lairot to cauri perhlorvinila vai acetilcelulozes ultratievešu šķiedru kārtai. Šķiedras gaisa plūsmā elektrizējas negatīvi un pievelk putekļus, kuri parasti nes pozitīvu statiskās elektrības lādiņu.

Smalku, sausu III, IV un V grupas putekļu (cementa, oglu, koka, sodrēju, tekstilšķiedru utt.) atdalīšanai no noplūdes gaisa plaši lieto piedurknēs filtri (6.11. att.). Tajos netirais gaisss plūst cauri audumam. Putekļi paliek piedurknēs. Lai putekļi labāk atdalītos no piedurknē iekšējās virsmas un nokristu tvertnē, tās periodiski sakrata speciāls mehānisms ar elektrisku vai pneumatisku pievadu. Sie filtri ir loti efektīvi. Vēlams lietot pūkainu vilnas audumui, kura filtrējošās īpašības ir labākas, jo tā efektivitāte ir maz atkarīga no uzkrājušos putekļu



6.11. att. Piedurkņu filtrs:
1 — netīrs gaisss; 2 — attīrīts gaisss; 3 — putekļi; 4 — piedurknes; 5 — mehānisms piedurkņu sakrāšanai.

gumu un iezemēti elektrodi, kuru elektriskajā laukā putekļi jonizejas — saņem statiskās elektības lādiņu. Otrajā jeb nosēdināšanas sekcijā pamīšus uzstādītas metāla plāksnes ar 6500 V spriegumu un iezemētas plāksnes. Jonizētie putekļi nosēzas uz iezemētajām plāksnēm. Atslēdzot spriegumu, putekļi nokrīt zemē. Apmēram reizi mēnesi filtru izmazgā ar ūdens strūklu. Lai uztvertu putekļus, kas nokrīt no sekcijas iezemētajām plāksnēm, aiz tām uzstāda separēšanas sekciju — parasti elastīgu stikla šķiedru filtru, kas var aizturēt daļas, kuru diametrs lielaks par 10 μm . Elektrofiltrus biežāk lieto noplūdes gaisa attīrišanai, it sevišķi vērtīgu putekļu uztveršanai.

Visizplatītākās filtru konstrukcijas ir dažāda tipa kasetes (6.12. att.), kurās iepildīts filtrējošais materiāls, vai mehāniska pievada konstrukcijas, kurās filtrējošais materiāls nepārtraukti pārvietojas gaisa plūsmā, piemēram, metāla sieti gredzens, kura apakšējā daļā atrodas vanniņa ar eļļu (6.13. att.).

Putekļu atdalītāju būtiska atšķirības pazīme ir tā, ka tajos netirā gaisa plūsma tiek sadalīta tirā gaisa plūsmā un piesārnotā (arī šķidrā fāzē) plūsmā. Tie var būt sausie inerces un gravitācijas un mitrie putekļu atdalītāji. Tos lieto galvenokārt noplūdes gaisa attīrišanai.

slāņa (salīdzinājumā ar glužiem kokvilnas vai sintētiskiem materiāliem).

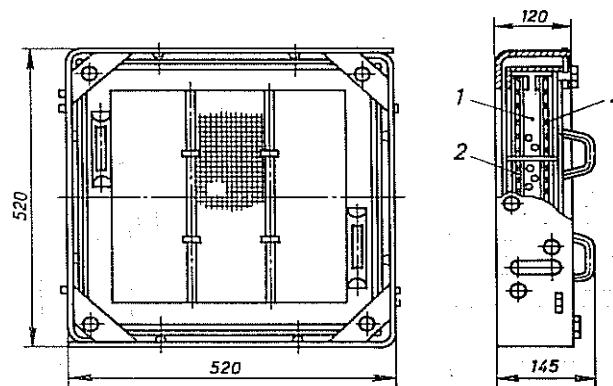
Ūdens un eļļas (mitros) filtros gaiss plūst cauri ar ūdeni apskalotiem vai ar eļļu pārkāļiem metāla sietiem, caurumotām plāksnītēm vai haotiski izvietotu, regulāras formas sīku priekšmetu slānim, piemēram, metāla vai keramikas gredzeniem, kas ievietoti starp sietiem. Ūdens filtros putekļus pastāvīgi noskalo kanalizācijā, bet eļļas filtros periodiski mazgā ar karstu sodas šķidumu. Eļļas filtros nav ieteicams lietot pārtikas rūpniecības un sabiedrisko ēku gaisa apstrādes sistēmās.

Elektrofiltros gaiss plūst cauri trim sekcijām. Pirmajā jeb jonizēšanas sekcijā pamīšus uzstādīti cilindriski elektrodi ar 13 000 V spriegumu,

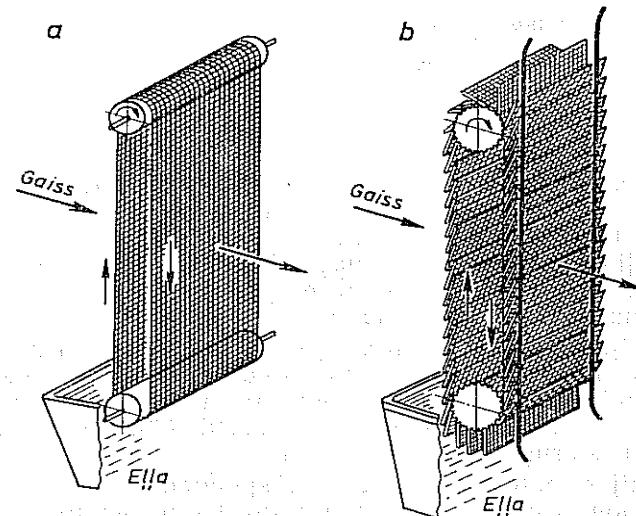
putekļi nokrīt zemē. Apmēram reizi mēnesi filtru izmazgā ar ūdens strūklu. Lai uztvertu putekļus, kas nokrīt no sekcijas iezemētajām plāksnēm, aiz tām uzstāda separēšanas sekciju — parasti elastīgu stikla šķiedru filtru, kas var aizturēt daļas, kuru diametrs lielaks par 10 μm . Elektrofiltrus biežāk lieto noplūdes gaisa attīrišanai, it sevišķi vērtīgu putekļu uztveršanai.

Visizplatītākās filtru konstrukcijas ir dažāda tipa kasetes (6.12. att.), kurās iepildīts filtrējošais materiāls, vai mehāniska pievada konstrukcijas, kurās filtrējošais materiāls nepārtraukti pārvietojas gaisa plūsmā, piemēram, metāla sieti gredzens, kura apakšējā daļā atrodas vanniņa ar eļļu (6.13. att.).

Putekļu atdalītāju būtiska atšķirības pazīme ir tā, ka tajos netirā gaisa plūsma tiek sadalīta tirā gaisa plūsmā un piesārnotā (arī šķidrā fāzē) plūsmā. Tie var būt sausie inerces un gravitācijas un mitrie putekļu atdalītāji. Tos lieto galvenokārt noplūdes gaisa attīrišanai.



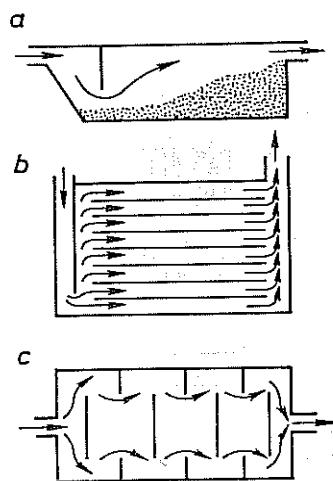
6.12. att. Eļļas filtra kasete:
1 — saļļoti keramikas gredzeni; 2 — metāla sieti.



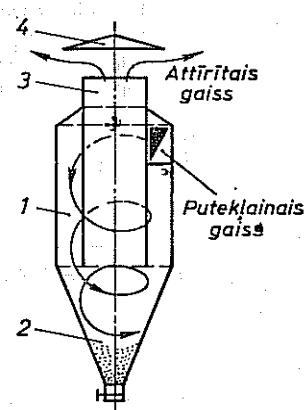
6.13. att. Eļļas filtrs:

a — ar kustīgu sietu; b — ar virām.

Putekļu nosēdināšanas kamara ir visvienkāršākā gaisa attīrišanas iekārta rupjiem putekļiem (6.14. att.). Putekļi tajā nosēzas gravitācijas spēku ietekmē. Galvenie trūkumi ir lielie izmēri un ugunsnedrošība, attīrot sprādzienbīstamus vai degošus putekļus. Tādēļ mūsdienās šīs kameras lieto reti.



6.14. att. Putekļu nosēdināšanas kameras:
a — tiešas darbības; b — plauktu;
c — labirinta.



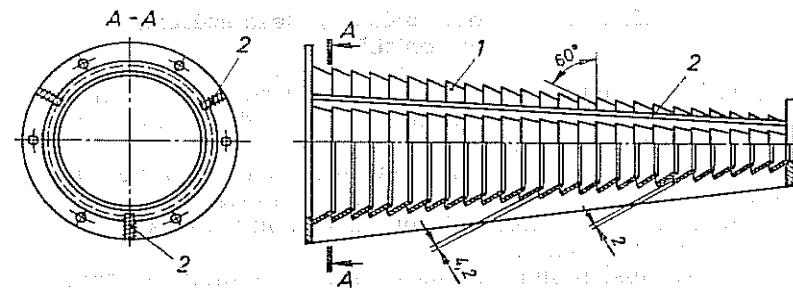
6.15. att. Ciklona shēma:
1 — cilindriskā daļa; 2 — koniskā daļa; 3 — attīrītā gaisa novadcaurule; 4 — kape.

Sausu, nelipošu, rupju un vidēja izmēra (I, II un III grupas) putekļu atdalīšanai lieto ciklonus (6.15. att.). Ciklonu efektivitāte pieauga, palielinoties gaisa ieejas ātrumam, putekļu daļņu izmēriem un samazinoties ciklona diametram. Tādēļ viena liela ciklona vietā izdevīgāk uzstādīt divus vai vairākus maza diametra ciklonus.

Žalūzijas putekļu atdalītājs jeb tā saucamais inerces filtrs sastāv no nošķelta konusa veida gredzeniem, kas ievietoti cits citā (6.16. att.). Gredzenu diametrs gaisa kustības virzienā parādījumiski samazinās. Apmēram 93...97% attīrītā gaisa izplūst caur starpgredzenu spraugām.

Žalūzijas putekļu atdalītāju ekspluatācija ir sarežģītāka nekā ciklonu ekspluatācija, tāpēc tos kā patstāvīgus putekļu atdalītājus lieto reti. Biežāk tos izmanto kā vienu no attīrīšanas pakāpēm.

Lai palielinātu ciklona efektivitāti, cilindra iekšpusi var sašļapināt. Tādus ciklonus sauc par skruberiem. Skruberi paredzēti putekļaina gaisa attīrīšanai no jebkuriem necementējošiem putekļiem; vienlaikus ar putekļiem mitrie putekļu atdalītāji vari uztvert arī tvaika un gāzes veida komponentus. No skruberiem putekļi kopā ar ūdeni ieteik kanalizācijā, vai speciālā uztvērējā.



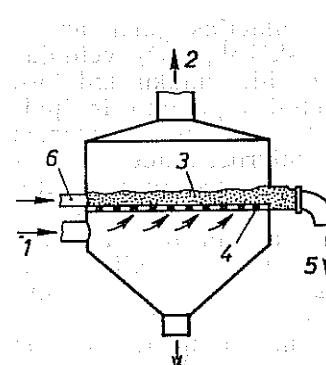
6.16. att. Inerces filtrs:
1 — gredzeni; 2 — balsti.

Ventilācijas un it sevišķi plaši aspirācijas sistēmās lieto ātrgaitas mitros putekļu atdalītājus. Putekļaina gaisss šādā putekļu atdalītājā ieplūst no apakšas tangenciāli. Ūdens caur ūdens sadalītāju pievada no augšas. Putekļi centrālēz spēku iedarbībā tiek piespieti pie cilindra sieniņām, no kurienes ar ūdens strūklu tos noskalo koniskajā daļā un tālāk novada kanalizācijā.

Gaisa attīrīšanas efektivitāte šādiem putekļu atdalītājiem sasniedz pat 99%. Tos var lietot jebkuru putekļu uztveršanai, izņemot cementējošus un šķiedrainus putekļus. Ja sākotnējā putekļu koncentrācija $>5000 \text{ kg/m}^3$, tad jāparedz iepriekšēja putekļu attīrīšana.

Gaisa attīrīšanai no hidrofobiem putekļiem (paraīns, naftalīns, tauki, atsevišķas plastmasas u. c.) lieto putu putekļu atdalītājus (6.17. att.). Ūdens putu aparātos gaisu reizē attīra arī no dūmiem un ūdenī šķistošām kaitīgām gāzēm. Ja ūdenim piejaucējiem aktīvas vielas, piemēram, 3% Na_2CO_3 , tad šķidums labi absorbē slāpekļa oksīdus.

Daudzos gadījumos kaitīgas gāzes nav iespējams pilnīgi attīrit vai arī to attīrīšana ekonomiski neattainojas. Tad noplūdes gaisu pēc attīrīšanas (vai bez attīrīšanas) izsviež atmosfērā pēc iespējas augstāk caur speciālām noplūdes šahtām vai skursteniem ar nepieciešamo izplūdes ātrumu. Izvadot noplūdes gaisu ar lielu ātrumu, var realizēt t. s. strūklu izplūdi, kas dod iespēju samazināt ūdens augstumu.



6.17. att. Putekļu atdalītājs:
1 — putekļaina gaisss; 2 — attīrītās gaisss; 3 — putu slānis;
4 — restes; 5 — dulces; 6 — ūdensvads.

6.3.6. Gaisa dezodorēšana, dezinficēšana un jonizēšana

Smaku intensitāti instrumentāli izmērīt nevar, un sakarā ar to ne pie mums, ne ārzemēs nav nekādu normatīvu dokumentu par smaku likvidēšanu.

Smakas, pat joti nepatīkamās smakas cilvēka veselībai ne vienmēr kaitē, bet, protams, rada diskomforta sajūtu, tādēļ ar tām jācīnās. Smaku likvidēšanu gaisa kondicionēšanas praksē sauc par dezodorēšanu.

Seit īsi apskatīsim ārzemēs biežāk lietotās recirkulācijas gaisa dezodorēšanas metodes.

Lielu daļu nepatīkamo smaku efektīvi adsorbē aktīvā ogļa un adsorbē kalcija vai litija hlorīds. Gaisa plūsmā ievietots aktīvās ogles slānis var adsorbēt līdz 33% no savas masas benzīna tvaikus, automobiļu izplūdes gāzes, cilvēka ķermenā un smērvielu izgarojumus, hloroformu un fenolu; līdz 16% no savas masas acetonu, akroleīnu, anestezējošās vielas, metilspiritu, metileteri un hloru, bet tas laiž cauri acetilēnu, ūdeni-radi, metānu, tvana gāzi, oglskābo gāzi un etilēnu. Aktīvā ogļe vāji adsorbē amonjaku, butānu, propānu un sērūdeņradi.

Aktīvās ogles gada patēriņš uz vienu cilvēku dzīvojamās ēkās ir 0,45 kg, viesnīcās — 0,9 kg, slimnīcās — 1,35 kg, restorānos — 2,25 kg. Oglīs saber kastēs vai īpašās patronās 12,5...25 mm biezā slāni. Ja gaisa caurplūdes ātrums ir 0,2 m/s, slāņa aerodinamiskā pretestība attiecīgi ir 50...90 N/m².

Gaisa plūsmā izsmidzināts kalcija vai litija hlorīds labi absorbē smakas, kas parasti izdalās sabiedrisko un dzīvojamo telpu gaisā, un iznīcina mikroorganismus.

Smakas var novērst, apstarojot recirkulācijas gaisu ar ultravioleto starojumu. Tā rezultātā no skābekļa O₂ veidojas atomārais skābeklis O, kas intensīvi oksidē smaku izdalīšo vielu molekulās. Šīs dezodorēšanas metodes pamatā ir īpatnība, ka cilvēks nesaož skābekli un tā oksidus. Atomārais skābeklis eksistē tikai īsu brīdi (to mēra mikrosekundēs), un tā iedarbība ir jūtama tikai tieši gaisa plūsmas apstarotajā vietā.

Recirkulācijas gaisu vispirms filters attira no putekļiem un eļļām un pēc tam, krasi samazinot gaisa plūsmas ātrumu, ievada izplešanās kamерā un apstaro ar ultravioletajiem stariem. Gaisa kustības ātrumu un kameras garumu izvēlas tādu, lai gaiss atrastos kamерā vismaz 6...8 s.

Praksē lieto smaku neutralizāciju un kompensāciju ar smalki izsmidzinātām smaržīgām vielām — dezodorantiem. Tā ir psiholoģiska dezodorēšanas metode: smaka patiesībā paliek, bet otrā smaržā vai izveidotais smaržu pāris neutralizē to. Dezodorantu sastāvā ietilpst ēteriskās eļļas, hlorofils un dažādas kimikālijas.

Dezodorēšana var dot ievērojamu ekonomisku efektu, ja uz tās rēķina palielina recirkulācijas gaisa daudzumu. Tā, piemēram, ēdnīcas normāli recirkulāciju nedrīkst lietot, bet dažu valstu normas atļauj pēc apstarošanas ar ultravioleto starojumu ievadīt kondicionētājā līdz 90% recirkulācijas gaisa.

Gaisu, kas satur patogēnus (slimību izraisītājus) mikroorganismus, nepieciešams dezinficēt. Pirms padošanas operāciju zālēs, pārsiešanas un tamlīdzīgās telpās to var realizēt, gaisu apstarojot ar bakterīcīgo lampu ultravioletiem stariem, kā arī dūmgāzem.

Gaisa jonizācijas pakāpi raksturo vieglo negatīvo jonu koncentrācija 1 cm⁻³ gaisa. Parasti tā ir ap 1000, ziemā samazinās līdz 200, bet vasarā dažreiz palielinās līdz 3000.

Pastāv uzskats, ka negatīvie joni labvēlīgi iespāido sīrds-darbību un asinsriti. Māksligu gaisa jonizēšanu pēc ārsta norādījuma medicīniskā personāla uzraudzībā lieto profilakses nolūkā un dažu slimību — elpošanas ceļu katara, bronhiālās astmas, hipertonijas sākumstadijas ārstēšanā. Tomēr medicīna neiesaka masveidā lietot māksligu gaisa jonizēšanu praktiski veseliem cilvēkiem.

Māksligu gaisa jonizēšanu izmanto cīņā ar putekļiem kalnrūpniecībā un dažās citās rūpniecības nozarēs. Šī gaisa atputekļošanas paņēmienā lietošana ir joti ierobežota: putekļi pēc jonizēšanas nosēzas uz telpas griestiem, sienām un mēbelem vai iekārtām, turklāt kopā ar baktērijām.

Tiek veikti pētījumi par māksligi jonizētā gaisa ietekmi uz cilvēka veselību un darbaspējām. Kamēr tie nebūs pabeigti, gaisa kondicionēšanas sistēmās gaisa jonizēšanu lietot nav atļauts.

6.4. VENTILĀCIJAS SISTĒMU KLASIFIKĀCIJA

Visvienkāršākais telpu ventilācijas veids ir neorganizēta gaisa apmaiņa caur neblīvumiem norobežojošās konstrukcijās — infiltrācija un eksfiltrācija. Pie neorganizētas ventilācijas pieder arī gaisa apmaiņa caur atvērtiem vēlodzīšiem, logiem un durvīm, kuru sauc par *vēdināšanu*.

Par neorganizētu ventilāciju to sauc tāpēc, ka paredzēt gaisa apmaiņas biežumu, kas rodas šādas vēdināšanas rezultātā, nav iespējams; tas ir atkarīgs no āra gaisa un telpas gaisa temperatūru starpības, vēja virziena un ātruma, telpas un atvērto logu, durvju izmēriem, to atvēruma pakāpes. Vēdināšana ir pietiekams ventilācijas paņēmīns, piemēram, tikai dzīvokļos ar 3 vai mazāk istabām.

Ja gaisa apmaiņa notiek ārējā un iekšējā gaisa temperatūru (blīvumu) starpības rezultātā, tad to sauc par *dabisko* jeb *gravitācijas ventilāciju*. Kā jau teikts, gaisa apmaiņa rodas

arī vēja spiediena rezultātā. Ja gaisa pievadišana un novadīšana notiek pa speciāli ierīkokiem kanāliem un ierīcēm, tad to sauc par *organizētu ventilāciju*.

Rūpniecības ēku telpās, kurās izdalās liels siltuma daudzums, ierīko organizētu dabisko ventilāciju caur ārsienēs vai jumtos ierīkoiem speciālas konstrukcijas atvērumiem, kuru caurlaidi iespējams mainīt. Šādu ventilāciju sauc par *aerāciju*.

Dzīvojamās, administratīvās un sabiedriskās ēkās plaši lieto dabiskās kanālu ventilācijas (organizētas) sistēmas.

Gaisa spiediens dabiskās ventilācijas sistēmās ir neliels, un to darbības rādiuss ir ierobežots.

Tāpēc lielākos objektos lieto *piespiedu* jeb *mehāniskās ventilācijas sistēmas*, kurās ar ventilatora radīto spiedienu gaisu pārvieto pa gaisa vadiem. Šo sistēmu ražīgumu var regulēt.

Organizētu ventilāciju iedala šādi: 1) pieplūdes ventilācija, kad ar ventilācijas sistēmu pastāvīgi novada no telpas noteiktu gaisa daudzumu, bet tā pieplūšana telpā notiek neorganizēti;

2) pieplūdes ventilācija, kad ventilācijas sistēma pastāvīgi ievada telpā noteiktu gaisa daudzumu, bet tā pieplūšana no telpas notiek neorganizēti;

3) pieplūdes-nooplūdes ventilācija, kad noteiktu gaisa daudzumu telpā ievada un no tās izvada organizēti ar ventilācijas sistēmu.

Atkarībā no gaisa apmaiņas organizēšanas paņēmienā izšķir vietējo, vispārējo un kombinēto ventilāciju.

Vietējā nooplūdes ventilācija novada gaisu tieši no tām vietaim, kur rodas kaitīgie izdalījumi, neļaujot tiem izplatīties pa visu telpu.

Vietējā pieplūdes ventilācija pievada pēc vajadzības apstrādātu āra gaisu vietās, kur atrodas cilvēki, dzīvnieki vai tehnoloģiskās iekārtas. To lieto tad, ja ir vēlamus gaisa parametru un tā tirību visā telpā nav nepieciešams.

Vispārējā ventilācija rada vienādus gaisa parametrus un tā tirību visā telpas darba zonā.

Kombinētā ventilācija ir vietējās un vispārējās ventilācijas sistēmu vienlaicīga lietošana.

Mehāniskajās pieplūdes un pieplūdes-nooplūdes sistēmās parasti paredzēta pieplūdes gaisa sasildīšana ziemā. Lai samazinātu siltuma patēriņu, daudzos gadījumos izmanto gaisa recirkulāciju, t. i., pieplūdes gaisam piejauc noteiktu daudzumu siltā nooplūdes gaisa.

Atkarībā no tā, vai notiek nooplūdes gaisa atkārtota izmantošana, vai arī tā nenotiek, izšķir recirkulācijas un caurplūdes sistēmas.

Gaisa recirkulācija nav pielaujama telpās, kur izdalās kaitīgas vielas, mikrobi, smakas u. tml.

Gaisa apkures sistēmas, kurū konstruktīvais noformējums

un aprēķini ir tādi paši, kā organizētas ventilācijas sistēmām, aprakstītas 5. nodaļā.

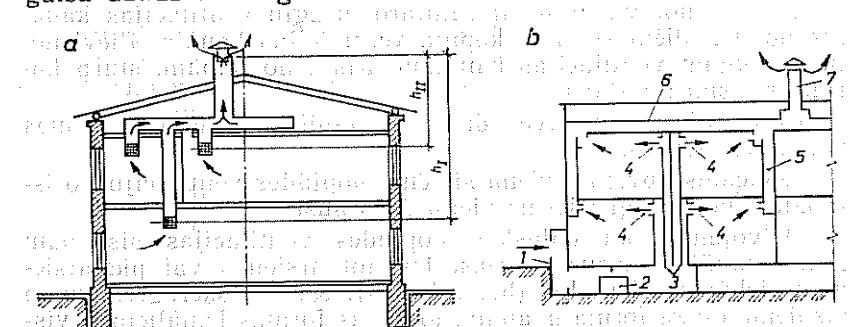
Sāda ventilācijas sistēmu klasifikācija pievērsums ir visvairāk izplatīta. Atsevišķu sistēmu nosaukumi dažādos literatūras avotos var atšķirties. Tā, piemēram, pieplūdes-nooplūdes ventilāciju sauc arī par kombinēto ventilāciju. Ventilācijas sistēmas apzīmē arī atkarībā no lietošanas specifikas — nooplūdes sistēmu, kas paredzēta to kaitīgo vielu novadīšanai, kuras izdalījušās tehnoloģisko iekārtu avārijas gadījumos, sauc par avārijas ventilāciju u. tml.

6.5. DABISKĀ VENTILĀCIJA

Pēc pieņemtās ventilācijas sistēmu klasifikācijas, dabiskā ventilācija var būt ar organizētu gaisa nooplūdi (kanālu sistēma), bez organizētas gaisa pieplūdes un kā pieplūdes-nooplūdes sistēma ar organizētu gaisa kustību (kanālu sistēma un bezkanālu sistēma — aerācija).

Šādu sistēmu shēmas parādītas 6.18. attēlā. Gaiss kustas pa kanāliem uz augšu gravitācijas spēku iedarbībā āra gaisa un telpas gaisa temperatūru (blīvumu) starpības dēļ.

6.18. attēlā *a* parādīta sistēma āra gaisa pieplūdes šahtu ieplūst pagrabā izvietotā kamerā, kur tas gaisa sildītājā (kaloriferā) sasilst līdz nepieciešamai temperatūrai un pa kanāliem aizplūst uz attiecīgām telpām. Netirais (izlietotais) gaisss no telpām pa vertikāliem kanāliem, savācošo horizontālo kanālu un nooplūdes šahtu aizplūst atmosfērā. Caurplūstošā gaisa daudzuma regulēšanai kanālos var uzstādīt vārstus.



6.18. att. Kanālu sistēmas:
a — bez organizētas gaisa pieplūdes; *b* — ar organizētu pieplūdi-nooplūdi; 1 — āra gaisa ieplūdes šahta; 2 — siltumapmaiņas aparāts; 3 — pieplūdes kanāls; 4 — nooplūdes kanāls; 5 — žaluzījas režistes; 6 — horizontālais kolektors; 7 — nooplūdes gaisa šahta.

6.5.1.1. Ventilācijas sistēmas konstruēšana

Dzīvojamā ēku telpu ventilācijas uzdevums ir aizvadīt cilvēku izdalīto siltumu, mitrumu, ogļskābo gāzi, dažādas gāzes, kuras rodas ēdienā gatavošanas procesā, kā arī jebkurus citus kaitīgus telpas gaisa piemaisījumus.

Dzīvojamās ēkās pie mums parasti ierīko dabisko ventilāciju. Mehānisko ventilāciju lieto bargākos klimatiskajos apstākļos, kad āra gaisu nepieciešams sasildīt neatkarīgi no apkures un ja nepieciešams radīt pārspiedienu telpā, lai novērstu aukstā gaisa infiltrāciju.

Dabiskās ventilācijas gadījumā dzīvojamās ēkās āra gaisa ieplūst caur logiem, vēlodzīniem, speciālām logu augšvērtņem un konstrukciju neblīvumiem — notiek neorganizēta pieplūde.

Virtuvēs, sanitārjos mezglos, vannas istabās (dušas telpās) vai apvienotajos sanitārjos mezglos jāparedz dabiskā nooplūdes ventilācija caur ventilācijas kanāliem.

Dzīvojamā istabu ventilācija jāparedz caur virtuves nooplūdes kanāliem. Dzīvokļos ar četrām un vairāk istabām jāparedz dabiskā nooplūdes ventilācija tieši no dzīvojamām telpām, kuras neatrodas blakus sanitārajam mezglam vai virtuvei. Šādu istabu ventilāciju var apvienot vienā kanālā, ja tās savienotas ar durvīm, bet nedrīkst pievienot palīgtelpu ventilācijas sistēmai.

Projektējot ventilāciju virtuvēs un sanitārjos mezglos, pieļaujams

- apvienot vannas istabas ventilācijas kanālu ar tā paša dzīvokļa virtuves ventilācijas kanālu;
- vienā dzīvoklī apvienot tualetes un vannas istabas (dušas) ventilācijas kanālus;

c) apvienot virtuvju un sanitāro mezglu ventilācijas kanālus no dažādiem stāviem kopīgā ventilācijas kanālā. Pievienoties kopīgam ventilācijas kanālam drīkst no telpām, starp kurām ir vismaz 1 stāvs;

d) gazificētās virtuvēs drīkst uzstādīt tikai neregulejamas žaluzijas restites.

Ieteicams apvienot vienā sistēmā nooplūdes ventilāciju no istabām, kurām logi iziet uz vienu ēkas pusī.

Dzīvojamā ēku dabiskās nooplūdes ventilācijas sistēmām ierīko kanālus, kurus nedrīkst izvietot ārsienās vai pie ārsienām piebūvētos kanālos (bez atkāpes). Kanālu šķērsgriezumam vispiemērotākā forma ir apaļa, jo šādas formas kanāliem ir vismazāk pretestība. Praksē tomēr lieto kā apaļas formas, tā arī ovāla un taisnstūra šķērsgriezuma kanālus.

Ja ēkas iekšējās sienas ir no kieģējiem, tās var izmantot ventilācijas kanālu ierīkošanai. Kanālus izbūvē sienās vai

padziļinājumos, kurus pārsedz ar plāksnēm. Kieģēju sienās minimālais ventilācijas kanālu izmērs ir $1/2 \times 1/2$ kieģelis (140×140 mm). Kanāla sienu biezums un starpsienas biezums starp viena tipa kanāliem nedrīkst būt mazāks par 1/2 kieģeli, bet starp dažādu tipu kanāliem — par 1 kieģeli.

Iekšējās kieģēju sienās ventilācijas kanālus ierīko ne tuvāk par 1/2 kieģeli no durvju ailām un sienu savienojumiem.

Silikātkieģēju, izdedžu betona un citu porainu, mitrumiel-pīgu materiālu sienās ierīko izolētušus kanālus, piemēram, no dažādu būvmateriālu plāksnēm, no azbestcementa caurulēm, vai arī šo sienu daļu mūrē no kieģējiem. Kaut arī pašlaik azbests ir celtniecībā plaši izmantojams materiāls, tomēr pastāv uzskats, ka tas ir cilvēka veselībai kaitīgs un tādēļ nav ieteicams.

6.5.1.2. Ventilācijas sistēmas aprēķins

Dabiskās nooplūdes kanālu ventilācijas sistēmas gaisa pārvietojas uz augšu gravitācijas spēku iedarbībā āra gaisa un telpas gaisa spiedienu starpības dēļ.

Gravitācijas spiedienu Δp , Pa, kurš pārvar sistēmas aerodinamisko pretestību, nosaka pēc formulas

$$\Delta p = gh (\rho_A - \rho_T), \quad (6.7)$$

kur h — gaisa staba augstums, m, no darba zonas līmeņa (dzīvojamās ēkās — no logu centra vai nooplūdes restišu centra) līdz šahtas atvērumam. To var noteikt pēc 6.18. attēla a un 6.21. attēla shēmām;

g — gravitācijas paātrinājums, m/s^2 ;

ρ_A — āra gaisa blīvums, kg/m^3 ;

ρ_T — telpas gaisa blīvums, kg/m^3 .

Dzīvojamā un sabiedrisko ēku dabiskās ventilācijas sistēmas spiedienu aprēķina āra gaisa temperatūrā $+5^\circ C$. Ja āra gaisa temperatūra ir augstāka, dabiskais spiediens kļūst neievērojams un nepieciešamo gaisa apmaiņu telpās panāk ar vēdināšanu, t. i., logu atvēršanu.

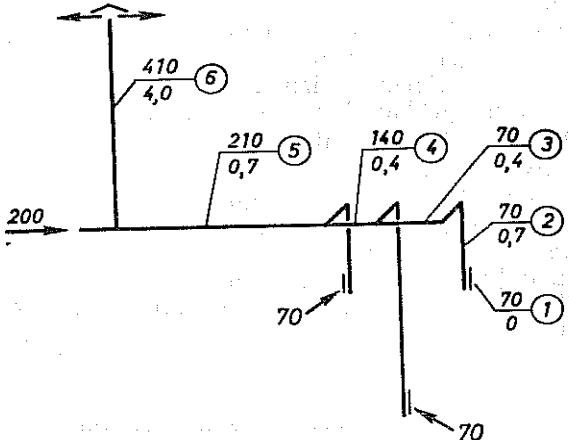
Formulas (6.7) analīze rāda

1) ēkas augšējos stāvos dabiskais spiediens gravitācijas spēku iedarbībā ir mazāks nekā apakšējos stāvos;

2) dabiskais spiediens mainās atkarībā no sezonas: vasarā tas kļūst mazāks, ziemā — lielāks;

3) gaisa atdzišana vados ir nevēlama, jo tā izraisīta dabiskā spiediena samazināšanos un var radīt kondensāta izdalīšanos.

Kā redzams no formulas (6.7), spiediens Δp nav atkarīgs no sistēmas garuma horizontālā virzienā. Pieaugot kanālu



6.19. att. Ventilācijas sistēmas aksonometriskā shēma.

garumam, palielinās spiediena zudumi tajos. Ir aprēķināts, ka horizontālā virzienā dabiskās noplūdes ventilācijas sistēmu darbības rādiuss, t. i., attālums no noplūdes šahtas līdz ventilācijas kanālam var būt līdz 8 m.

Tā, piemēram, 6.19. attēlā parādītai sistēmai pēc formulas (6.7) noteiktie gravitācijas spiedieni pirmajā un otrajā stāvā ir šādi:

$$\Delta p^I = 9,81 \cdot 9,0 (1,27 - 1,205) = 5,739 \text{ Pa;}$$

$$\Delta p^{II} = 9,81 \cdot 6,0 (1,27 - 1,205) = 3,826 \text{ Pa.}$$

Seit $\rho_T = 1,205 \text{ kg/m}^3$, ja $t_T = 20^\circ\text{C}$ (17. pielikums); aprēķina gaisa staba augstums pirmajam stāvam ir 9,0 m, otrajam stāvam — 6,0 m.

Dabiskās noplūdes ventilācijas sistēmas aprēķinu sāk ar visnelabvēlīgāk novietoto kanālu, kuram gravitācijas spiediens ir vismazākais, bet aerodinamiskā pretestība vislielākā. Tāds ir augšējā stāva kanāls, kas novietots vistālāk no izvadšahtas.

Sistēmas aerodinamiskā pretestība nedrīkst pārsniegt gravitācijas spiedienu. Tāpēc jāizpildās vienādībai

$$\Sigma (Rl(\beta + Z)\alpha) = \Delta p, \quad (6.8)$$

kur Rl — īpatnējie spiediena zudumi gaisa vados berzes dēļ, Pa/m ; Z — spiediena zudumi vietējās pretestībās, Pa ; α — rezerves koeficients ($1,1 \dots 1,15$); β — koeficients, ar kuru ievēro gaisa vadu (kanālu) iekšējās virsmas negludumu (19. pielikums).

l — gaisa vada (kanāla) garums, m;
 Rl — spiediena zudumi aprēķina posmā berzes dēļ, Pa ;
 Z — spiediena zudumi vietējās pretestībās, Pa ;
 Δp — gravitācijas spiediens, Pa ;
 α — rezerves koeficients ($1,1 \dots 1,15$);
 β — koeficients, ar kuru ievēro gaisa vadu (kanālu) iekšējās virsmas negludumu (19. pielikums).

Ipatnējos spiediena zudumus R nosaka pēc tabulām (18. pielikums), kuras sastādītas apāļa šķērsgriezuma metāliskiem kanāliem. Lai izmantotu šīs tabulas taisnstūrveida šķērsgriezuma kanāliem, jānosaka tāda apāļa šķērsgriezuma kanāla diametrs d , kura pretestība būtu identiska taisnstūrveida šķērsgriezuma kanāla pretestībai, t. i., ekvivalentais diametrs

$$d = \frac{2ab}{a+b}, \quad (6.9)$$

kur a un b — taisnstūrveida šķērsgriezuma izmēri, m.

Aprēķinot nemetāliska materiāla gaisa vadus, lieto tabulas, kas paredzētas metāliska materiāla kanāliem, un izmanto koeficientu β , ar kuru ievēro gaisa vadu iekšējās virsmas negludumu.

Spiediena zudumus vietējās pretestībās nosaka pēc formulas

$$Z = \Sigma \xi \frac{v^2}{2} \rho, \quad (6.10)$$

kur $\Sigma \xi$ — vietējo pretestību summa attiecīgā posmā;

$$\frac{v^2}{2} \rho = p_d \text{ — dinamiskais spiediens, Pa.}$$

Jāņem vērā, ka vietējās pretestības attiecina uz mazāk noslogoto posmu.

Pirms gaisa vadu (kanālu) aprēķina jānosaka nepieciešamā gaisa apmaiņa katrai telpai, vadoties pēc normām vai izdarot aprēķinu.

Ventilācijai nepieciešamo gaisa daudzumu nosaka normatīvi:

dzīvojamās telpās — $3 \text{ m}^3/\text{h}$ uz 1 m^2 platību, bet ne mazāk par $20 \text{ m}^3/\text{h}$ uz vienu cilvēku;

negazificētā virtuvē — ne mazāk par $60 \text{ m}^3/\text{h}$;

gazificētā virtuvē:

pavards ar 2 degļiem — ne mazāk par $60 \text{ m}^3/\text{h}$;

pavards ar 3 degļiem — ne mazāk par $75 \text{ m}^3/\text{h}$;

pavards ar 4 degļiem — ne mazāk par $90 \text{ m}^3/\text{h}$;

vannas istabā — $25 \text{ m}^3/\text{h}$;

tualetē — $25 \text{ m}^3/\text{h}$;

sanitārajā mezglā — $50 \text{ m}^3/\text{h}$.

• Dalības arī se Siltumspējā 8.000 W/K
 β blīvums $0,73 \text{ kg/m}^3$

Pirms sāk izraudzītās ventilācijas sistēmas aerodinamisko aprēķinu, uzzīmē tās aksonometrisko shēmu (6.19. att.) un sadala to posmos. Posms ir kanāla daļa, kurā pārvietojas pastāvīgs gaisa daudzums ar noteiktu ātrumu. Tā kā horizontalos un vertikālos kanālos pieļaujami atšķirīgi gaisa ātrumi, tos izdala kā atsevišķus posmus. Atsevišķi posmī var būt arī gaisa ieplūšanas (kā aplūkojamā piemērā) un izplūšanas vietas.

Aprēķinot dabiskās noplūdes ventilācijas sistēmas kanālus, to šķērsgriezuma laukumu f , m^2 , nosaka orientejoši pēc ieteicamā gaisa ātruma v šādi:

$$f = \frac{L}{3600v}. \quad (6.11)$$

Augšējā stāva kanāliem gaisa ātrumu v pieņem 0,5...0,8 m/s, apakšējo stāvu un apvienojošiem bēniņu kanāliem — ne lielāku par 1 m/s, bet izvadšahtām — 1,0...1,5 m/s.

Pēc izraudzītā ātruma $v=0,6 \text{ m/s}$ (atbilst ieteiktajam) nosaka lietderīgo šķērsgriezuma laukumu žalūzijas restītēm (1. posms) un vertikālajam kanālam (2. posms), kuros pārvietojas $70 \text{ m}^3/\text{h}$ gaisa, t. i.,

$$f_{zr} = \frac{70}{3600 \cdot 0,6} = 0,0323 \text{ m}^2.$$

Izvēlas žalūzijas restītes ar izmēriem $250 \times 250 \text{ mm}$ un lietderīgo šķērsgriezuma laukumu $0,0361 \text{ m}^2$ (22. pielikums), 2. posma kanālu izvēlas veidotu no ķieģeļiem. ($1/2 \times 1$) ķieģeļa kanāla laukums ir $0,038 \text{ m}^2$ (21. pielikums). Tad faktiskie gaisa ātrumi 1. un 2. posmā ir šādi:

$$v_1 = \frac{70}{3600 \cdot 0,0361} = 0,54 \text{ m/s};$$

$$v_2 = \frac{70}{3600 \cdot 0,038} = 0,51 \text{ m/s}.$$

Tā kā 2. posma kanālam ir taisnstūrveida šķērsgriezums, tad, lai noteiktu spiediena zudumus berzes dēļ pēc 18. pielikuma, vispirms 21. pielikumā atrod ($1/2 \times 1$) ķieģeļa kanāla ekvivalento diametru $d=180 \text{ mm}$.

Pēc lielumiem v , L , d atrod 18. pielikumā īpatnējos spiediena zudumus berzes dēļ: $R=0,065 \text{ Pa/m}$.

Nemot vērā korekcijas koeficientu $\beta=1,30$ negluda materiāla gaisa vadiem (19. pielikums), aprēķina spiediena zudumus kanāla berzes dēļ (R/β) šādi:

$$R/\beta = 0,065 \cdot 0,7 \cdot 1,30 = 0,059 \text{ Pa.}$$

Lai noteiktu spiediena zudumus vietējās pretestībās, vispirms aprēķina dinamisko spiedienu gaisa plūsmā ar faktisko ātrumu t. i.,

$$p_d = \frac{0,54^2}{2} \cdot 1,21 = 0,176 \text{ Pa.}$$

No 22. pielikuma atrod 1. posma žalūzijas restīšu vietējo pretestību summu $\Sigma\xi=1,2$ un nosaka spiediena zudumus 1. posma vietējās pretestībās:

$$Z_1 = \Sigma\xi p_d = 1,2 \cdot 0,176 = 0,211 \text{ Pa.}$$

Atrod 2. posma trim 90° leņķigabaliem vietējo pretestību summu $\Sigma\xi=3 \cdot 1,2 \cdot 1,07 = 3,852$ (22. pielikums) un aprēķina spiediena zudumus 2. posma vietējās pretestībās:

$$Z_2 = 3,852 \cdot \frac{0,51^2}{2} \cdot 1,21 = 0,605 \text{ Pa.}$$

Iegūtos rezultātus ieraksta 6.1. tabulā.

Tā kā horizontalos kanālus parasti izgatavo no cita materiāla nekā vertikālos kanālus un tajos gaisa ātrums var mainīties, tad, kaut arī 2. un 3. posmam caurplūstošā gaisa daudzumi ir vienādi, to izmēri un pretestības būs dažādas.

Pieņemsim, ka 3. posma kanāls izveidots no sārņu betona plātnēm $200 \times 200 \text{ mm}$ ($f_3=0,04 \text{ m}^2$). Tad

$$v_3 = \frac{70}{3600 \cdot 0,04} = 0,49 \text{ m/s.}$$

Ja kanāla ekvivalentais diametrs ir 200 mm un gaisa ātrums $0,49 \text{ m/s}$, spiediena zudumus berzes dēļ, nemot vērā gaisa vadu sieniņu negluduma korekcijas koeficientu β (19. pielikums), atrod šādi:

$$R/\beta = 0,041 \cdot 0,4 \cdot 1,09 = 0,018 \text{ Pa.}$$

3. posmā ir viena vietējā pretestība: caurplūdes T gabals, kura pretestība ir atkarīga no gaisa plūsmu attiecības tajā. Tāpēc iepriekš jāaprēķina 4. posma kanāla šķērsgriezums, izvēloties gaisa ātrumu ieteiktajās robežās, t. i.,

$$f_4 = \frac{140}{3600 \cdot 0,8} = 0,049 \text{ m}^2.$$

Pieņem kanālu $250 \times 250 \text{ mm}$ ar šķērsgriezuma laukumu $f_4=0,0625 \text{ m}^2$. Ja $f_3/f_4=0,04/0,0625=0,64$ un $L_3/L_4=70/140=0,50$, tad $\xi=1,46$ (22. pielikums.)

Dabiskās nooplūdes ventilācijas
kanālu aerodinamiskais aprēķins

Posma nr.	L , m ³ /h	l , m	$a \times b$, mm	f , m ²	v , m/s	d , mm	R , Pa/m	β	$R\beta$, Pa	Z	p_d , Pa	Z , Pa	$R\beta + Z$, Pa
1.	70	0	250×250	0,0361	0,54	—	—	—	—	1,2	0,176	0,211	0,211
2.	70	0,7	270×140	0,038	0,51	180	0,065	1,30	0,059	3,852	0,157	0,605	0,664
3.	70	0,4	200×200	0,04	0,49	200	0,041	1,09	0,018	1,46	0,145	0,212	0,230
4.	140	0,4	250×250	0,0625	0,62	250	0,05	1,11	0,022	2,44	0,233	0,567	0,589
5.	210	0,7	250×250	0,0625	0,93	250	0,085	1,14	0,068	0,89	0,523	0,465	0,533
6.	410	4,0	270×400	0,11	1,04	320	0,1	1	0,4	1,3	0,649	0,844	1,244

$$\Sigma(R\beta + Z) = 3,471$$

$$\text{Rezerves koeficients } \alpha = \frac{\Delta p}{\Sigma(R\beta + Z)} = \frac{3,826}{3,471} = 1,1.$$

Spiediena zudumi 3. posmā vietējā pretestībā ir

$$Z = 1,46 \cdot \frac{0,49^2}{2} \cdot 1,21 = 0,212 \text{ Pa.}$$

4. posmā, kurš arī izveidots no sārnu betona plātnēm 250×250 mm, kā iepriekš pieņemts, gaisa ātrums

$$v_4 = \frac{140}{3600 \cdot 0,0625} = 0,62 \text{ m/s.}$$

Ja ekvivalentais diametrs ir 250 mm un gaisa ātrums 0,62 m/s, spiediena zudumi berzes dēļ 4. posmā, nemot vērā gaisa vadu sieniņu negluduma korekcijas koeficientu β , ir šādi:

$$R\beta = 0,05 \cdot 0,4 \cdot 1,11 = 0,022 \text{ Pa.}$$

4. posmā ir viena vietējā pretestība — caurplūdes T gabals. Līdzīgi kā iepriekš, nosaka kanāla šķērsgriezumu 5. posmā, izvēloties gaisa ātrumu ieteiktajās robežās, t. i.,

$$f_5 = \frac{210}{3600 \cdot 0,9} = 0,0648 \text{ m}^2.$$

Pieņem kanālu 250×250 mm ar laukumu $f_4 = 0,0625 \text{ m}^2$. Caurplūdes T gabalam, ja $f_4/f_5 = 0,0625/0,0648 = 1$ un $L_4/L_5 = 140/210 = 0,67$, vietējā pretestība $\xi = 2,44$ (22. pielikums).

Tad spiediena zudumi 4. posmā vietējā pretestībā ir

$$Z = 2,44 \cdot \frac{0,62^2}{2} \cdot 1,21 = 0,567 \text{ Pa.}$$

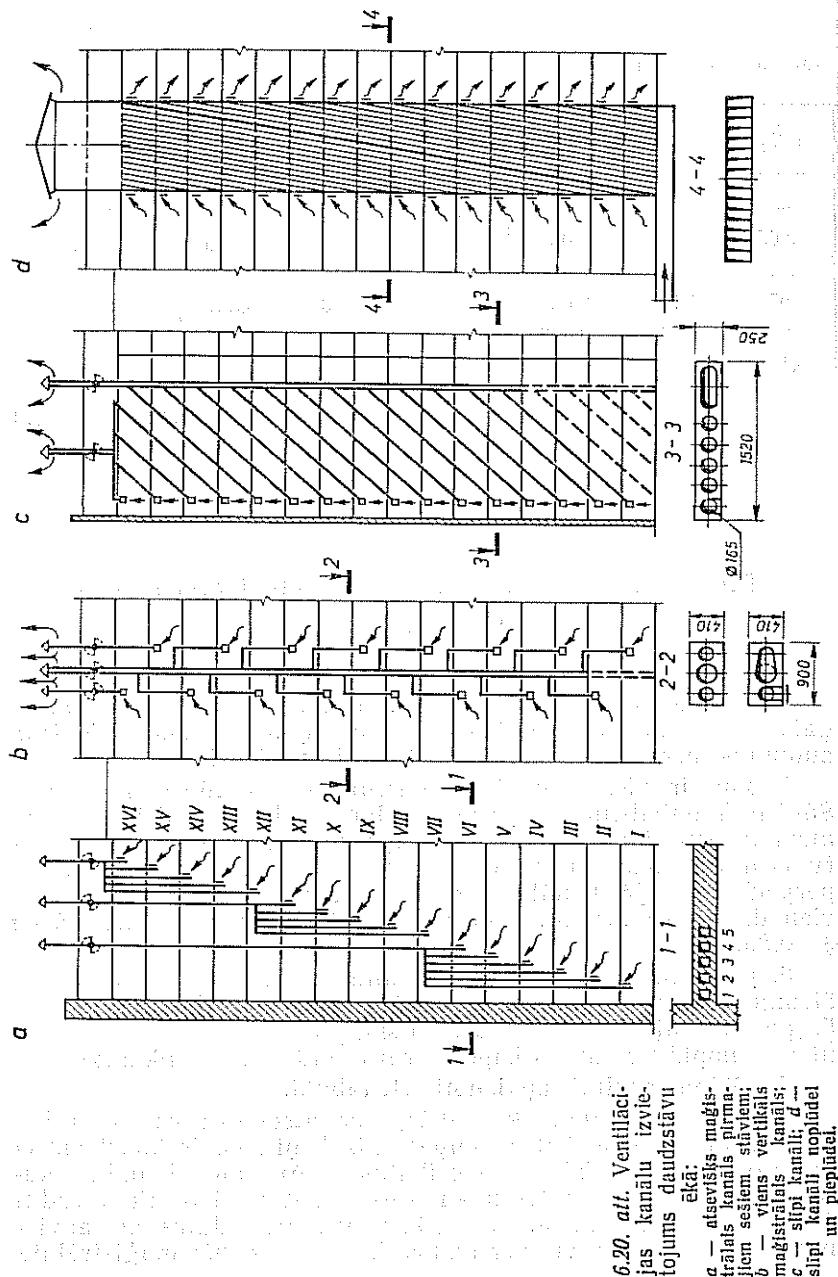
5. posmā kanāla sienu materiālu un izmērus nemaina, jo gaisa kustības ātrums iekļaujas ieteiktajās robežās. Spiediena zudumus berzes dēļ aprēķina līdzīgi kā iepriekš.

Posmā ir viena vietējā pretestība — nooplūdes T gabals. Šādiem T gabaliem vietējo pretestību nosaka atkarībā no gaisa ātrumu attiecības posmos. Ja aprēķināmā posmā gaisa ātrums nav lielāks vai ir vienāds ar gaisa ātrumu apvienojošajā perpendikulārajā kanālā, tad T gabala vietējā pretestība ir vienāda ar šo ātrumu attiecību: $v_5/v_6 = 0,93/1,04 = 0,89$. Tātad $\xi = 0,89$.

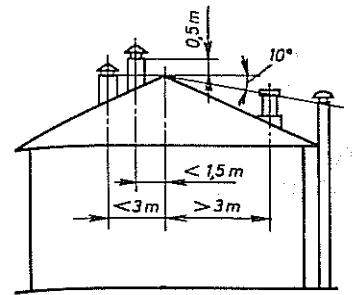
6. posmam pieņem, ka izvadšahta izklāta ar skārdu. Gaisa ātrumu izvēlas lielāku, t. i., kanāla izmērus salīdzinājumā ar 5. posmu palielina nedaudz. Posmā ir viena vietējā pretestība — nooplūdes šahtas kape, kurai $\xi = 1,3$ (22. pielikums).

Aprēķina rezultāti apvienoti 6.1. tabulā.

Piecstāvu un augstākās ēkās, kur atsevišķu vertikālu kanālu izvadišana no katras telpas līdz bēniņiem ir konstruktīvi sarežģīta, atļauts izbūvēt vertikālus maģistrālos kanālus, kuros ievada atsevišķu telpu kanālus pēc tam, kad tie izvadīti cauri vismaz diviem stāviem (6.20. att. b). Atļauts arī apvienot katru 4—6 stāvu vertikālos kanālus vienā maģistrālajā



40



6.21. att. Noplūdes ventilācijas šahtu izvietojums virs jumta.

kanālā, ko izvada līdz jumtam (6.20. att.a).

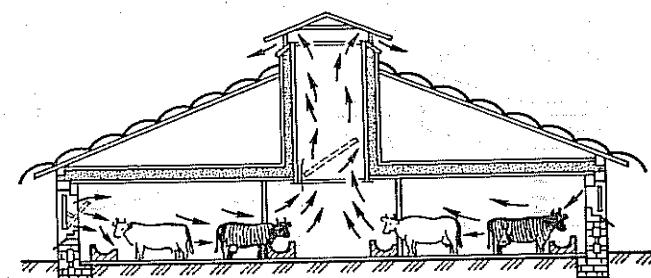
Šahtas izvada virs jumta, kā parādīts 6.21. attēlā.

Lai bēniņos novietotajos maģistrālajos kanālos un šahtās gaisss neatdzistu (un tā rezultātā nesamazinātos gravitācijas spiediens), tos izgatavo no materiāliem, kas slikti vada siltumu, vai speciāli izolē. Tā paša iemesla dēļ vertikālos kanālus nedrīkst veidot ārsienās.

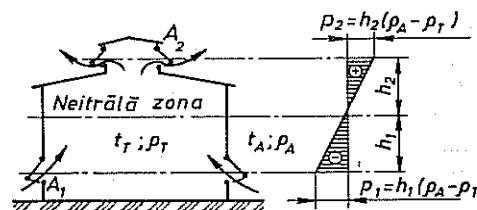
6.5.2. Aerācija

Aerāciju plaši izmanto rūpniecību karstajos cehos un laukaimniecības ēkās. Gaisss kustas cauri ēkai (parasti vienstāva) gravitācijas spēku un vēja iedarbībā: āra gaisss ieplūst caur logiem vai speciāliem sienās ierīkotiem atvērumiem un izspiež sasilušo telpas gaisu caur šahtām vai aeratoriem jumtā (6.22. att.).

Atkarībā no augšējo un apakšējo atvērumu kopejā laukumā attiecības noteiktā telpas augstumā gaisa spiediens ir vienāds ar atmosfēras spiedienu. Šo līmeni sauc par *neitrālo zonu*. Zemāk veidojas retinājums, kas veicina āra gaisa ieplūšanu, bet augstāk gaisa spiediens pārsniedz atmosfēras spiedienu (veidojas pārspiediens, un tādēļ telpas gaisss cenšas izplūst ārā; 6.23. att.).



6.22. att. Aerācijas principi.



6.23. att. Aerācijas darbība gravitācijas ietekmē.

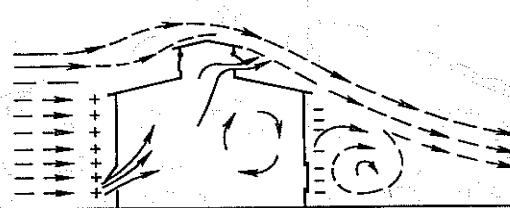
Neitrālā zona atrodas tādā augstumā, ka aerodinamiskā pretestība, ko izrāda gaisa plūsmai apakšējie atvērumi (A_1), ir vienāda ar spiedienu p_1 , bet augšējo atvērumu (A_2) aerodinamiskā pretestība ir vienāda ar p_2 .

Aerācijas analītiskie aprēķini ir sarežģīti, tādēļ dažkārt ir racionāli vajadzīgo atvērumu laukumu un izvietojumu noteikt ar aerodinamiku modeļu palīdzību. Tas nepieciešams it īpaši tādēļ, ka gaisa apmaiņu iespāido vējš (6.24. att.).

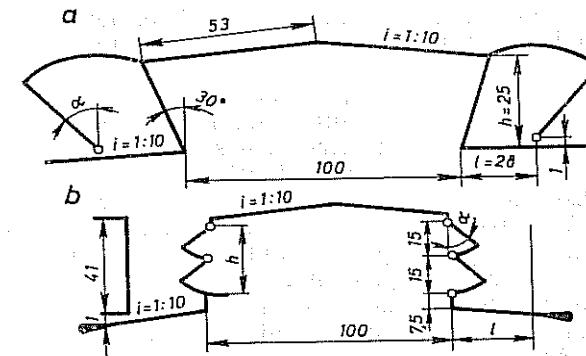
Aerācija ir efektīva tad, ja to ekspluatācijas gaitā regulē, atverot un aizverot pēc vajadzības pieplūdes un noplūdes atvērumus.

Noplūdes atvērumi ir jāveido tā, lai vējš nevarētu tajos radīt pārspiedienu un izraisīt netīrā gaisa plūsmas atgriešanos telpā. 6.25. attēlā parādītas šāda tipa aeratoru konstrukcijas.

Līdzīgs darbības princips ir deflektoriem, kurus uzstāda noplūdes šahtu galos. Neatkarīgi no vēja virziena tie rada retinājumu šahtā un veicina gaisa izplūšanu. Ir zināmas daudzas dažādas deflektoru konstrukcijas, piemēram, 6.26. attēlā redzamā konstrukcija.



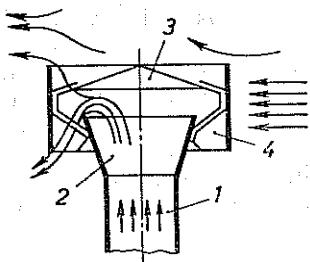
6.24. att. Aerācijas darbība vēja ietekmē.



6.25. att. Aeratoru konstrukcijas.

6.26. att. Deflektora konstrukcija:
1 — noplūdes šahtas gals; 2 — difuzors; 3 — kope; 4 — apals vai četrstūrains apvalks.

Aerācija ir vislētākais ventilācijas veids. Tomēr tai ir būtiski trūkumi: parasti nav iespējams pieplūdes gaisu sadalīt vienmērīgi pa darba zonu, nenotiek āra gaisa attīrišana no putekļiem.



6.6. MEHĀNISKĀ VENTILĀCIJA

Mehāniskās ventilācijas sistēmas gaisa pārvietošanai lieto ventilatorus.

Salīdzinājumā ar dabisko ventilāciju mehāniskajai ventilācijai ir dažas priekšrocības: lielāks (praktiski neierobežots) darbības rādiuss, ražīgums nav atkarīgs no meteoroloģiskiem apstākļiem, var mainīt pieplūdes gaisa parametrus, piemērotāk organizēt gaisa pieplūdi un noplūdi konkrētās vietās, atlīt gaisu pirms izvadišanas atmosfērā.

Pie trūkumiem jāatzīmē skaņas izolācijas nepieciešamība tādēļ, ka palielinās gaisa ātrums kanālos, un nepieciešamība patērēt energiju gaisa pārvietošanai.

6.6.1. Vispārējā ventilācija

Vispārējās pieplūdes-noplūdes ventilācijas risinājums kādā kantora tipa ēkā parādīts 6.27. attēlā.

Sajā piemērā pieplūdes sistēma iestāv no pagrabā

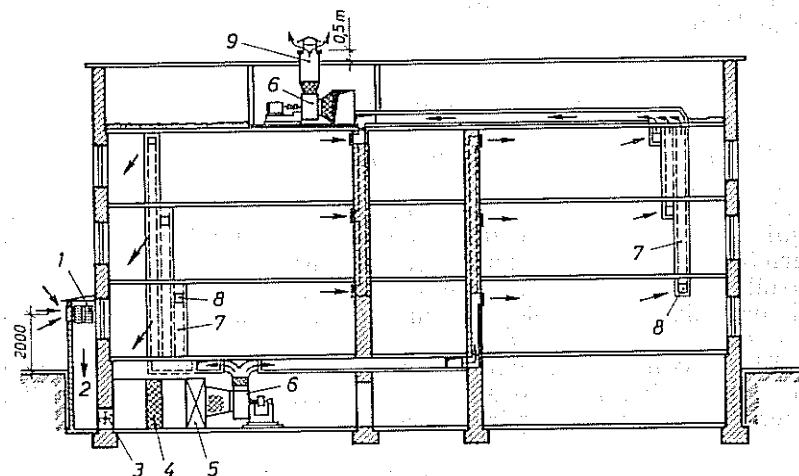
izvietotas pieplūdes kameras un gaisa vadiem, bet noplūdes sistēma — no bēniņos izvietotas ventilācijas kameras un gaisa vadiem.

Āra gaisu ieņem caur mājas sienai piebūvētu šahtu. Gaisa iesūkšanas restītes neļauj iekļūt šahtā nokrišņiem un putniem. Restītem jābūt vismaz 2 m virs zemes. Gaisu var ieņemt arī caur šahtām virs jumta. Turklat jāievēro, ka gaisa ieņemšanas restītes drīkst būt ne tuvāk kā 10 m no noplūdes šahtas, ja tās ir vienā līmenī, vai arī gaisa ieņemšanas atvērumam jābūt vismaz 2 m zemāk par noplūdes šahtas galu. Gaisa ātrumu ieņemšanas restītēs pieņem 4...6 m/s.

Starp gaisa ieņemšanas šahtu un kaloriferu (gaisa sildītāju) uzstādīts izolēts vārsts. To aizver, ventilatoru izslēdzot, lai aukstais āra gaisss nevarētu aizsaldēt kalorileru naktī, kad sistēma nestrādā un kaloriferā karstais ūdens necirkule.

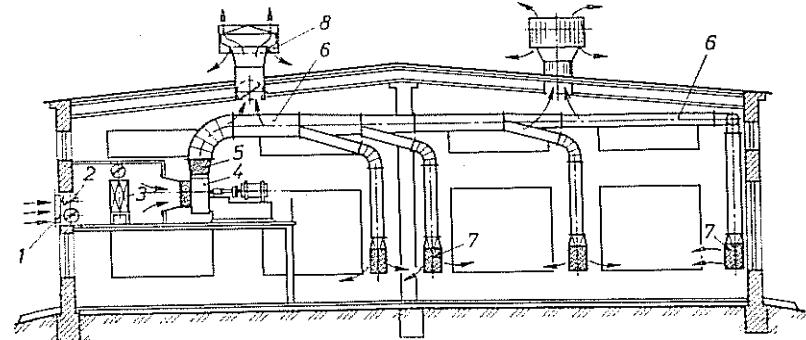
Gaisa ātrums gaisa vados dzīvojamās, sabiedriskajās un administratīvajās ēkās parasti ir no 4 m/s līdz 8 m/s. Nepieciešamos gaisa vadu šķērsgriezuma laukumus aprēķina tā, lai katrai pieplūdes vai noplūdes restītei plūstu cauri projektā paredzētais gaisa daudzums. Sie aerodinamiskie aprēķini ir samērā darbietilpīgi, un tādēļ projektešanas organizācijās tos pēdējā laikā izpilda ar datoriem.

Mehānisko ventilācijas sistēmu garums praktiski nav ierobežots. Jo garāka ir sistēma, jo lielāka tās aerodinamiskā pretestība un lielāka ventilatora patērieta jauda tās pārvarēšanai.



6.27. att. Mehāniskā pieplūdes-noplūdes ventilācijas sistēma administratīvai ēkai:

1 — āra gaisa iesūkšanas restītes; 2 — āra gaisa iesūkšanas šahta; 3 — āra gaisa vārsts; 4 — gaisa filtrs; 5 — gaisa sildītājs vai dzesētājs; 6 — ventilatori; 7 — gaisa vadi; 8 — gaisa pieplūdes-noplūdes restītes; 9 — gaisa noplūdes šahta.



6.28. att. Pieplūdes-noplūdes ventilācijas sistēmas cehā:
1 — āra gaisa iesūkšanas restītes; 2 — āra gaisa vārsts; 3 — gaisa sildītājs; 4 — ventilators; 5 — elastīgas starplikas; 6 — gaisa vadi; 7 — gaisa pieplūdes restītes;
8 — deflektors.

6.28. attēlā parādīts vispārējās pieplūdes-noplūdes ventilācijas risinājums kādā rūpnīcas cehā.

Sajā piemērā pieplūdes ventilācijas kamera novietota uz speciāli izveidota laukumiņa, lai nesamazinātu ražošanas platību. Gaisa vadi novietoti tieši telpā, jo rūpnīcas telpām, kur atrodas dažādi aparāti un cauruļvadi, ventilācijas sistēmas nebojā interjeru. Tādēļ rūpnīcās var ībrīvāk izvēlēties ventilācijas sistēmu izvietojumu un tās ir mazāk saistītas ar ēkas konstrukcijām.

Gaisss ventilācijas sistēmu vados kustas ar ātrumu no 4 m/s līdz 12 m/s. Parasti lieto apājus gaisa vadus, kurus var viegli izgatavot sērijeidā, patēriejot mazāk materiāla nekā taisnstūrveida vadiem.

6.6.2. Vietējā noplūdes ventilācija

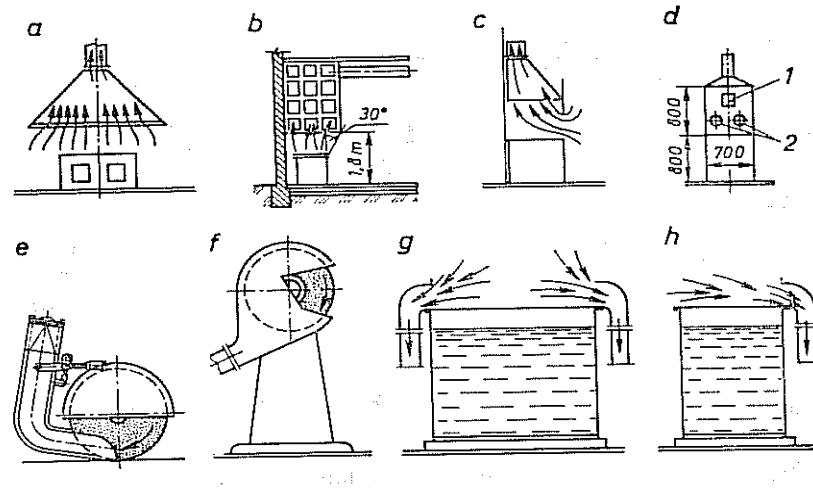
Vietējā noplūdes ventilācija lokalizē kaitīgos izdalījumus, lietojot kapes, aizkarus, velkmes skapjus, apvalkus un borta nosūces (6.29. att.).

Kapes uzstāda virs iekārtām, kas izdaļa siltumu un par gaisu vieglākas gāzes: virs ēzēm, termiskajām krāsnīm, vannām ar karstiņiem šķidrumiņiem.

Aizkarus lieto tvaiku uztveršanai virs kurtuvēm, vannām u. tml.

Velkmes skapjus izmanto putekļu un gāzu uztveršanai tieši to izdalīšanās vietās: ķīmiskajās laboratorijās, detaļu metināšanas un lodēšanas vietās u. tml.

Apvalkus paredz mašīnbūves rūpnīcu darbgaldiem un kustīgām mašīnu daļām, ap kurām izdalās putekļi. Vairumu šādu mašīnu pašlaik izgatavo jau komplektā ar apvalkiem. Tur-



6.29. att. Vietējās noplūdes ventilācijas veidi:
 a — kape virs termiskās krāsns; b — stiklots aizkars virs plīts; c — velkmes skapis; d — slēgts velkmes skapis; e — frēzes apvalks; f — slīpīpas apvalks; g — borta divpusēja nosūce; h — borta vienpusēja nosūce; i — stiklots skatlogs, atvērumi (rokām).

klāt mašīnas pasē parasti ir uzrādīts, cik daudz gaisa jānosūc no katras apvalka.

Borta nosūces paredz vannām, kuras jāapkalpo no augšas (piemēram, regulāri jāiegremdē un jāizņem no tām kāda produkcija) un kurām tādēļ nav iespējams ierīkot ne kapēs, ne aizkarus.

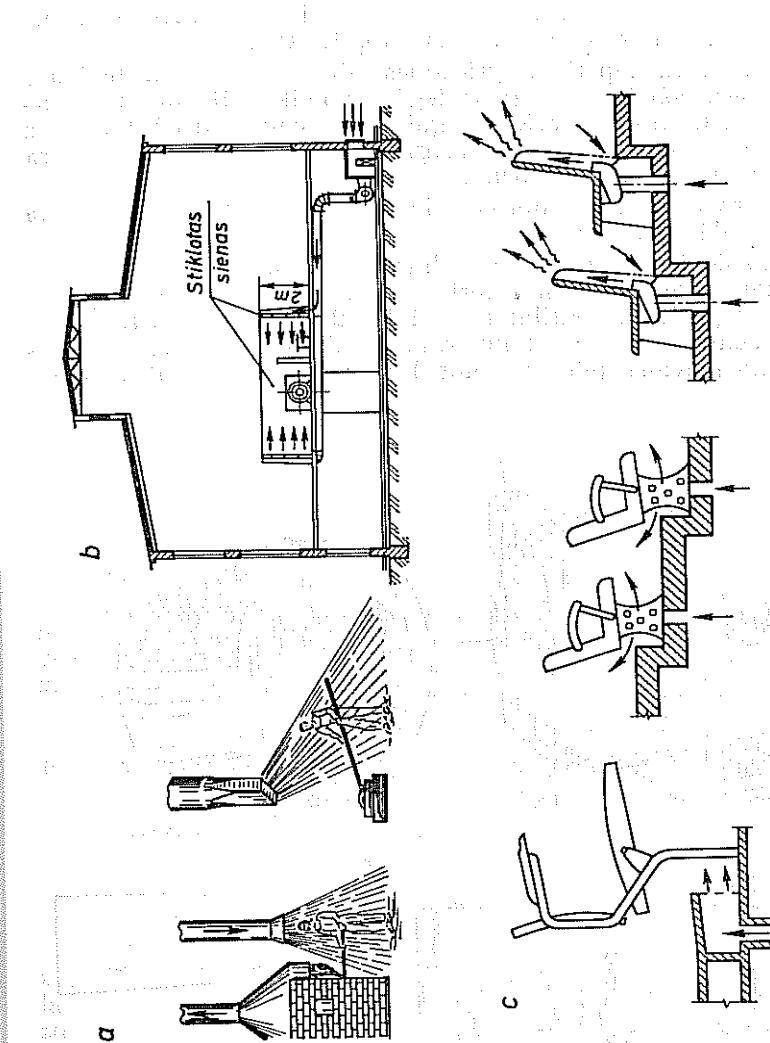
Ja vietējās noplūdes ventilācijas sistēmu gaisā ir pārāk liela kaitīgo izdalījumu koncentrācija, tad gaisis pirms izsviešanas atmosfērā jaattīra. Dažkārt noplūdes gaisu attīra no putekļiem tādēļ, ka to savākšana ir ekonomiski izdevīga (krāsaino metālu, miltu, cementa putekļi).

6.6.3. Vietējā pieplūdes ventilācija

Vietējo pieplūdes ventilāciju realizē, ierīkojot gaisa dušas un oāzes (6.30. att.).

Gaisa dušas lieto fiksētās darba vietās karstajos cehos, kuri iekārtas izdala siltumu, vai rūpniču telpās, kur izdalās kaitīgas gāzes un tvaiki, kurus nevar uztvert ar vietējās noplūdes sistēmām.

Gaisa oāzes ierīko karstajos cehos ar nelielu strādnieku skaitu. Šādi apstākļi ir, piemēram, elektrostaciju mašīnzālēs un dažos metalurgisko rūpniču cehos.



6.30. att. Vietējās pieplūdes ventilācijas veidi:
 a — gaisa dušas; b — gaisa oāze; c — ventilačija krēslīem.

6.6.4. Ventilatori

Mehāniskajās ventilācijas sistēmās lieto centrbēdzes, aksīlos un diametrālos ventilatorus (6.31. att.).

Ventilatora lāpstiņas griežoties aizķer gaisu un nedaudz to saspiež. Šādā veidā gaisis iegūst noteiktu ātrumu un spiedienu. Ventilatora pārvietotā gaisa daudzums (ražīgums) un tā radītais spiediens ir atkarīgi no ventilatora tipa, rotora diametra un griešanās ātruma.

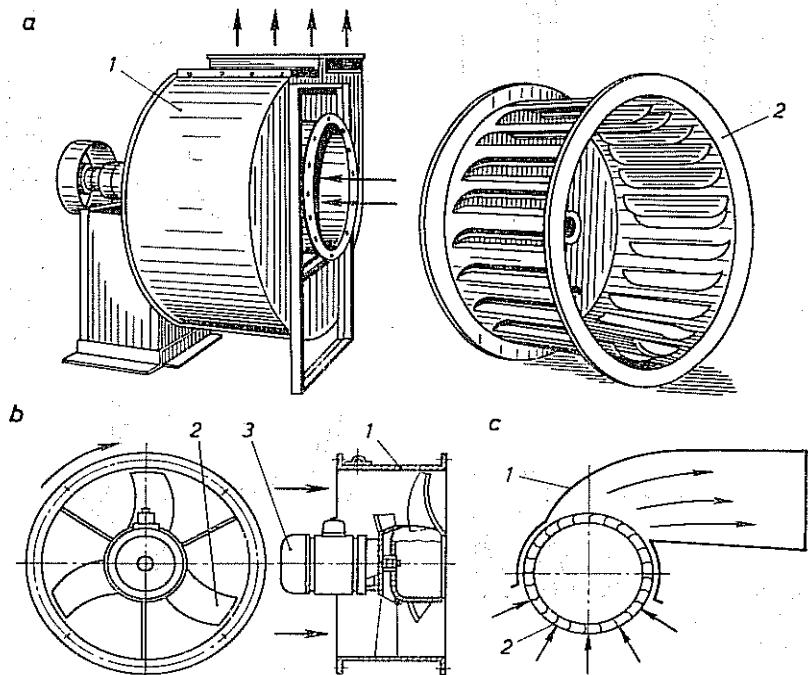
Centrbēdzes ventilatorus atkarībā no to radītā spiediena iedala šādās grupās:

zemspiediena ventilatori — līdz 1000 N/m^2 (Pa);

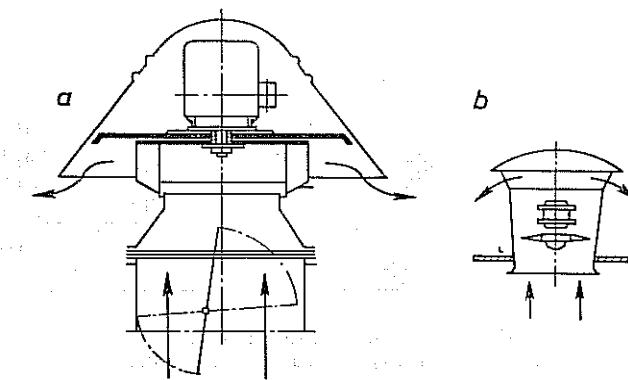
vidēja spiediena ventilatori — līdz 3000 N/m^2 (Pa);

augstspiediena ventilatori — līdz $12\,000 \text{ N/m}^2$ (Pa).

Ja centrbēdzes vai diametrāla ventilatora rotors, skatoties uz to no pievada (elektromotora) puses, griežas pulksteņa rā-



6.31. att. Ventilatori:
a — centrbēdzes; b — aksīlais; c — diametrālis; 1 — apvalks; 2 — rotors;
3 — elektromotors.



6.32. att. Jumta ventilatori:

a — grīdas; b — vienpusējais sānu; c — divpusējais sānu.

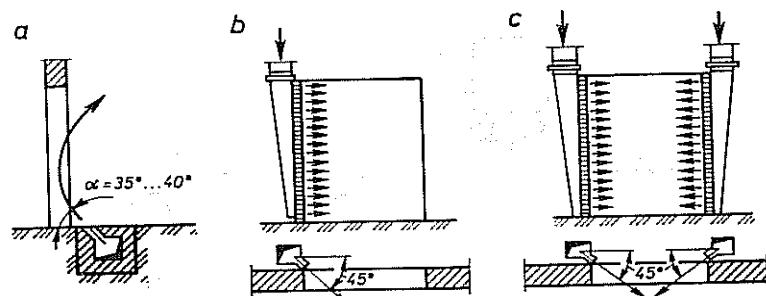
dītāju kustības virzienā, tad to sauc par labā virziena ventilatoru, bet, ja tas griežas pretējā virzienā, — par kreisā virziena ventilatoru. Centrbēdzes ventilatora apvalka izplūdes atvērums var būt pagriezts dažādos virzienos.

Atsevišķus ventilatorus izgatavo no plastmasas vai alumīnija, ja paredzēts tos lietot sprāgstošu gāzu maisījuma pārvietošanai, un no nerūsējošā tērauda vai titāna, ja gaisā ir gāzes, kas izraisa tērauda pāatrīnātu koroziju.

Plaši lieto jumta ventilatorus — centrbēdzes un aksīlos ventilatorus, kas paredzēti uzstādīšanai virs ēku jumtiem (6.32. att.).

6.6.5. Siltā gaisa aizkari

Ziemā telpās, kurās bieži virina durvis, vai, piemēram, ražošanas telpās ar vārtiem (lielām durvīm), strauji ieplūst liejas aukstā āra gaisa masas, kas nepieļaujami atdzesē darba zonu. Lai to novērstu, ierīko siltā gaisa aizkarus. Izšķir grīdas un vienpusējus, vai divpusējus sānu gaisa aizkarus (6.33. att.). No spraugas grīdā vai vertikālā gaisa vadā izpūš gaisu ar ātrumu $12\ldots16 \text{ m/s}$, veidojot $40\ldots50^\circ$ leņķi ar vārtu vai durvju plakni. Atkarībā no izpūstā siltā gaisa daudzuma var pilnīgi novērst vai krasi samazināt aukstā gaisa iekšķīšanu telpā, tādējādi neizmainot apkures sistēmas slodzi.



6.33. att. Siltā gaisa aizkarai:
a — grīdas; b — vienpusējais sānu; c — divpusējais sānu.

Siltā gaisa aizkarus ierīko rūpniecās pie attiecīgu telpu ārējam durvīm un vārtiem, nemot vērā to atvēšanas biežumu un ilgumu. Tos ierīko arī pie ārdurvīm sabiedriskajās ēkās (veiilkali, teātri u. tml.).

6.7. GAISA KONDICIONĒŠANA

Gaisa kondicionēšana ir gaisa apstrādes process un automātiska gaisa temperatūras, mitruma, kustības ātruma un tīrības uzturēšana slēgtā telpā vai telpas daļā neatkarīgi no ārējiem meteoroloģiskajiem apstākļiem un mainīgiem telpas siltuma un mitruma izdalījumiem.

Par gaisa kondicionēšanas sistēmu sauc tehnisko līdzekļu kompleksu, ar kuru iegūst noteiktas kondīcijas gaisu. Svarīgākos no šiem tehniskajiem līdzekļiem parasti apvieno īpašā aparatā, ko sauc par *kondicionētāju*. Atsevišķos gadījumos, kad visi šie tehniskie līdzekļi ir apvienoti vienā agregātā, jēdzieni «gaisa kondicionēšanas sistēma» un «kondicionētājs» kļūst līdzvērtīgi.

Izšķir komforta gaisa kondicionēšanas sistēmas, kuru uzdevums ir radīt cilvēkiem komfortablus apstākļus darbam un atpūtai, un tehnoloģiskās gaisa kondicionēšanas sistēmas, kuru galvenais uzdevums ir nodrošināt tehnoloģisko procesu norisei vai materiālo vērtību glabāšanai vēlamos gaisa parametrus.

Parasti gaisa kondicionēšanas sistēma rada un automātišķi uztur noteiktus gaisa parametrus ne visā telpā, bet tikai tā saucamajā darba zonā, kur atrodas cilvēki, tehnoloģiskās iekārtas vai materiālās vērtības. Komforta kondicionēšanas sistē-

mās darba zona ir telpas daļa 2 m augstumā virs grīdas un 0,5 m attālumā no sienām.

Gaisa kondicionēšanu iesaka ierīcot šādās sabiedriskās ēkās:

- slimnīcu palātās un operāciju zālēs;
- teātru skatuīju zālēs un foajē;
- kinoteātos, klubos un kultūras namos ar 600 un vairāk vietām;
- pirmās kategorijas restorānos un ēdnīcās ar 250 un vairāk vietām;
- veikalos, kuros strādā vairāk par 75 pārdevējiem;
- viesnīcās;
- gleznu galerijās, muzejos, grāmatu krātuvēs, arhīvos;
- administratīvās ēkās;
- skaitļošanas centros.

Dzīvojamās ēkās, mācību iestādēs un bērnudārzos gaisa kondicionēšanu pagaidām izmanto reti.

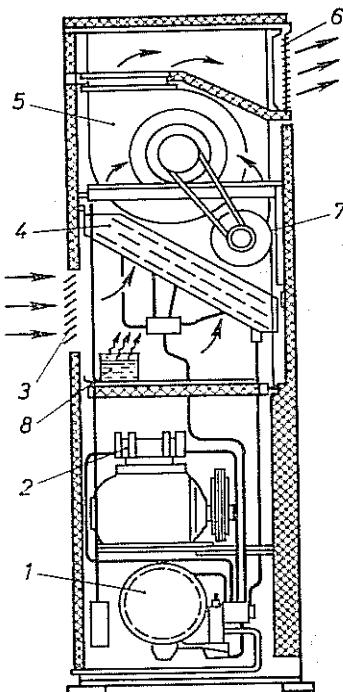
Rūpniecās un lauksaimniecības ēkās gaisa kondicionēšanu ierīko tad, ja tā ir ekonomiski izdevīga vai nepieciešama tehnoloģiskā procesa veikšanai. Gaisa kondicionēšana ir nepieciešama un to ļoti plaši lieto tekstilrūpniecībā, radioelektroniskajā rūpniecībā, precīzajā mašīnbūvē, skaitļošanas centros, tipogrāfijās, daudzos pārlikas rūpniecības uzņēmumos un atsevišķos metalurgijas kombinātu karstajos cehos.

Gaisa kondicionēšanu ievieš arī lauksaimniecības ēkās — pirmām kārtām augļu un sakņu noliktavās, siltumnīcās, kā arī lielās putnu fermās un cūku kūtīs.

Pētījumi rāda, ka, uzturot lopu fermās visu gadu optimālus gaisa parametrus, celtos izslaukums govīm, palielinātos dzīvsvara pieaugums cūkām u. tml. Tā, piemēram, daudzās saimniecībās vienas produkcijas vienības iegūšanai izlieto 3...12 barības vienības, bet, normalizējot telpu gaisa parametrus, patērieto barības vienību daudzums būtu tikai 1...5.

6.7.1. Gaisa kondicionētāji

Kondicionētāju, kura sastāvā ietilpst siltuma un aukstuma avoti, sauc par *autonomu gaisa kondicionētāju* (6.34. att.). Pretējā gadījumā, ja siltumu saņem pa caurulēm karsta ūdens vai tvaika veidā no ārpuses vai gaisa kondicionētājā nav iebūvētas saldēšanas mašīnas, to sauc par *neautonomu kondicionētāju*.



6.34. att. Autonomais kondicionētājs:

1 — saldešanas mašīnas kondensators; 2 — kompresors; 3 — gaisa iestūšanas restītes; 4 — gaisa dzesētājs; 5 — ventilators; 6 — gaisa izplūdes restītes; 7 — ventilatora motors; 8 — gaisa mitrinātājs.

Ioti specializētās ražotnēs (atomelektrostacijās, lieljaudas termoelektrocentrālēs) un veselībai kaitīgās ražotnēs lieto pārnēsājamas individuālās gaisa kondicionēšanas iekārtas.

Kondicionētājus, kas pēc konstrukcijas un ārējā noformējuma domāti uzstādīšanai telpā, sauc par *vietējiem*, bet kondicionētājus, kurus paredzēts novietot ārpus apkalpojamās telpas, — par *centrālajiem* gaisa kondicionētājiem.

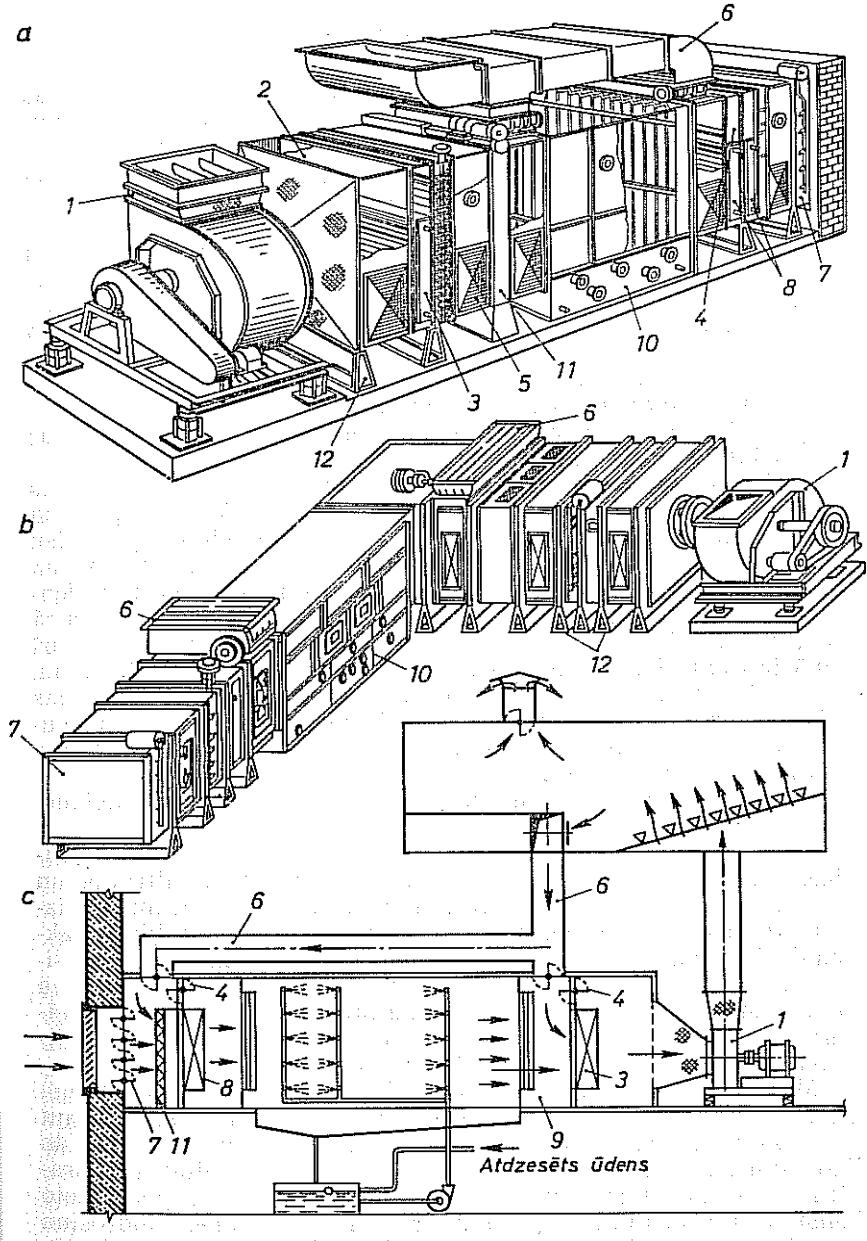
Centrālie kondicionētāji (6.35. att.) sastāv no atsevišķām sekcijām, kuras var kombinēt pēc vajadzības, iegūstot dažādu gaisa apstrādes secību.

Centrālajos gaisa kondicionētājos gaisa mitrināšanai, atdzēšanai vai sausināšanai paredzētas sprauslu kameras, kurām ūdens jāpievada pa caurulēm no kāda ārēja avota. Gaisa sildīšana paredzēta kaloriferos ar karstu ūdeni no ārēja siltuma avota, bet gaisa attīrišana — eļļas filtros. Rūpnīcas, kas ražo elektriskos kaloriferus un stikla šķiedras filtrus, saskaņo ar kondicionētājiem šo aparātu izmērus tā, lai vajadzības gadījumā tos varētu ieslēgt kondicionētājos kā atsevišķas sekcijas.

Speciālus kondicionētājus izgatavo slimnīcu operāciju zālēm, maizes ceptuvēm, gaļas kombinātiem, tabakas fabrikām, celtņu kabinēm, kuģiem un automobiļiem.

Ioti specializētās ražotnēs (atomelektrostacijās, lieljaudas termoelektrocentrālēs) un veselībai kaitīgās ražotnēs lieto pārnēsājamas individuālās gaisa kondicionēšanas iekārtas.

6.35. att. No sekcijām sastādīts centrālais gaisa kondicionētājs:
a, b — kopskati; *c* — gaisa apstrādes shēma; 1 — ventilators; 2 — kamera kalorifera apkopšanai; 3 — kalorifera gaisa sildīšanai; 4 — vārsts kalorifera regulēšanai; 5 — kamera filtrā apkopšanai; 6 — recirkulācijas gaisa vadītājs; 7 — āra gaisa vārsts; 8 — kalorifera ūra gaisa sildīšanai; 9 — gaisa sajaučšanas kamera; 10 — sprauslu kameras gaisa mitrināšanai un dzesēšanai; 11 — gaisa filtrs; 12 — pastātni zem sekcijām.



6.7.2. Gaisa kondicionēšanas sistēmas

Ja gaisa kondicionēšanas sistēmas ierīko cilvēku labsajūtas nodrošināšanai, tās sauc par *komforta sistēmām*. Gaisa kondicionēšanas sistēmas, kas paredzētas tehnoloģisko procesu uzturēšanai rūpniecības, mājlopu vai putnu produktivitātes celšanai laukumsaimniecības ēkās, produktu ilgstošai uzglabāšanai nolikavās un tamlīdzigi, sauc par *tehnoloģiskajām sistēmām*.

Gaisa kondicionēšanas sistēma ar pietiekami lielu jaudu var nodrošināt telpā vēlamos gaisa parametrus pastāvīgi. Tas tomēr tiek paredzēts retos gadījumos, tīkai dažās tehnoloģiskajās sistēmās. Parasti pieļauj nelielas atkāpes no dotajiem telpas gaisa parametriem — 200 stundas gadā viskarstākajās vasaras un visaukstākajās ziemas dienās.

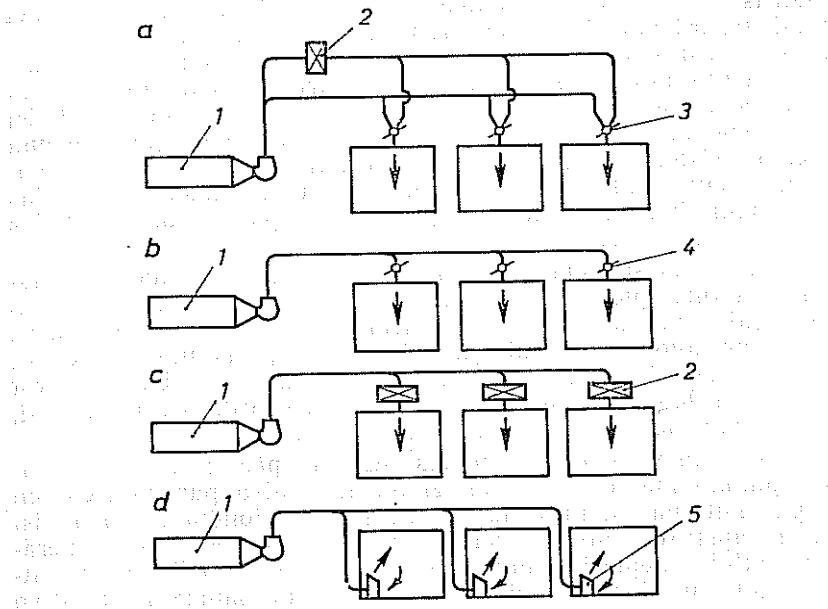
Salīdzinājumam norādīsim, ka parastās mehāniskās ventilācijas sistēmas nevar nodrošināt vēlamos gaisa parametrus telpās 1100 stundu gadā.

Gaisa kondicionēšanas sistēmas var būt vienzonas, kurās no viena kondicionētāja gaisu pievada tikai vienai telpai, un daudzzonu (6.36. att.), kurās no viena kondicionētāja gaisu pievada vairākām telpām. Lielas administratīvo ēku telpas un lielas platības rūpniecību cehās, kuros izdalītais siltums nav vienmērīgi sadalīts pa grīdas laukumu, sadala zonās, un katrā zonā atsevišķi regulē temperatūru; tādos gadījumos, kaut arī telpā ir tikai viens kondicionētājs, sistēma tomēr ir vairākzonu. ļoti lielas telpas var apklopīt vienlaikus vairākas vienzonas. Četriem lielajiem telpām var apklopīt vienlaikus vairākas vienzonas. Hermētiski slēgtos cehos jeb tā sauvināmās tīrās telpās divu kondicionēšanas sistēmu ierīkošana katrai telpai ir obligāta.

Izšķir pastāvīga un mainīga ražīguma gaisa kondicionēšanas sistēmas.

Pastāvīga ražīguma sistēmas ievada telpā nemainīgu kondicionētā gaisa daudzumu neatkarīgi no siltuma, mitruma un citu kaitīgo izdalījumu daudzuma un āra gaisa parametru izmaiņām. Tā kā nepieciešamo sistēmas ražīgumu aprēķina maksimāli iespējamam kaitīgo izdalījumu daudzumam un maksimālam saules starojumam (skaidram laikam), tad lielāko daļu laika sistēmas ražīgums ir nepamatoti liels. Rezultātā pastāvīga ražīguma sistēmas gaisa apstrādei patēri pārāk lielu siltuma, aukstuma, elektroenerģijas un ūdens daudzumu.

Mainīga ražīguma sistēmas pieplūdes gaisa daudzumu maina atkarībā no kaitīgo izdalījumu daudzuma telpā. Kaut gan mainīga ražīguma sistēmas ir daudz ekonomiskākas, to lietošanu sarežģī nepieciešamība pēc augstas kvalitātes aparātu spiediena rāzīguma regulēšanai un arī tas, ka lietotu konstrukciju pieplūdes gaisa sadalītāji ne vienmēr nodrošina nemainīgu gaisa kustības ātrumu telpas darba zonā, ja pieplū-



6.36. att. Vairākzonu gaisa kondicionēšanas sistēmu shēmas:

a — divkanālu sistēma; b — vienkārša sistēma ar droši pie katras telpas; c — vienkārša sistēma ar siltumapmaiņas aparātu (temperatūras vai mitruma piešķīvotu); d — vienkārša sistēma ar induktīvo ežekcijas aparātu katrā telpā; 1 — kondicionētājs; 2 — siltumapmaiņas aparāts; 3 — vārsts gaisa sajauksanai; 4 — regulējošs vārsts; 5 — induktīvo ežekcijas aparāts.

des gaisa daudzums mainās plašās robežās. Bez tam ir daudz neskaidrību par ļoti sazarotu mainīga ražīguma sistēmu aerodinamisko stabilitāti, kā arī par šo sistēmu siltumapmaiņas aparātu automātisko regulēšanu.

Atkarībā no pieplūdes ventilatora radītā spiediena p , kas ir vienāds ar sistēmas aerodinamisko pretestību, izšķir zems spiediena ($p < 980 \text{ Pa}$), vidēja spiediena ($p = 980 \dots 2940 \text{ Pa}$) un augstspiediena sistēmas ($p > 2940 \text{ Pa}$). Augstspiediena sistēmas patēri pārāk elektroenerģijas, bet to gaisa vadītāji daudz mazāk vietas. Sistēmas kompaktums daudzstāvu administratīvajās ēkās un viesnīcās bieži ir noteicošais faktors tās izvēlē, un šajos gadījumos augstspiediena sistēmas ir ekonomiski izdevīgas. Parastie augstspiediena ventilatori rada pārāk lielu troksni. Tas ir viens no iemesliem, kādēļ augstspiediena sistēmas pagaidām praktiski lieto reti.

Izšķir sistēmas, kas var uzturēt telpās vēlamos gaisa para-

metrus visu gadu, un sistēmas, kuras var pilnvērtīgi funkcionēt tikai vasārā vai ziemā. Vasaras sistēmām nav primārā kalorifera un var nebūt arī sekundārā kalorifera. Lielākā daļa pašlaik ražoto autonomo kondicionētāju paredzēti izmantošanai vasaras sistēmās. Ziemas sistēmās nav aukstuma avota, un tādēļ nav iespējams gaisu atdzesēt un sausināt. Sākotnējie izdevumi ziemas sistēmu ierīkošanai un to patēriņais enerģijas daudzums nav daudz lielāks kā parastajām piespiedu ventilācijas sistēmām, bet tās lielāko daļu gada telpās uztur optimālos gaisa parametrus.

Vienzonas sistēmās var būt pieplūdes un noplūdes ventilatori vai tikai pieplūdes ventilators. Pēdējā gadījumā izmantotais gaiss no plūst caur speciāliem atvērumiem vai vienkārši caur robežojošo konstrukciju neblīvumiem; tas nav ieteicams, jo var izraisīt lielas sistēmas ražīguma svārstības, atverot durvis vai logu. Tagad sistēmas ar vienu ventilatoru ierīko reti, un tās var sastapt tikai agrāk būvētās ēkās.

Līdz šim vienzonas sistēmas regulēja pēc tā saucamās rasas punkta metodes: neatkarīgi no āra gaisa parametriem un telpas siltuma un mitruma bilances kondicionētājā gaisu vispirms apstrādā, līdz tā relatīvais mitrums $\phi=1$ un temperatūra atbilst nepieciešamajai pieplūdes gaisa RPT, vasārā atdzesējot un ziemā mitrinot, bet pēc tam samazina relatīvo gaisa mitrumu, sildot to kaloriferā. Sašārā ar šādu acīm redzamu neekonomisku gaisa apstrādes secību pēc rasas punkta metodes regulējamas sistēmas patēriņa siltumu ne tikai ziemā, bet arī visu vasaru, izņemot karstākās dienas, kad nepieciešams telpā ievadīt pavisam aukstu gaisu ar RPT.

Minētā un dažas citas nepilnības gaisa apstrādes procesā ir novērstas sistēmās, kuras regulē pēc optimālo režīmu metodes, kuru izstrādājis Rīgas Tehniskās universitātes profesors A. Krēslīnš.

Optimālo režīmu metodes realizēšanai nepieciešami augstas kvalitātes relatīvā mitruma regulatori. Iztermiskās mitrināšanas gadījumā enerģijas patēriņa ietaupījums iegūst, darbinot paralēli novietotus kondicionētājus (pēc RTU docenta E. Eihmaņa metodes).

Taisnplūsmas sistēmās kondicionēto gaisu, kas izplūdis cauri telpai, izvada atmosfērā.

Recirkulācijas sistēmās daļu izmantotā gaisa novada atpakaļ kondicionētājā, saauc ar svaigo āra gaisu un atkārtoti ievada telpā. Tas ievērojamī samazina siltuma un aukstuma patēriņu gaisa apstrādei. No sanitāri higiēniskā viedokļa priekšroka jādod taisnplūsmas sistēmām, un ir paredzams, ka recirkulācijas lietošana tiks pilnīgi pārtraukta pēc tam, kad rekuperatorus un regeneratorus ražos masveidā.

Vairākzonu sistēmas var būt divkanālu un vienkanālu.

Divkanālu sistēmās katrai telpai pievada aukstu un karstu gaisu, sajaucot šīs divas gaisa plūsmas vajadzīgā proporcijā, lai iegūtu nepieciešamo pieplūdes gaisa temperatūru.

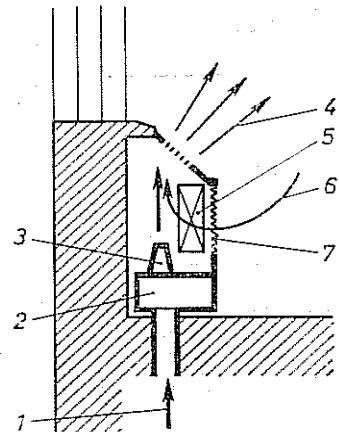
Vienkanālu sistēmās gaisu ar aptuveni vēlamo temperatūru sagatavo centrālajā kondicionētājā un pievada katrai telpai. Pirms ieplūšanas telpā gaiss plūst cauri siltumapmaiņas aparātam un pēc vajadzības tiek nedaudz sasildīts vai atdzesēts. Katram siltumapmaiņas aparātam pievada pa caurulēm karstu vai aukstu ūdeni.

Daudzstāvu administratīvajās ēkās un viesnīcās lieto vienkanāla vairākzonu sistēmas ar induktīvajiem ežekcijas aparātiem, kurus novieto zem logiem kā centrālapkures sildķermērus (6.37. att.).

Stipri atdzesēts (vasarā) vai saķarsēts (ziemā) gaiss no centrālā kondicionētāja ieplūst induktīvajā ežekcijas aparātā caur sprauslām ar lielu ātrumu, raujot sev ūdzi telpas gaisu. Sajaušanās rezultātā no aparāta izplūst gaisss ar vēlamo temperatūru. Tā kā atsevišķas telpas siltuma izdalījumi mainīs neatkarīgi, telpas gaisa plūsmā uzstādīts siltumapmaiņas aparāts, ar kuru uztur vajadzīgo temperatūru.

6.37. att. Induktīvais ežekcijas aparāts:

1 — gaiss no centrālā kondicionētāja; 2 — kolektors; 3 — sprausla; 4 — pieplūdes gaiss; 5 — siltumapmaiņas aparāts; 6 — telpas gaiss; 7 — gaisa filtrs.

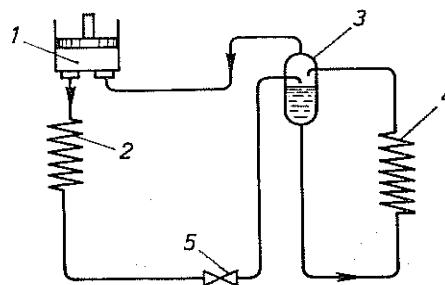


6.7.3. Aukstuma avoti gaisa dzesēšanai

Auksto ūdeni gaisa dzesēšanai sprauslu kamerās un gaisa dzesētājos iegūst no dabiskajiem avotiem (artēziskās akas, ūdensvads) vai mākslīgi atdzesējot saldēšanas mašīnās.

Grunts temperatūra 20...30 m dziļumā ir pastāvīga un vienāda ar vidējo gada temperatūru dotajā ģeogrāfiskajā punktā, piemēram, Rīgā tā ir apmēram +6°C. Dziļāk pēc katriem 33 m grunts un artēziskā ūdens temperatūra paaugstinās par 1°C. Parasti šāda temperatūra ir pietiekama gaisa dzesēšanai, bet jāņem vērā, ka tādēļ jaunu aku urbšana ne vienmēr pieļaujama.

Gaisa kondicionēšanas sistēmās lieto kompresijas, tvaika ežekcijas un absorbcijas saldēšanas mašīnas.



6.38. att. Kompresijas saldēšanas mašīnas shēma:

1 — kompresors; 2 — kondensators; 3 — šķidruma atdalītājs; 4 — iztvaikotājs; 5 — regulējošs ventils.

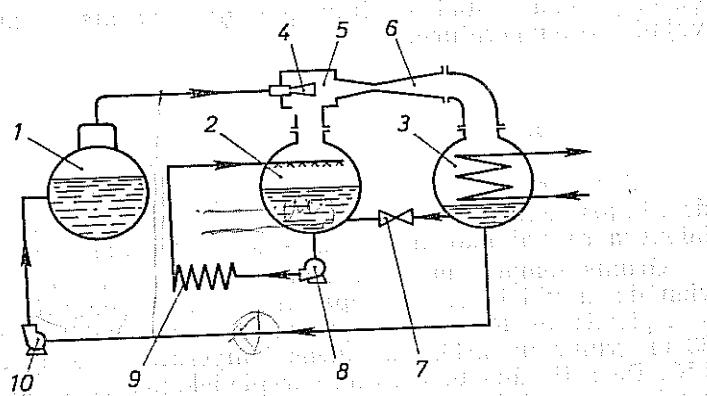
Kompresijas mašīnās (6.38. att.) aukstuma aģentu (šķidrumu, kas iztvaiko zemās temperatūrās) ar kompresoru sūcauri, iztvaikotājam, kur tas radīta retinājuma iespāidā iztvaiko, atņemot apkārtējai videi siltumu.

Pēc tam aukstuma aģenta tvaikus ar kompresoru saspiež un ievada kondensatorā, kur tie kondensējas, atdodot siltumu apkārtējai videi. Iztvaikotāju var novietot tieši atdzesējamā gaisa plūsmā

vai arī to var apskalot ar ūdeni vai sāls šķidumu, ko pēc tam izmanto gaisa dzesēšanai. Kondensatoru apskalo ar ūdeni vai atmosfēras gaisu.

Kompresijas mašīnās par aukstuma aģentu lieto amonjaku, freonu-12 (CF_2Cl_2) vai freonu-22 (CHF_2Cl). Vislabākās termodynamiskās īpašības ir amonjakam, bet tas ir indīgs, ar nedaudzām patīkamu smaku, un gaišs, kurā amonjaka koncentrācija ir 16...27%, sprāgst. Tādēļ amonjaku drīkst lietot tikai rūpnīcās, turklāt saldēšanas mašīnas jāuzstāda atsevišķā vienstāvā ēkā.

Tvaika ežekcijas mašīnās (6.39. att.) par aukstuma aģentu



6.39. att. Tvaika ežekcijas saldēšanas mašīnas shēma:

1 — tvaika katlis; 2 — iztvaikotājs; 3 — kondensators; 4 — sprausla; 5 — sajaušanas kamers; 6 — difuzors; 7 — regulējošs ventils; 8 — aukstā gaisa cirkulācijas sūknis; 9 — gaisa dzesētājs (patēriņš); 10 — kondensatora sūknis.

izmanto ūdeni. Ūdens tvaiks no tvaika katla zem spiediena izplūst caur sprauslu, raujot līdzi auksto ūdens tvaiku no iztvaikotāja. Aukstā un karstā tvaika maiņums difuzorā tiek saspieests un kondensatorā tas kļūst šķidrs. Karstā tvaika strūklas radītā retinājuma ietekmē ūdens iztvaikotājā strauji iztvaiko, atņemot ūdeni apkārtējai videi.

Absorbcijas mašīnās (6.40. att.) par aukstuma aģentu izmanto litija bromīda ($LiBr$) šķidumu ūdeni.

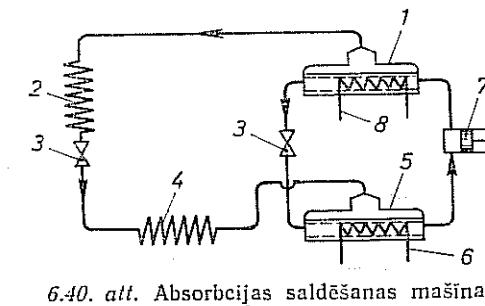
Generatorā šķidumu sasilda ar karstu ūdeni, tvaiku vai gāzes liesmu, tā rezultātā litija bromīds no šķiduma iztvaiko. Pēc tam kompresors ūdeni pārsūknē uz absorberu. Absorberā spiediens ir daudz zemāks nekā generatorā, un tādēļ litija bromīds, kas izplūdis pa to laiku cauri kondensatoram, atdodams ūdeni, un cauri iztvaikotājam, atņemdam ūdeni apkārtējai videi, absorbējas. Absorbējoties tiek atņemts ūdenis apkārtējai videi.

Absorbcijas mašīnas lieto tad, ja ir pieejams lēts ūdena avots — tvaiks ar spiedienu $0,7 \text{ kg/cm}^2$ vai lielāku, karsts ūdens ar 75°C vai augstāku temperatūru no termoelektrocentrāles, lēta gāze. Absorbcijas mašīnās ražotais aukstums ir 5...6 reizes lētāks nekā kompresijas mašīnās iegūtais aukstums, jo vasarā termoelektrocentrāles karsto ūdeni un tvaiku nav kur izmantot. Absorbcijas mašīnas pagaidām izmanto maz, jo litija bromīds izraisa pāatrinātu tērauda koroziju, tādēļ visas detaļas un caurules jāizgatavo no deficitiem krāsainajiem metāliem.

Kompresijas mašīnās var iegūt jebkuru zemu temperatūru, bet absorbcijas un tvaika ežekcijas mašīnās — ne zemāku par 0°C (praktiski $+4^\circ\text{C}$).

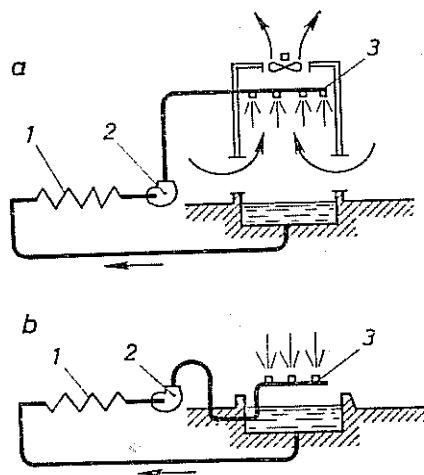
Absorbcijas mašīnas sauc arī par ūdena sūkņiem, jo ar tām var atdzesēt ūdeni vai gaisu, patēriņot ūdeni. Ziemā šīs mašīnas var ražot karstu ūdeni apkures, ventilācijas vai gaisa kondicionēšanas vajadzībām: karsto ūdeni saņem no kondensatora, bet iztvaikotāju silda ar kanalizācijas ūdeni, pazeminot tā temperatūru no $20...25^\circ\text{C}$ līdz $5...10^\circ\text{C}$.

Visu saldēšanas mašīnu kondensatori un absorbcijas mašīnu absorberi jādzesē ar ūdeni vai atmosfēras gaisu. Gaisam ir



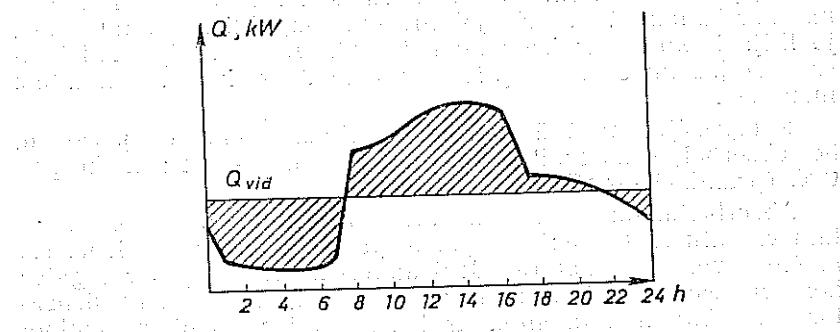
6.40. att. Absorbcijas saldēšanas mašīnas shēma:

1 — generators; 2 — kondensators; 3 — regulējošs ventils; 4 — iztvaikotājs; 5 — absorbers; 6 — karstā ūdens pievads; 7 — sūknis; 8 — dzesējoša ūdens pievads.



6.41. att. Saldēšanas mašīnu kondensatoru dzesēšanas shēma:
a — rasinātavā; b — izsmidzināšanas baseinā; 1 — kondensators; 2 — cirkulācijas sūknis; 3 — sprauslas ūdens izsmidzināšanai.

Daudzi objekti, kuros ierīko gaisa kondicionēšanas sistēmas, strādā tikai daļu diennakts, piemēram, rūpniecas strādā vienā vai divās maiņās. Lai samazinātu saldēšanas mašīnu maksimālo jaudu, ierīko ūdens akumulatorus. Saldēšanas mašīnas strādā visu diennakti, naktī atdzesējot ūdeni tvertnēs, no ku-



6.42. att. Ūdens akumulatora aukstuma patēriņš diennakts laikā:
Q — saldēšanas mašīnas jauda, kW;
Qvid — saldēšanas mašīnas jauda, kW.

mazs īpatnējais siltums un siltumatdeves koeficients, tādēļ ar gaisu dzesējamo kondensatoru virsmai jābūt joti lielai un tos lieto tikai nelielas jaudas saldēšanas mašīnās, kā arī gadījumos, kad nav pieejams ūdens.

Ūdeni kondensatoru dzesēšanai var nemt no upēni, ezeriem vai gruntsūdeņu akām, jo tam nav jābūt ar dzeramā ūdens kvalitati un arī tā temperatūrai nav būtiskas nozīmes. Pēc lietošanas šo ūdeni ievada atpakaļ upē, ezerā vai arī kanalizācijā.

Ja tuvumā nav šādu dzesējošā ūdens krajumu, tad ierīko rasinātavas vai izsmidzināšanas baseinus (6.41. att.). Saskaroties ar gaisu, daļa ūdens iztvaiko un atņem siltumu tai ūdens daļai, kas atgriežas kondensatorā.

rām auksto ūdeni nem periodos, kad saldēšanas mašīnu jauda nav pietiekama. 6.42. attēlā parādīts aukstuma patēriņš diennakti; iesvītroto laukumu summai virs un zem horizontāles Q_{vid} jābūt vienādai.

6.8. VENTILĀCIJAS UN GAISA KONDICIONĒŠANAS SISTĒMU KONSTRUKTĪVĀS IZVEIDOJUMS

6.8.1. Gaisa vadi. Ventilācijas kameras

Gaisa vadi un kanāli jāprojektē tā, lai to garums un metāla patēriņš to izgatavošanai būtu minimāls.

Dzīvojamās un sabiedriskajās ēkās gaisa kanālus mūrē kapitālajās sienās no kieģeļiem vai veido no plātnēm.

Kapitālajās sienās iebūvēto kanālu izmēri

	$\frac{1}{2} \times \frac{1}{2}$	$\frac{1}{2} \times 1$	1×1	$1 \times \frac{1}{2}$
Kieģelos	$\frac{1}{2} \times \frac{1}{2}$	$\frac{1}{2} \times 1$	1×1	$1 \times \frac{1}{2}$
Milimetros	140×140	140×270	270×270	270×410
Kieģelos	1×2	$1\frac{1}{2} \times 1\frac{1}{2}$	$1\frac{1}{2} \times 2$	$1\frac{1}{2} \times 2\frac{1}{2}$
Milimetros	270×530	410×410	410×530	410×650

Minimālais sieniņas biezums starp diviem noplūdes gaisa kanāliem ir 120 mm, bet starp noplūdes un pieplūdes gaisa kanāliem — 250 mm. Kanālu nedrīkst būt tuvāk kā 380 mm no durvju ailām. Kanālu iekšējai virsmai jābūt gludai.

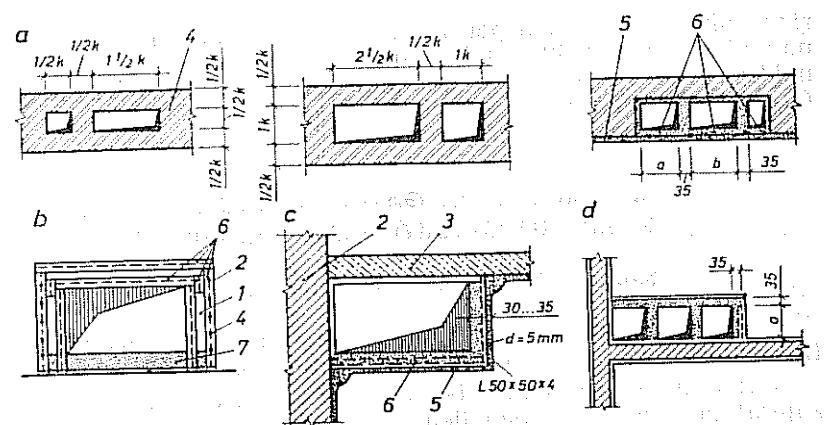
6.43. attēlā parādītas dažas no plāksnēm veidotās ventilācijas kanālu konstrukcijas.

Paneļu ēkās lieto betona ventilācijas blokus (6.44. att.) ar slīpiem apaļa šķērsgriezuma gaisa kanāliem.

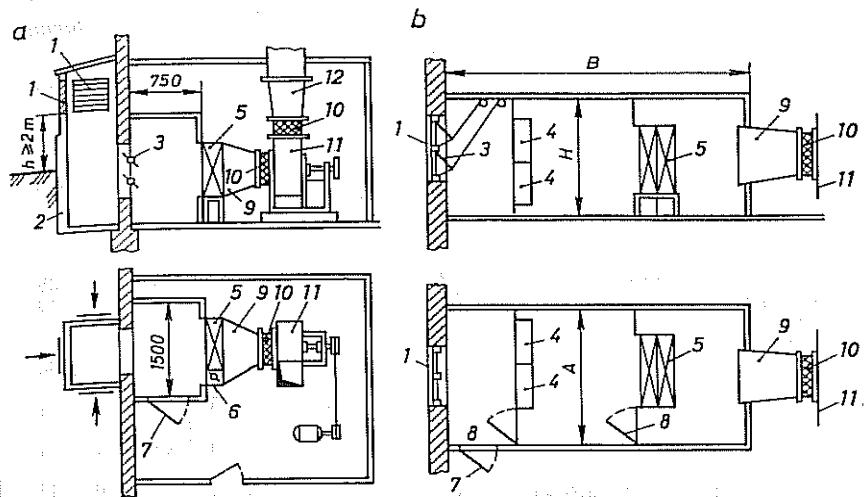
Rūpniecības un lauksaimniecības ēkās lieto apaļa vai taisnstūrveida šķērsgriezuma metāla vadus. Apaļa šķērsgriezuma vadiem patērē mazāk metāla, un tos izgatavo sērijveidā.

Taisnstūrveida vadus lieto gadījumos, kad to prasa telpas interjers. Tos vēlamīs izgatavot no skārda standartloksnēm, izvēloties tādus izmērus, lai nerastos atgriezumi.

Ja pa noplūdes gaisa vadiem transportē kīmiski aktīvas gāzes un tvaikus, tad vadus izgatavo no nerūsējošā tērauda, viniplasta vai keramikas.

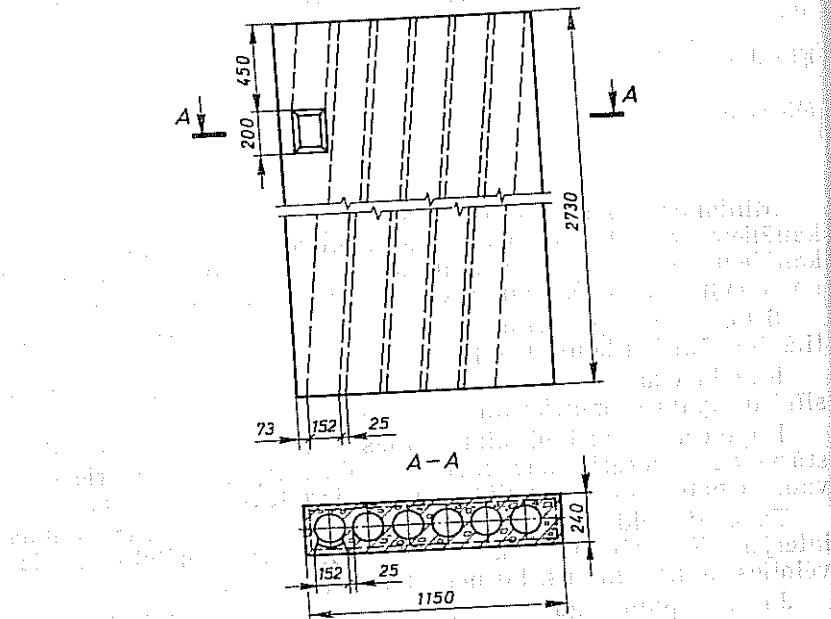


6.43. att. Ventilācijas kanālu konstrukcijas:
 a — kiegelu sienās; b — bēriņos novietots horizontāls kanāls; c, d — vertikāli vai
 horizontāli kanāli pie telpu iekšējām sienām; 1 — gaisa kārtā; 2 — ārsiena; 3 —
 dzelzbetona pārsegde; 4 — kiegelu siena; 5 — apmetums; 6 — kanālu sienu materiāla
 plātnes; 7 — gipša pildījums.



6.45. att. Gaisa pieplūdes kamera:

a — ar gaisa pieplūdes šahtu; b — ar gaisa pieplūdi caur sienu; 1 — žalūzijas
 restes; 2 — gaisa pieplūdes saņeta; 3 — vārsts; 4 — filtrs; 5 — kalorifiers; 6 —
 opejas vārsts; 7 — durvis; 8 — durvis-vārsts; 9 — konfuzors; 10 — elastīgs posms;
 11 — ventilators; 12 — difuzors.



6.44. att. Dzelzbetona ventilācijas bloks.

Pieplūdes ventilācijas kameras ir izdevīgi novietot pagrabā,
 bet noplūdes kameras — bēriņos. Vienā kamerā nedrīkst ap-
 vienot noplūdes un pieplūdes ventilatorus. Pieplūdes kameras
 vēlams novietot pie ārsienām (6.45. att.).

Plānojot ventilācijas kameras, jāparedz iekārtu demontāžas
 iespēja. Ejū un durvju izmēriem jābūt tik lieliem, lai atseviš-
 kus agregātus varētu iznest vismaz izjauktā veidā. Ja iekārtas
 ir ļoti lielas, jāparedz montāžas atvērumi sienās.

6.8.2. Čiņa ar troksni un vibrācijām

Ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmās galvenais
 troksnā avots ir ventilators. Tā radītais troksnis zināmā mērā
 noslāpst, izejot cauri gaisa vadīm un pieplūdes restītēm. Ja
 troksnā līmenis tomēr vēl pārsniedz normu, tad nepieciešams
 pieplūdes gaisa vadīs uzstādīt speciālus troksnā slāpētājus
 vai arī izvēlēties ventilatoru ar mazāku troksni.

Troksnā līmenis decibelos (dB) ir normēts atsevišķi 8 da-
 žādām frekvencēm, kas atbilst dzirdamo skāpu 8 oktāvām
 (6.2. tab.).

6.2. tabula

Trokšņa līmeņu normas

Telpas tips	Trokšņa līmenis, dB, ja skāpes frekvence, Hz, ir								
	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	
Dzīvojamās istabas, klasses skolas, auditorijas, poliklīnikas, guļamistabas bērnudārzos	60	48	40	34	30	27	25	23	
Viesnīcas, kopmītnes	63	52	45	39	35	32	30	28	
Bibliotēkas, teātri, kinozāles, slimnīcas, sanatorijas, koncertzāles	55	44	35	29	25	22	30	18	
Skaitļošanas centri, laboratorijas, kabineti	67	57	49	44	40	37	35	33	
Kafejnīcas, vadibas pultis, teātra vestibili, foajē, restorāni	71	61	54	49	45	42	40	38	
Kantoru telpas, rūpniecību telpas ar klusu tehnoloģiju	75	66	59	54	50	47	45	44	
Rūpniecību telpas, kur strādājošiem nav nepieciešams sarunāties	79	70	63	58	55	52	50	49	
Maksimāli pieļaujamais troksnis rūpniecību cechos	95	87	82	78	75	73	71	69	

Ventilatora radīto troksni aprēķina atsevišķi katrai frekvencēi.

Daļu trokšņa slāpē pati telpa, kurā tas ieplūst caur pieplūdes vai noplūdes restitēm. Telpas slāpējošais efekts ir šāds:

Telpas tilpums, m ³	100	500	1000	5000
Trokšņu slāpēšanas efekts, dB	9	13,8	15,7	20

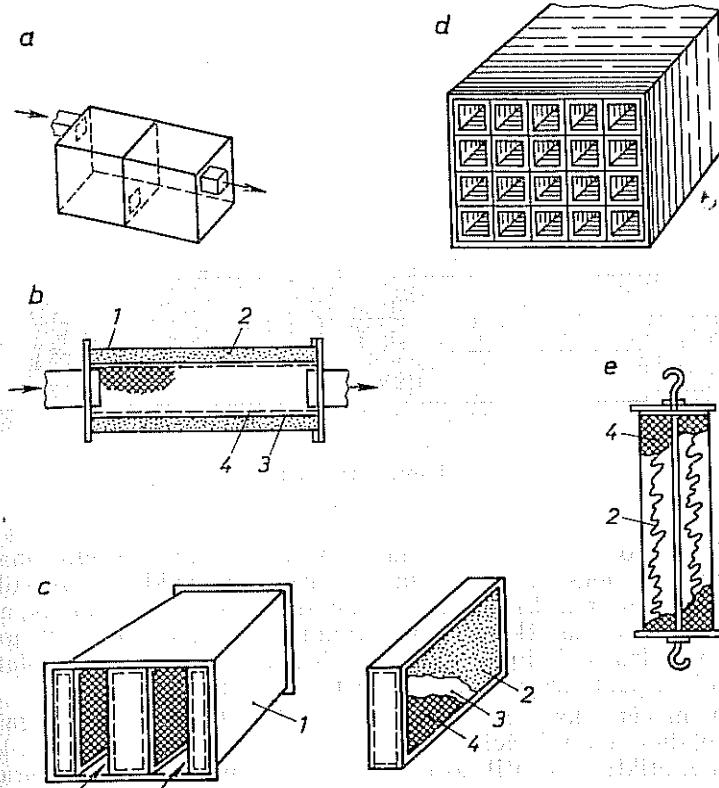
Gaisa vadu slāpējošais efekts atkarīgs no to materiāla un izmēriem. Tā, piemēram, taisnā gaisa vadā viena diametra garumā slāpētais troksnis, dB, dots 6.3. tabulā.

6.3. tabula

Taisna gaisa vada troksni slāpējošais efekts

Gaisa vada materiāls	Vienu diametra garumā slāpētais troksnis, dB, ja frekvence, Hz, ir								
	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	
Betons, ķieģeli	0,04	0,09	0,11	0,15	0,18	0,22	0,27	0,32	
Skārds	0,01	0,01	0,02	0,02	0,03	0,04	0,05	0,05	

Sīkākas ziņas par trokšņa slāpēšanas efektivitāti gaisa vadu pagriezienos, sazarojumos un pieplūdes restitēs var atrast speciālajā literatūrā.

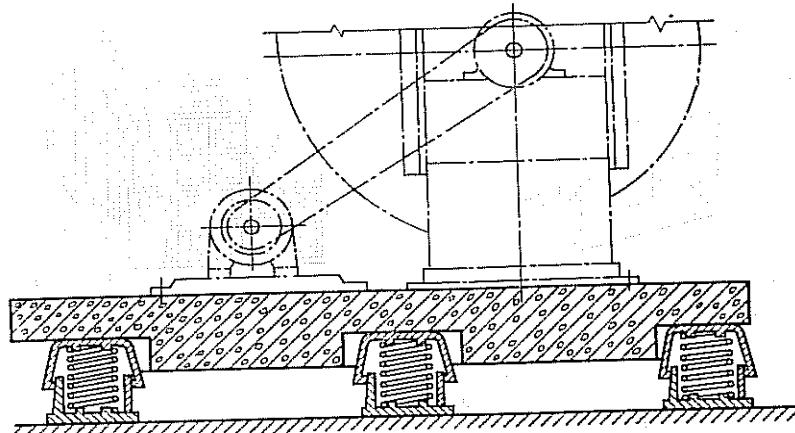


6.46. att. Trokšņa slāpētāju konstrukcijas:
a — kameras; b — cauruļveidīgais; c — plāksnē; d — šūnu; e — cilindriskais;
1 — skārda apvalks; 2 — troksni slāpējošs materiāls;
3 — audums; 4 — metāla sietis.

Ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmās lieto trokšņa slāpēšanas kameras, cauruļveidīgos, plāksnē, šūnu un cilindriskos slāpētājus (6.46. att.).

Trokšņa slāpēšanas kamerā gaisa ieplūdes un noplūdes atvērumi novietoti pa diagonāli un troksni slāpē visa kameras iekšējā virsma, ko noklāj ar troksni absorbējošu materiālu.

Cauruļveidīgos slāpētājus ievieto gaisa vados ar šķērsgriezumu līdz 0,5 m², plāksnē un šūnu slāpētājus — gaisa vados ar šķērsgriezumu 0,5...4 m², bet cilindriskos slāpētājus pakāriņa gaisa plūsmā kanālos, kuru šķērsgriezums pārsniedz 4 m².



6.47. att. Ventilators uz vibroizolatoriem.

Viens no visefektīvākajiem troksni absorbējošiem materiāliem ir supersmalkās stikla šķiedras, kas aplātās ar stikla ūdeņu. Lieto arī mazāk efektīvus, bet lētākus materiālus: kaprona šķiedru atkritumus, smalku ($5 \dots 12 \mu\text{m}$) stikla šķiedru, kokvilnas vati un minerālvarti. Troksnis izplatās pa vadiem neatkarīgi no gaisa kustības virziena.

Jāņem vērā, ka troksnis var izplatīties ēkā ne tikai pa gaisa vadiem, bet arī vibrāciju veidā caur ēkas konstrukcijām. Lai vadiem, ventilatorus uzstāda uz vibroizolatoriem tas nenotiktu, ventilatorus uzstāda uz vibroizolatoriem (6.47. att.) un savieno ar gaisa vadiem, izmantojot elastīgas starplikas. Dažreiz nepieciešams ventilācijas kameras sienas un griešust pārkāt ar speciālu troksni absorbējošu materiālu.

6.8.3. Saules starojuma ietekmes samazināšana

Saules starojums ievērojami palielina siltuma izdalījumus moderno ēku telpās un līdz ar to paaugstina kapitālieguldījumus un ekspluatācijas izdevumus, kas saistīti ar ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmām.

Kā zināms, gaišas krāsas labāk atstaro starojumu. Tādēļ jumtus velāmis pārkāt ar gaišu materiālu; gaiši, pelēki un sarkani jumti uztver par 20% mazāk, bet balti vai alumīnija jumta segumi — par 45% mazāk saules starojuma nekā melni jumti. Jāievēro, ka šie skaitļi derīgi aprēķiniem tikai tad, ja pieņem, ka jumtus regulāri tira.

Jumtus var pasargāt no saules starojuma, atdzesējot tos ar ūdeņi. Ja uz horizontāla jumta uzlej ūdeni 25 mm biezā slāni, tad saules starojuma ietekme caur jumtu samazinās apmēram 2,8 reizes, bet, ja uzlej ūdeni 150 mm biezā slāni, — 6 reizes. Ūdens pastāvīgi jāmaiņa, lai tajā nesāktu vairoties sīkbūtnes. Daļa ūdens iztvaiko, piemēram, diennaktī mūsu republikā no 1 m^2 iztvaiko apmēram 6...7 l ūdens. Slīpos jumtus un siltumnīcu slīpās stikla sienas dzesē, izsmidzinot ūdeni no perforētām caurulem; ūdens tek uz leju plānā kārtinā un samazina saules starojuma ietekmi apmēram 3,4 reizes. Sādu ūdensapgādes sistēmu ierīkošana un jumtu pastiprināta hidroizolācija ir saistīta ar papildu izbūves un ekspluatācijas izdevumiem, tādēļ to lietderība ir tehniski un ekonomiski jāpamatot.

Sienas ar lielām stiklotām virsmām jāorientē pret ziemējiem vai dienvidiem. Visvairāk saules starojuma ieplūst no austrumiem, dienvida austrumiem un dienvidrietumiem.

Logu pasargāšanai no saules starojuma lieto vairākus pārēmienus.

Virs logiem stikla aizēnošanai uzstāda jumtiņus no plānām metāla vai plastmasas plāksnēm. Tie mūsu republikā nav efektīvi, jo saule lielāko dienas daļu atrodas samērā zemu, tādēļ jumtiņiem jābūt ļoti platiem. Jumtiņus plaši lieto dienvidu zemes, kur tie samazina saules starojumu caur logiem par 80%.

Labus rezultātus dod logu žalūzijas: horizontālās žalūzijas dienvidu virzienā un vertikālās žalūzijas uz austrumiem un rietumiem. Ja žalūzijas ir grozāmas (to pagriešanu var automātizēt), tad izdodas samazināt saules starojuma ietekmi pat par 85%.

Efektīvi ir saules starojumu aizturoši speciālie stikli, kuru virsma klāta ar ļoti plānu metāla kārtiņu. Tie samazina starojuma ietekmi par 50...60%.

Gaiši aizkari no neblīva auduma samazina saules starojuma ietekmi par 35%, no vidēji blīva auduma — par 45%, bet no blīva auduma — par 55%.

Latvijā ļoti populāras ir metalizētās polietilēna plēves, kurās pielimē vai vienkārši piekar iekšpusē pie stikliem. Tās samazina starojuma ietekmi par 20...30%, tomēr pret šo plēvju lietošanu var iebilst arhitekti: ja tās nav visos logos, tiek bojāts fasādes izskats.

Stikloto virsmu platības samazināšana ir visefektīvākais pasaikums saules starojuma ietekmes samazināšanai. Stiklotas virsmas ir kā piešķirt ēkai modernu izskatu, bet iedzīvotāju individuālie pasaikumi cīņā ar saules starojumu var pilnīgi saņemt fasādes kopskatu.

6.9. VENTILĀCIJAS UN GAISA KONDICIONEŠANAS SISTĒMU PĀRBAUDE UN APKALPOŠANA

Būvorganizācija, montāžas darbus beidzot, pārbauda, vai visi ventilatori griežas pareizā virzienā un vai gaiss ieplūst no plūdes sistēmas un izplūst no pieplūdes sistēmām projekta paredzētajās vietās. Nododot objektu ekspluatācijā, parasta prasība ir, lai visas sistēmas būtu 6...8 stundas nepārtraukti darbojušās.

Pēc tam sistēmas jānoregulē, un šo darbu parasti veic specializētas organizācijas.

Apkalpojošam personālam regulāri jāpārbauda sistēmu darbība un to efektivitāte visā ekspluatācijas periodā, pēc vajadzības izpildot papildu regulēšanu.

Galvenais regulēšanas darbu mērķis ir sasniegt projektā uzrādīto gaissa plūsmas lielumu gan atsevišķos sistēmas elementos (katrā gaissa vadu posmā, katrā pieplūdes un noplūdes restītē, vietējā nosuce, pieplūdes un noplūdes šaltā), gan arī katrā sistēmā kopumā.

Dabiskās ventilācijas sistēmas visērtāk regulēt, kad ārā gaissa temperatūra ir +5°C, jo šāda temperatūra ir pieņemta aprēķinos. Kanālu sistēmas vairākstāvu ēkās regulē, pieverot restītes vai uzstādot kanālu diafragmas vispirms augšējos stāvos un pēc tam pakāpeniski zemākajos stāvos. Sistēma ir noregulēta, ja tā visā telpās nodrošina projektā uzrādīto gaissa apmaiņas biežumu, kad ārā gaissa temperatūra ir +5°C.

Mehānisko sistēmu regulēšana ir sarežģītāka: tām vispirms jānoregulē pareizs ventilatora ražīgums un spiediens, pēc tam pareizs gaissa sadalījums pa dažkārt stipri sazaroto gaissa vadu tīklu. Lai to veiktu, pirms vai pēc ventilatora un visos gaissa vadu atzarojumos uzstāda droseles vai maināmas diafragmas.

Ventilatora ražīgumu un spiedienu var regulēt, mainot tā rotora griešanās frekvenci. Pastāv šādas sakarības:

$$\frac{L_1}{L_2} = \frac{n_1}{n_2}; \quad \frac{p_1}{p_2} = \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2;$$

$$\frac{N_1}{N_2} = \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^3$$

kur L_1, L_2 — ventilatora ražīgums atbilstoši rotora griešanās frekvencēm, m^3/h ;

p_1, p_2 — ventilatora radītais spiediens atbilstoši rotora griešanās frekvencēm, kg/m^2 ;

N_1, N_2 — ventilatora piedziņai patēriktā jauda atbilstoši rotora griešanās frekvencēm, kW ;

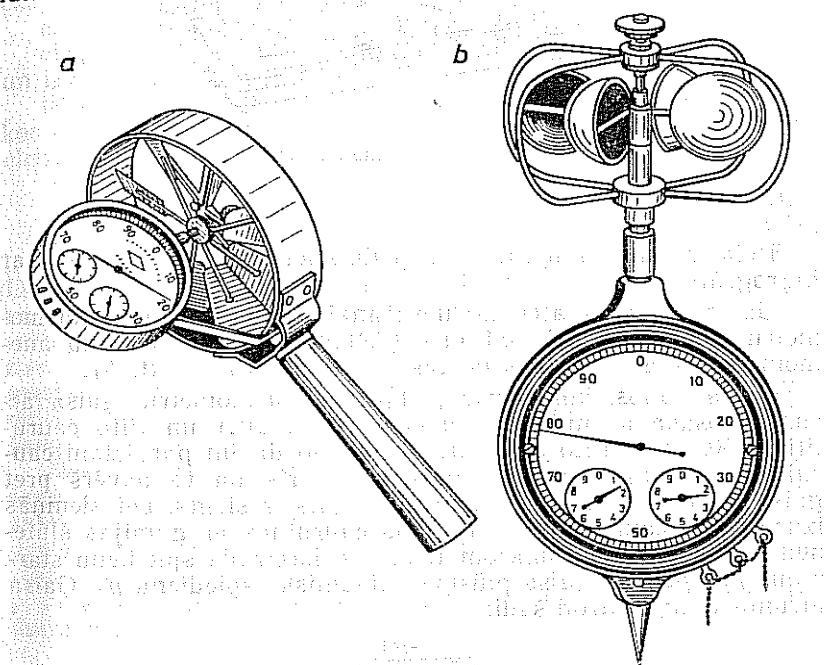
n_1, n_2 — rotora griešanās frekvences, min^{-1} .

Gaisa vadu tīklu sāk regulēt no atzarojumiem, kas atrodas tuvāk ventilatoram, pakāpeniski pārejot uz tālākajiem atzarojumiem.

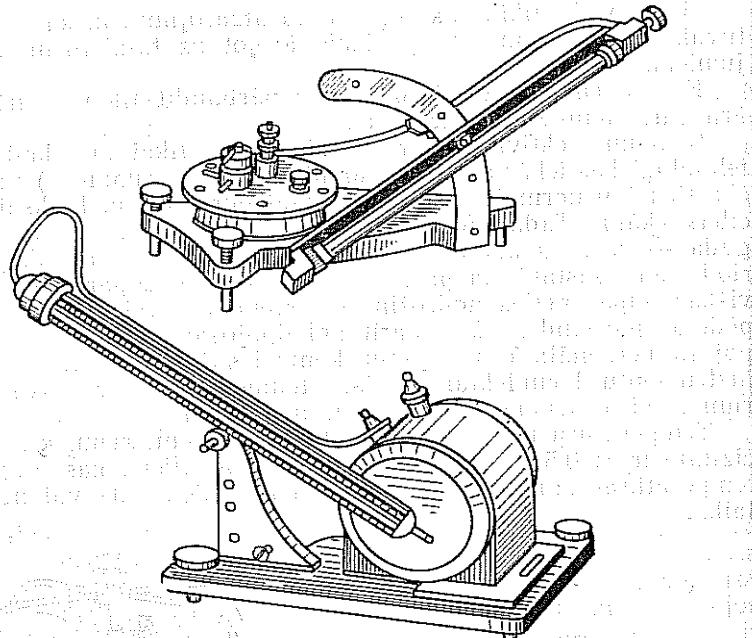
Kaloriferu pareizu darbību var pārbaudīt tikai ziemā, kad ārā gaissa temperatūra ir zema.

Sistēmu efektivitāti var galīgi noteikt tikai tad, kad visas tehnoloģiskās iekārtas strādā ar pilnu jaudu (rūpnīcās) vai kad ēka tiek jau normāli ekspluatēta (sabiedriskās un lauksaimniecības ēkās). Tāda efektivitātes pārbaude jāveic divas reizes gadā — vasaras karstākajās dienās un ziemas aukstākajā periodā. Ja konstatē, ka projektā uzrādītie gaissa parametri atsevišķās telpās netiek nodrošināti, sistēmas vēlreiz jāregulē. Šīs pēdējās pārbaudes var izdarīt apkalpojošais personāls. Apkalpojošā personāla rīcībā jābūt kontroles instrumentu un mērinstrumentu komplektam gaissa temperatūras, relativā mitruma, gaissa ātruma un daudzuma mērišanai.

Temperatūru mēra ar dzīvsudraba termometriem, kuru precīzitāte ir 1; 0,5 un 0,2°C, vai ar termogrāfiem, kas pieraksta temperatūras izmaiņas uz papīra lentes diennakts vai nedēļas laikā.



6.48. att. Anemometri:
a — spārniņu; b — kausiņu.



6.49. att. Mikromanometri.

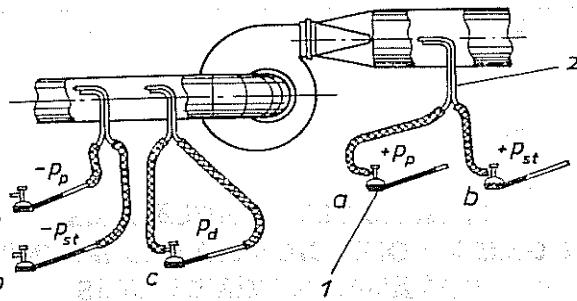
Relatīvo mitrumu mēra ar psihrometriem vai pieraksta ar higrogrāfu.

Gaisa plūsmas ātruma mērišanai lieto spārniņu anemometru ar ātrumu $0,5 \dots 1 \text{ m/s}$ (6.48. att. a) un kausiņu anemometru ar ātrumu, kas lielāks par 1 m/s (6.48. att. b).

Gaisa vados, kur nevar piekļūt ar anemometru, gaisa ātrumu nosaka ar mikromanometru (6.49. att.) un Pito caurulīti (6.50. att.). Pito caurulīte sastāv no divām paralēlām caurulītēm: vienas caurulītes gals ir atvērts un to paverš pret gaisa plūsmu (p_p), otrs caurulītes gals ir slēgts, bet sieniņās izurbti sīki caurumiņi (p_{st}). Abas caurulītes ar gumijas šķūtēnēm pievienotas pie mikromanometra, kas rāda spiedienu starpību ($p_p - p_{st}$) — gaisa plūsmas dinamisko spiedienu p_d . Gaisa ātrumu v , m/s , atrod šādi:

$$v = \frac{2p_d}{\rho},$$

kur ρ — gaisa blīvums, kg/m^3 .



6.50. att. Pito caurulītes pievienojuma shēmas:

a — pilnā spiediena p_p mērišanai; b — statiskā spiediena p_{st} mērišanai; c — dinamiskā spiediena p_d mērišanai; 1 — mikromanometrs; 2 — Pito caurulīte.

Katrai sistēmai nepieciešami šādi dokumenti:

techniskā pase, ko sastāda būvorganizācijā, nododot sistēmu ekspluatācijā;

ekspluatācijas instrukcija, ko izstrādā apkalpes dienests; ekspluatācijas žurnāls, kur katru dienu atzīmē ieslēgšanas un izslēgšanas laiku, avāriju gadījumus u. tml.; tehniskās apkalpes žurnāls, kur fiksē izpildītos profilaktiskos remontus, kustīgo daļu eļlošanu, filtru nomaiņu, atsevišķu elementu tīrīšanu u. tml., drošības tehnikas instrukcija.

Sistēmas darbojas labi tikai tad, ja tās piemācīgi apkalpo.

Apkalpojošā personāla skaits un apkalpes dienesta sastāvs ir atkarīgs no sistēmu skaita un to komplikācības dotajā ēkā. Lielu rūpniecību apkalpes dienestā strādā pat līdz 100 cilvēku, un to vada kvalificēts inženieris. Turpretī tādās ēkās kā kinoteātris, restorāns vai skola, kur ir salīdzinoši nedaudz sistēmu, nav nepieciešams pat viens cilvēks. Tad tuvu novietoto ēku grupām veido apkalpes dienestus, kas periodiski apstaigā savus objektus un uzrauga tajos ventilācijas un gaisai kondicionēšanas sistēmas.

Moderno mērinstrumentu un regulējošās aparātūras lietošana un datoru izmantošana dod plašas iespējas optimizēt un automatizēt gaisa apstrādes procesus. Modernu ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmu vadības metožu lietošana samazina energijas patēriņu par $30 \dots 40\%$. Sīkākas ziņas par to praktisko lietošanu var atrast RTU habilitētā inženierzinātnu doktora E. Dzelzīša darbos.

7. APKURES, VENTILĀCIJAS UN GAISA KONDICIONĒŠANAS ĪPATNĪBAS DAŽĀDAS NOZĪMES ĒKĀS

7.1. AUGSTCELTNES

Augstceltnes pa vertikāli parasti sadala zonās. Starp noteiktā augstuma zonām ierīko tehniskos stāvus. Ūdens apkures sistēmās zonu augstumu reglamentē pieļaujamais spiediens zemāk novietotajos sildķermenēs un iespējas izvietot tehniskajos stāvos iekārtas un komunikācijas.

Atkarībā no pieļaujamā darba spiediena dažāda tipa sildķermenēs un armatūrā zonas augstums (ar nelielu rezervi) nedrīkst pārsniegt 55 m, ja lieto čuguna vai tērauda radiatorus, un tas nedrīkst būt lielāks par 90 m, ja sildķermenē ir no tērauda caurulēm.

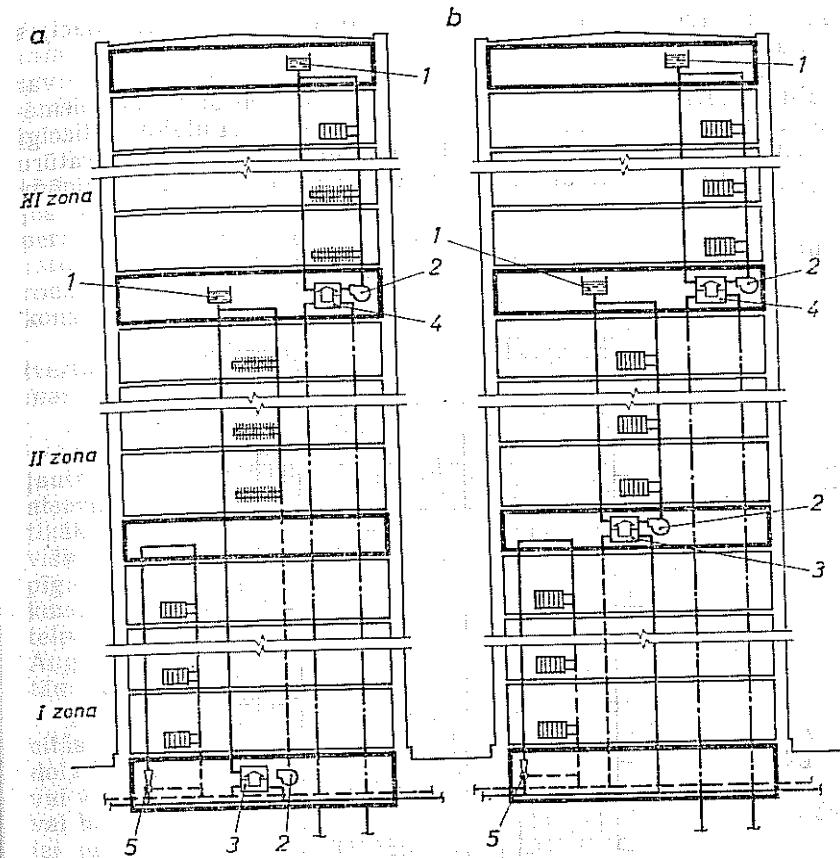
Vienas zonas robežas ūdens apkures sistēmu ar ūdens siltumapgādes sistēmu veido pēc neatkarīgas shēmas (7.1. att.). Tā nav hidrauliski saistīta ar ārējiem siltumtūklkiem un pārējām apkures sistēmām. Tādā sistēmā ir atsevišķs siltumapmaiņas aparāts, sūknis un izplešanās tvertne.

Zonu skaits un atsevišķu zonu augstums ir atkarīgs no siltummezglā iekārtās pieļaujamā spiediena.

Ūdens-ūdens siltumapmaiņas aparāti un sūknī, kurus izgatavo pēc speciāla pasūtījuma, ir aprēķināti darba spiedienam 1,6 MPa. Tas nozīmē, ka ēkai ar ūdens-ūdens apkuri augstums nedrīkst pārsniegt 150...160 m. Sādā ēkā ierīko divas 75...80 m augstas vai trīs 50...55 m augstas zonālās apkures sistēmas.

Ēkās, kuru augstums ir 160...250 m, lieto kombinēto apkuri: līdz 160 m augstumam ierīko ūdens-ūdens apkures sistēmas, bet zonā virs 160 m paredz tvaika-ūdens apkuri. Siltumnesēju — tvaiku, kuram ir mazs hidrostatiskais spiediens, padod uz tehnisko stāvu zem augšējās zonas, kur izvieto siltummezglu. Seit uzstāda tvaika-ūdens siltumapmaiņas aparātu un cirkulācijas sūknī (7.1. att.).

Ēkās ar augstumu virs 250 m jāparedz vairākas tvaika-ūdens apkures zonas. Var lietot arī ūdens apkures sistēmas



7.1. att. Augstceltnes apkures principiāla shēma:

I, II — zona ar ūdens-ūdens apkures sistēmu; III — zona ar tvaika-ūdens apkures sistēmu; 1 — izplešanās tvertnes; 2 — cirkulācijas sūknī; 3 — ūdens-ūdens siltumapmaiņas aparāts; 4 — tvaika-ūdens siltumapmaiņas aparāts; 5 — elevators.

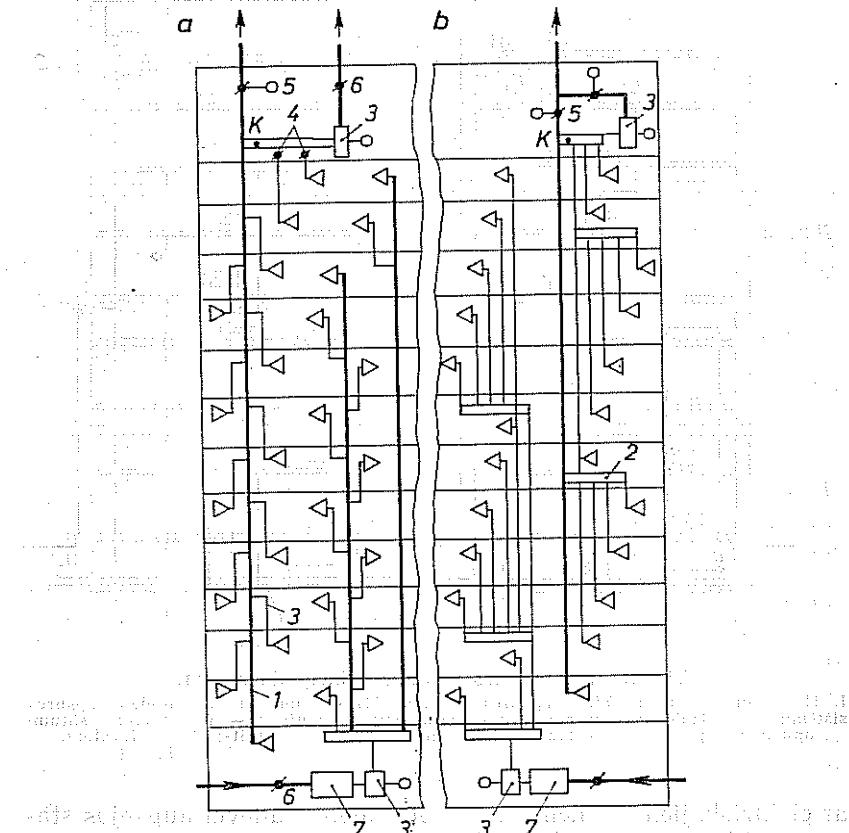
ar elektriskajiem katliem. Atgaisota ūdens padevei augšējos stāvos uzstāda augsta spiediena sūkņus.

Dabiskās cirkulācijas ūdens apkures sistēmu priekšrocība, ka tajās nav sūkņu radītā trokšņa un vibrāciju, paplašina to lietošanu, piemēram, ēkās, kur notiek precīzi mērijumi. Dabisko cirkulāciju izdevīgi lietot, kad jāapsilda augstceltnu augšējo stāvu (piemēram, tehniskā stāva) atsevišķas telpas.

Aprakstītā kompleksa izmaksas ir ievērojamī augstākas nekā parastai ūdens apkures sistēmai. Lai samazinātu izmaksas

un vienkāršotu sistēmu, var veidot to ar zonāliem cirkulācijas sūkniem.

Augstceltnu zonālās apkures sistēmu zonas robežas var dalīt atkarībā no telpu orientācijas pēc debespusēm (piemēram, ziemeļu un austrumu), automātiski regulējot attiecīgi orientētās telpās padodamā siltumnesēja (ūdens) temperatūru pēc programmas atkarībā no āra gaisa temperatūras izmaiņām.



7.2. atti. Daudzstāvu ēkas pieplūdes-noplūdes mehāniskās ventilācijas shēma:
a — sistēma ar vertikāliem kolektoriem; b — sistēma ar horizontāliem kolektoriem; 1 — vertikālais kolektors; 2 — horizontālais kolektors; 3 — ventilators; 4 — pašaizverotie gaisa vārsti (ugunsdzēsības vārsti); 5 — vārsti, kas automātiski atveras, apstājoties ventilatoram un temperatūrai punktā K sasniedzot 50°C ; 6 — gaisa vārsti; 7 — gaisa pieplūdes kamera vai kondīcioņātājs.

Tajā pašā laikā apkures sistēmas daļai, kura apsilda, piemēram, uz dienvidiem un rietumiem orientētās telpas, dotā programma paredz siltumnesēja temperatūras papildu regulēšanu gadījumiem, kad insolācijas dēļ paaugstinās telpu gaisa temperatūra.

Apkures sistēmu siltumatdeves regulēšanu atkarībā no orientācijas pret debespusēm lieto arī bargos klimatiskajos apstākļos. Tā, piemēram, polārajos apgabalos, kur āra gaisa temperatūra sasniedz -65°C ar diennakts svārstībām $25 \dots 30^{\circ}\text{C}$ (stipri vēji un sniegputeņi izraisa infiltrāciju un eksfiltrāciju), rodas lielas atšķirības starp dažādi orientētu norobežojošo konstrukciju siltuma zudumiem.

Katrā zonālās apkures sistēmas zonā jāuzstāda izplešanās tvertne ar elektrisko signalizāciju un izpildmehānismiem sistēmas papildināšanai ar ūdeni.

Augstceltnu iekšējo sienu izmēri nelauj sienās izvietot atsevišķu telpu vertikālos ventilācijas kanālus. Tāpēc ir atļauts veidot maģistrālus vertikālos kanālus, kuriem pievieno atsevišķu telpu kanālus, vai arī apvienot katru 4—6 stāvu vertikālos kanālus ar horizontālu kolektoru, kuru pievieno atsevišķam vertikālajam maģistrālajam vadam vai visu stāvu kopīgam maģistrālajam vadam (6.20. att.). Ugunsdrošības noteikumi aizliez horizontālos kolektorus izvietot koridoros, kāpnu telpās un citās telpās, kuras var izmantot cilvēku evakuācijai. Augstceltnēs virs vertikālajiem maģistrālajiem vadiem (šahtam) uzstāda deflektorus.

Mūsdienu daudzstāvu administratīvajās ēkās, viesnīcās un citās ēkās jāierīko mehāniskā ventilācija, kura var būt veidota kā gaisa kondicionēšanas sistēma. Gaisa pieplūdes iekārtu vai kondicionētāju uzstāda tehniskajā pagrabā, pirmajā stāvā vai bēriņos, kur ievieto arī gaisa noplūdes iekārtu. Gaisa sadalei par stāviem un telpām un tā nosūcei ierīko gaisa vadus, kurus pievieno vertikālajiem un horizontālajiem kolektoriem (7.2. att.).

No ugunsdrošības viedokļa gaisa noplūdes ventilācijas sistēmā jāierīko attiecīgi gaisa vārsti. Apstājoties ventilatoram un gaisa temperatūrai šahta sasniedzot 50°C , jāaizveras vārsti 4 un jāaatveras vārstam 5.

7.2. LAUKSAIMNIECĪBAS RĀZOTNES

Lauksaimniecības ēku un būvju apkures sistēmas principiāli neatšķiras no rūpniecības un sabiedrisko ēku apkures sistēmām. Tomēr sakarā ar arhitektoniskām un celtniecības iepatnībām un telpu mikroklimatu racionālās apkures iekārtas izvēlē jāņem vērā rinda specifisku faktoru.

Eiropas vidējās klimatiskās joslas apstākļos mājputni un lopi ir jāaizsargā pret aukstumu, sniegu, lietu un veju apmēram 6 mēnešus gadā, turot tos slēgtās telpās. Dzīvnieku organismā notiekošu fizioloģisko procesu rezultātā telpās, kurās tie uzturas, izdalās ievērojams siltuma, mitruma un ogļskābās gāzes daudzums, kas savukārt atkarīgs no telpu gaisa mitruma un temperatūras. Telpu mikroklimatu nosaka ārējo norobežojošo konstrukciju siltumtehniskās īpašības, dzīvnieku skaits, suga, vecums un citi faktori.

Krāsns apkuri lieto tikai mazām telpām. Tās ekspluatācija ir darbietilpīga un ugunsnedroša; ar krāsns apkuri grūti nodrošināt telpā vienmērīgu temperatūru; starp kuršanas reizēm rodas temperatūras svārstības.

Ūdens un tvaika apkure ir metālietilpīga, turklāt, ja siltumnesējam ir augsta temperatūra, dzīvnieki jānorobežo no sildķermeņiem, lai novērstu apdegumus.

Vispiemērotāk ir gaisa apkure kombinācijā ar pieplūdes ventilāciju, kas dod iespēju palielināt gaisa kustīgumu telpā un sasniegt vienmērīgāku temperatūras sadalījumu dažādos telpas līmeņos. Gaisa pārvietošanās un tātad intensīva samaisīšanās veicina mitruma assimilācijas procesus, novērš miklumu un pastiprina eksfiltrāciju caur norobežojošo konstrukciju neblīvumiem. To var panākt, realizējot gaisa apkuri, padodot telpā gaisu ar vairākām stipram, attiecīgi vērstām strūklām. Tomēr jāņem vērā arī gaisa apkures trūkumi salīdzinājumā ar krāsns un ūdens apkures sistēmām: gaisa relativi mazā siltumietilpība un ventilatora radītais troksnis.

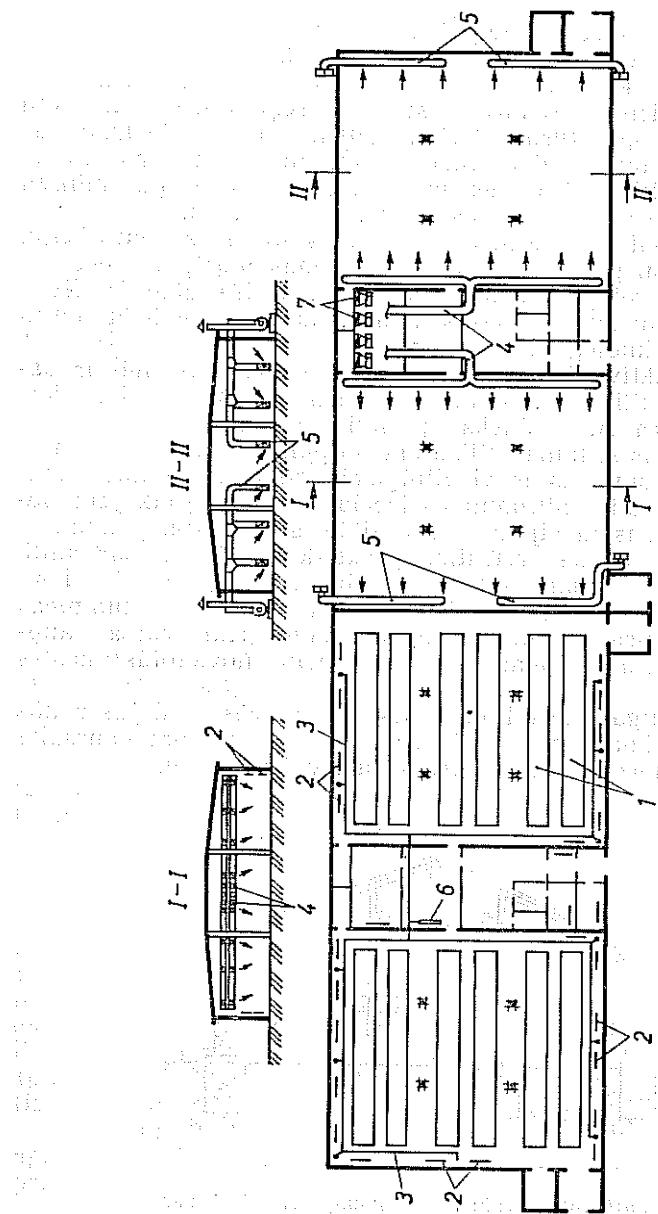
Telpās, kas paredzētas cālu turešanai, un liellopu dzemdibūnodaļās pieļaujama vietējā apkure, kurās sildķermeņu temperatūra nedrīkst būt augstāka par 95°C. Cauruļvadi un sildķermeņi jāizvieto tā, lai tiem nepieskartos putni un lopi un lai tie vienlaikus būtu pieejami tiršanai un dezinficēšanai.

Sivēnu-zīdēju un cālu apsildei lieto lokālās sistēmas. Sivēniem var izmantot apsildāmās grīdas, bet cāliem — brūderus ar kvēlpuldzēm. Lampas piekar attiecīgā augstumā atkarībā no jaunputnu vecuma.

Ierīkojot apsildi ar vietējiem sildķermeņiem, par siltumnesēju vēlamās lietot ūdeni. Gaisa apkures kaloriferiem izdevīgi izmantot tvaiku.

Fermu palīgtelpās apkalpošajam personālam vajadzīgs tāds pats mikroklimats kā analoģiskās uzņēmumu telpās.

Izklāstītais materiāls ilustrēts 7.3. attēlā. Seit parādita putnu fermas (50—60 tūkst. cāju audzēšanai no 1 līdz 70 dienām) apkure un ventilācija. Ir četrās telpas ar režģu būriem. Starp katrām divām telpām ir izvietotas palīgtelpas — siltummezglis, pieplūdes ventilācijas kameras, sadzīves telpas. Ēku apgādā ar siltumu no centrālās katlu mājas.



7.3. att. Putnu fermas cālu audzēšanas ceļa apslīde un ventilācija:
1 — režģa būti; 2 — radiatori; 3 — ūdens apkures turgotās māģistrāle; 4 — pieplūdes ventilācijas gaisa vadī; 5 — noplāns; 6 — siltummezglis; 7 — kalorifieri.

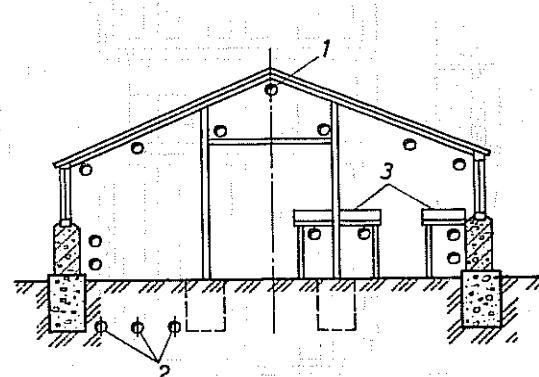
Katrai putnu turēšanas telpai paredzēta ūdens apkures sistēma ar siltumnesēja parametriem 95/70 °C. Par sildķermējiem lieto radiatorus, kuri uzstādīti divos stāvos (2 rindās viena virs otras) pie ārsienas. Apkures sistēma aprēķināta, lai uzturētu telpu gaisa temperatūru +32 °C. Katrai sistēmai jāstrādā ar pilnu jaudu, kamēr cāli sasniedz 20 dienu vecumu. No 20-tās līdz 30-tajai dienai siltumnesēja padeve sistēmā ir pazemināta par 50%, bet pēc 30-tās dienas apkure tiek izslēgta.

Putnu fermai ir piespiedu pieplūdes-noplūdes ventilācija. Pieplūdes gaisu padod telpas vienas sienas augšpusē, bet noplūde notiek pretējās sienas apakšdaļā. Katrā zālē ir divas pieplūdes un divas noplūdes sistēmas, kas ļauj realizēt putnu audzēšanas tehnoloģisko procesu.

Loti perspektīvi lietošanai lauksaimniecības ražotnēs ir dažādi siltuma utilizatori. Viens no tādiem ir Latvijas inženierzinātņu doktora A. Lešinska speciāli lauksaimniecības ražotnēm izstrādātais siltuma utilizators no polimēru materiāliem.

Ziemas siltumnīcas ir vispilnīgākās no celtnēm augu kultivācijai visu gadu. Siltumnīcas izceļas ar visvieglākajām robežojošām konstrukcijām — no stikla, stiklpasta, plastmasu plēves, kuru termiskā pretestība praktiski ir vienāda ar nulli. Tāpēc uz šīm virsmām aukstā gadalaikā var parādīties kondensāts un lejupslidošas atdzisuša gaisa plūsmas. Siltumnīcas principiāli atšķiras ar to, vai augsne veido grīdu, vai arī augsne ar dēstiem atrodas uz pastatnēm novietotās kastes (7.4. att.).

Visnelabvēlīgākais mikroklimats siltumnīcās veidojas zonās pie ārsienām, kur stipri atdziest augsne (tā var pat caursalt) un gaiss, sajaucoties ar infiltrēto auksto āra gaisu.



7.4. att. Sildcauruļu novietojuma varianti ziemas siltumnīcās:

1 — maģistrālais karstā ūdens vadis; 2 — caurules augsnes apsildei; 3 — kastes ar augsnē uz pastatnēm.

Siltumnīcu apkures sistēmai jānodrošina nepieciešamā gaisa un augsnes temperatūra, it sevišķi pie ārsienām un stūros; tai jābūt ar lielu kalpošanas laiku — izturīgai un regulējamai.

Siltumnīcu apkurei izmanto saules enerģiju, kūtsmēslus un citus organiskos materiālus; lieto ūdens, gaisa un kombinēto ūdens-gaisa apkures sistēmu. Augsnes sasildīšanai izmanto arī elektroenerģiju un tvaika-gaisa maisījumu. Plaši lieto ūdens apkuri, ko realizē četru atsevišķu sistēmu veidā:

— telts sistēma no gludām, zem stikla izvietotām tērauda caurulēm, kuras aprēķinātas tādai siltumatdevei, kas ir pietiekoša sniega izkausēšanai uz pārseguma. Gludās caurules no augšpusēs krāso ar tādu krāsu, kas samazina siltuma izstarojumu. Telts sistēmas jauda ir 50...70% no kopējās siltumnīcas apkures sistēmas jaudas;

— cokola (virspamatu) sistēma, kas paredzēta ārsienu un stūra zonu apsildei. Tās jauda ir apmēram 5...10% no kopējās jaudas;

— sistēma, kuras uzdevums ir apsildīt siltumnīcas apakšējo daļu, veidota no tērauda vai gumijas caurulēm, kas izvietotas starp dobumi;

— sistēma, kura aprēķināta, lai sasildītu augsnes slāni ap augu saknēm. To veido no azbestcementa vai polietilēna caurulēm, kas ievietotas 0,4 m dziļumā ar soli 0,7...0,9 m.

Lai izvairītos no augsnes caursalšanas pie ārsienām un stūru zonās, atsevišķos gadījumos pa siltumnīcas perimetru pāpildus ierīko augsnē iegremdētu sistēmu, kurā izmanto augstas temperatūras siltumnesēju — ūdeni ar temperatūru līdz 130 °C.

Šāda ūdens apkure, kas sastāv no četrām atsevišķām sistēmām, ir pietiekoši elastīga un ļauj regulēt siltumnīcas siltuma režīmu plašā robežās. Pie trūkumiem pieder sistēmas masivitāte, palielināts metāla patēriņš (sildķermēji ir gludās caurules) un lielā siltuma inerce.

Ar gaisa apkuri (gaiss sasildīts līdz 60 °C) panāk daudz ātrāku un elastīgāku siltuma režīma izmaiņu nekā ar ūdens apkuri. Parasti silto gaisu padod pa perforētām caurulēm (iespējams lietot polietilēna caurules), kuras var izvietot tā, lai būtu vienmērīga gaisa padeve. Radot pārspiedienu, var samazināt infiltrētā aukstā gaisa daudzumu. Gaisa apkuri plašāk lieto silta klimata rajonos, jo sistēmas jauda ir ierobežota (gaisam ir relatīvi maza siltumietilpība) un gaisis, pārvietojoties pa vadiem, ļoti ātri zaudē siltumu.

Siltumnīcās daudz izdevīgāk ir lietot kombinēto ūdens-gaisa apkuri, kurai piemīt gan ūdens apkures, gan gaisa apkures priekšrocības.

Atsevišķu zonu apsildei izmanto tvaika-gaisa un elektrisko apkuri. Tvaika-gaisa apsildes būtība ir tvaika un gaisa maisījuma iepūšana tieši augsnē.

Augsnes sasildišanai iespējamās caursasalšanas zonās un vispār siltumnīcas darba zonā var lietot arī elektroenerģiju — elektriskās kvēlspuldzes (ja var panākt, ka tas ir ekonomiski izdevīgi).

Sadedzinot tieši siltumnīcu darba zonā vai gāzes-gaisa kaloriferos gāzi, iegūst gāzes-gaisa apkuri. Ievadot gāzes sadegšanas produktus siltumnīcas darba zonā, tur tiek ievadīta arī augiem nepieciešamā ogļskābā gāze.

Lielu siltumnīcu mikroklimatu regulē automātiskās vadības sistēmas, kuras reagē uz āra un telpas gaisa parametriu izmaiņām.

7.3. GAISA APMAIŅAS NEPIECIEŠAMĪBA DAŽĀDAS NOZĪMES ĒKĀS

7.3.1. Dzīvojamās ēkas

Gaisa kondicionēšanas lietošana dzīvojamās ēkās ir problemātiska, ja vien tās nepieciešamību nenosaka cilvēka veselības stāvoklis vai aklimatizācijas grūtības. Jāņem vērā, ka cilvēka organismš ir pieradis pie sezonaļām klimata izmaiņām un izjūt vajadzību pēc tām. Tomēr jārēķinās ar to, ka moderno dzīvojamo ēku konstrukcijas, inženieriekārtas un telpu iekārtojums bieži veido neveseligu mikroklimatu.

Dzīvojamo ēku kondicionēšanas sistēmām jābūt sevišķi ekonomiskām un vienkāršām apkalpojamām, tās nedrīkst radīt troksni. Pie mums izplatītais, pēc ražīguma piemērotais autonomais kondicionētājs «Azerbaidžan-4» neatbilst šiem noteikumiem; tas ļoti bojā ēkas fasādi — to uzstāda logā vai ārsienā un puse no tā ir izbīdīta uz āru.

Autonomais kondicionētājs patēri vairāk elektroenerģijas nekā saldējamais skapis, elektroplīts un pārējie sadzīves elektroaparāti kopā. Sakarā ar to vecajās ēkās instalācija un elektroenerģijas skaititāji neļauj masveidā lietot šos kondicionētājus.

7.3.2. Pirmsskolas bērnu iestādes un skolas

Sabiedriskās ēkas pēc savas nozīmes ir ļoti dažādas. Tāpēc arī ļoti atšķirīgas prasības tiek izvirzītas telpu gaisa sastāvam, tā nodrošināšanas sistēmu konstruktīvam izveidojumam. Dažādās nozīmes telpu ar atšķirīgām prasībām izvietojums vienā ēkā šī uzdevuma risināšanu sarežģī. ļoti specifisku prasību apmierināšana prasa papildu izpētes darbus. Apskatīsim izbūtiskākās prasības, kādās tiek izvirzītas ēkām, kuras var izdalīt atsevišķās grupās.

Pirmsskolas bērnu iestādēs (bērnudārzi, mazbērnu novietnes) gaisa apmaiņas biežumam jābūt 0,5...2,25 reizes galvenajās telpās un līdz 5 reizēm paligtelpās. Parasti projektē pieplūdes-noplūdes ventilāciju ar dabisko cirkulāciju. Guļamistabās un spēļu zālēs jāprojektē atsevišķa dabiskās noplūdes ventilācija katrai bērnu grupai. Ēdamistabās un telpās, kur ilgstoši uzturas bērni, jānodrošina vēdināšana: loga lielākajai pusei jābūt augšvērtnei, lai ieplūstošo augsto gaisu novirzītu uz augšu. Sanitārajos mezglos gaisa nosūcei jāparedz aksiālais ventilators. Izolatorā jābūt atsevišķam noplūdes ventilācijas kanālam. Nepieciešamības gadījumā jānodrošina āra gaisa uzsildīšana.

Mācību iestādēs (vispārizglītojošās skolas, internātskolas, arodskolas) gaisa apmaiņai galvenajās telpās jābūt vismaz 16 m^3 uz vienu audzēkni, laboratorijās un mācību-ražošanas darbnīcās — pēc aprēķina, aktu zālē — $40 \text{ m}^3/\text{h}$, sporta zālē — $80 \text{ m}^3/\text{h}$, kinoficētā auditorijā — $20 \text{ m}^3/\text{h}$, guļamistabās, administratīvās un saimniecības telpās gaisa apmaiņai jānotiek 1...1,5 reizes. Galvenajās telpās jāparedz mehāniskā pieplūdes-noplūdes ventilācija ar gaisa uzpildīšanu kaloriferos.

Gaisa recirkulācija mācību iestāžu pieplūdes ventilācijā nav pieļaujama.

No mācību telpām gaisss jānovada tiesi dabiskās ventilācijas veidā ar tādu aprēķinu, lai gaisa apmaiņas biežums būtu 1 reizi stundā. Pārējais gaisa daudzums jānovada caur velkmes skapjiem un sanitārajiem mezgliem.

Aktu un sporta zālēm, laboratorijām, guļamistabām, virtuvei, ēdamzālēm, darbnīcam rekomendē patstāvīgas pieplūdes-noplūdes sistēmas. Tādējādi iegūst energijas ekonomiju, jo tās var darbināt tikai šo telpu lietošanas laikā.

Pieplūdes gaisss jāpadod tiesi telpā. Izņēmums ir laboratorijas ar kaitīgiem izdalījumiem. Tajās vajag radīt retinājumu, un tāpēc padod tikai daļu no pieplūdes gaisa daudzuma (ne mazāk kā 70%), bet pārējo pieplūdes gaisu padod koridorā. Noplūdes gaisa daudzumam šādās telpās jābūt par 10% lielākam nekā pieplūdes gaisa daudzumam. Viss noplūdes gaisss jānovada ar velkmes skapjiem, turklāt vienā sistēmā drīkst apvienot ne vairāk kā divus vienas telpas velkmes skapju.

7.3.3. Ārstniecības iestādes

Ārstniecības iestādēs (slimnīcas, poliklīnikas u. c.) prasības telpu gaisa parametriem ir ļoti dažādas. Tā, piemēram, gaisa temperatūra var būt normēta no 2°C līdz 25°C . Palātās, ārstu kabinetos, procedūru istabās temperatūrai jābūt $18\dots22^\circ\text{C}$, dušas un vannas istabās — līdz 25°C . Operāciju zālēs, anestēzijas, dzemdību, reanimācijas un pēcoperāciju nodaļās gaisa

relatīvajam mitrumam jābūt 55...60%, tā kustīgumam — ne lielākam par 0,15 m/s.

Gaisa apmaiņu vispār nosaka sanitārās normas. Dažās telpās (palātas, operāciju zāles, anestēzijas, sterilizācijas telpas u. c.) gaisa apmaiņas biežumu reglamentē ar kaitīgo izdalījumu asimilācijas aprēķinu.

Ārstniecības iestādēs, kurās ir fizioterapijas, rentgena un operāciju nodaļas, jāprojektē mehāniskā pieplūdes-noplūdes ventilācija. Operāciju blokiem, rentgena kabinetiem, dzemdību, dūņu un ūdensdziedniecības nodaļām jāprojektē atsevišķas pieplūdes-noplūdes ventilācijas sistēmas. Apvienot var tikai dažas telpas ar vienādu režīmu.

Operāciju zāles, anestēzijas, dzemdību, reanimācijas, pēc-operāciju un citās telpās, kurām ir normēts gaisa relatīvais mitrums, jāierīko gaisa kondicionēšana.

Āra gaisu, kuru padod telpās, jāattīra ar bakterioloģiskajiem filtriem, kurus uzstāda aiz ventilatora. Pieplūdes gaiss operāciju zālēm jāattīra ar vates filtriem.

Noplūdes organizēšana ir atkarīga no telpas nozīmes. Tai jābūt visās telpās. Infekcijas korpusā katram boksmam nepieciešama atsevišķa dabiskās ventilācijas sistēma. Operāciju un anestēzijas telpās gaisa noplūdi projektē no augšējās zonas, bet dūņu dziedniecības nodaļas un rentgena kabinetos — kā no augšējās, tā arī no apakšējās zonas.

7.3.4. Masveida pasākumu celtnes

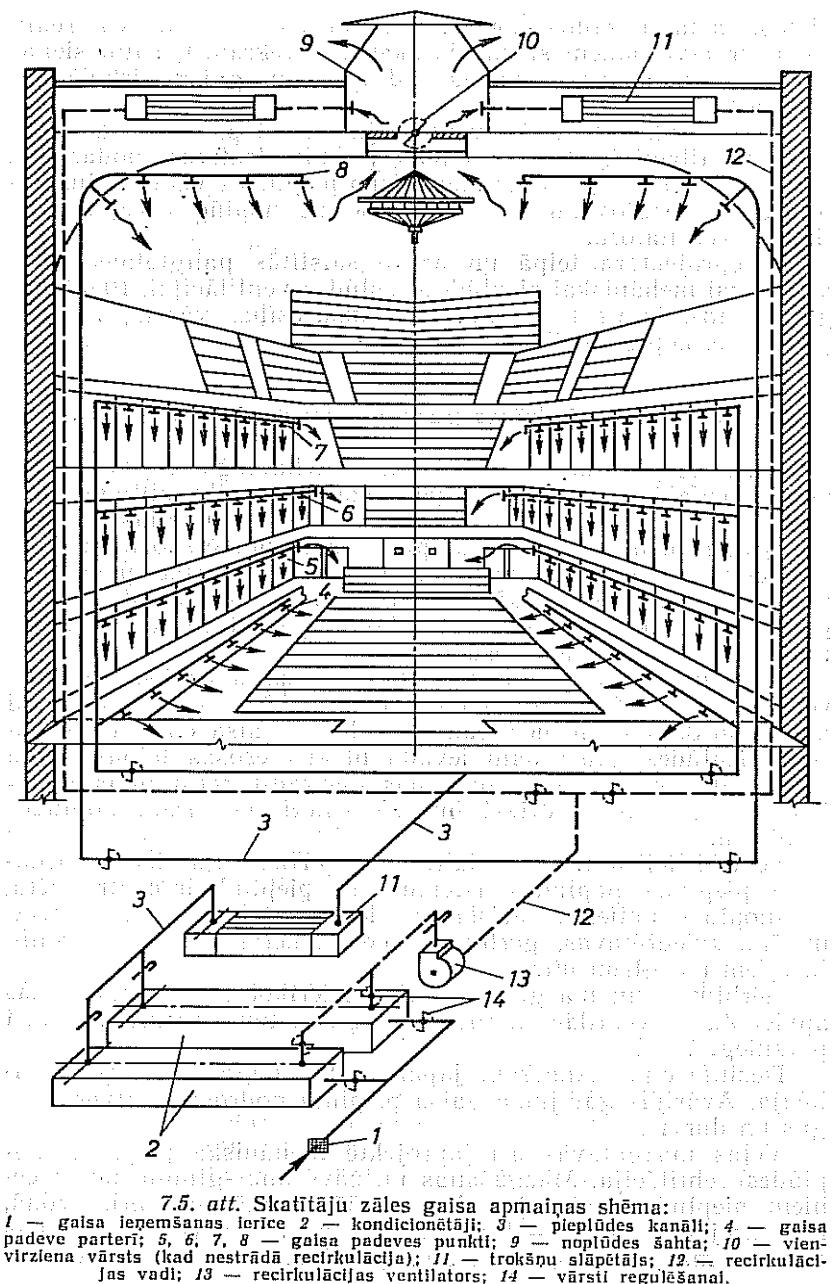
Masveida pasākumu celtnēs (kinoteātri, klubi, sporta kompleksi, zāles utt.), kur galvenā telpa ir skatītāju zāle vai tribīnes, temperatūrai jābūt 16...18°C gada aukstajā periodā, vasarā tā nedrīkst pārsniegt āra gaisa aprēķina temperatūru vairāk par 3°C.

Gaisa apmaiņu skatītāju zālē un tribīnēs rēķina siltuma un mitruma izdalījumu asimilešanai pēc vasaras režīma, kā arī pēc pieļaujamās ogļskābās gāzes koncentracijas.

Parasti (apmēram 600 cilvēkiem) ierīko mehānisko pieplūdes-noplūdes ventilāciju ar tādu aprēķinu, ka vasarā telpas vēdina. Lielākiem objektiem rekomendē projektēt gaisa kondicionēšanas sistēmu. Gada aukstajā periodā lieto 50% cirkulāciju.

Gaisa sadales shēma skatītāju zālē un tribīnēs jāizvēlas tā, lai neveidotos sastigma (bez gaisa cirkulācijas) zonas, bet arī nejūstu gaisa plūsmu. Aukstajā periodā gaisa kustību projekti ne lielāku par 0,3 m/s, siltajā periodā — ne lielāku par 0,4 m/s.

Pieplūdes gaisu var padot koncentrēti skatuves vai arēnas virzienā, projām no tās, izkliedēti no sāniem vai tieši skatītāju



7.5. att. Skatītāju zāles gaisa apmaiņas shēma:

1 — gaisa iegūšanas ierīce 2 — kondicionētājs; 3 — pieplūdes kanāls; 4 — gaisa padeve parteri; 5, 6, 7, 8 — gaisa padeves punkti; 9 — noplūdes šķauta; 10 — vienvirziena vārti (kad nestrādā recirkulācija); 11 — trokšņu slāpētājs; 12 — recirkulācijas vadītājs; 13 — recirkulācijas ventilators; 14 — vārstīgi regulešanai.

vielās, kā tas parādīts 6.30. attēlā. Gaisa novadišanu var realizēt caur atvērumiem sienā aiz skatuves (ekrāna), sānu sienās vai pārsegumā. Sajās vietās tad arī nēm gaisu cirkulācijai (7.5. att.).

Foajē ierīko atsevišķu ventilāciju vai to pievieno skaitītajū zāles ventilācijai. Pārējās telpas (administratīvās, nodarbiņu, bibliotēku utt.) apgādā ar mehānisko pieplūdes ventilāciju. Sanitārajos mezglos un smēkētavās ierīko noplūdes ventilāciju, lietojot ventilatoru.

Kinoprojektoru telpā un ar to saistītās palīgtelpās jābūt atsevišķai mehāniskai pieplūdes-noplūdes ventilācijai. Pieplūdes gaisa vads, ja uz tā uzstādīts ugunsdrošības vārsts, var būt pievienots kopīgam tīklam.

7.3.5. Sadzīves pakalpojumu uzņēmumi

Sadzīves pakalpojumu uzņēmumos tehnoloģisko procesu rezultātā izdalās dažādas kaitīgas gāzes un tvaiki, siltums, mitrums, putekļi. To sastāvu un daudzumu ventilācijas sistēmu aprēķinam pieņem saskaņā ar projekta tehnoloģisko daļu.

Šādu uzņēmumu telpas jāapriko ar mehānisko pieplūdes-noplūdes ventilāciju. Iekārtas, kuras izdala ļoti daudz kaitīgo gāzu un tvaiku, uzstāda speciālās telpās. Kaitīgos izdalījumus aizvada ar vietējo nosuci.

Telpām, kurās uzstādītas attaukošanas mašīnas, aprēķina ventilāciju ar 15-kārtīgu gaisa apmaiņu. Šādās telpās padod apmēram 30% no nepieciešamā pieplūdes gaisa daudzuma, pārējo pieplūdes gaisa daļu ievada blakus esošās telpās. Tādā veidā attaukošanas mašīnu telpās tiek radīts retinājums. Vietējās nosuces vadi nedrīkst būt pievienoti pie citām noplūdes sistēmām.

Sevišķi lieli mitruma izdalījumi ir pirtīs. Tajās ierīko mehānisko pieplūdes-noplūdes sistēmu, kurā pieplūde ir centralizēta, bet noplūde notiek atsevišķi no katras telpas: mazgātuves, mitrums, sviedrētavas, gērbtuvēs, dezinfekcijas kamerām, sanitārajiem mezgliem utt.

Gērbtuvēs un mazgātuvēs atļauts ierīcot gaisa apkuri, kas apvienota ar ventilāciju. Pieplūdes gaisa temperatūra nedrīkst pārsniegt 70°C .

Dezinfekcijas kamerām jāparedz 9-kārtīga avārijas ventilācija. Avārijas gadījumā gaisa pieplūdi nodrošina, atverot loodus un durvis.

Veļas mazgātavās arī jāprojektē mehāniskā pieplūdes-noplūdes ventilācija. Mazgāšanas un žāvēšanas-gludināšanas ceļiem pieplūdes gaisis jāpadod augšējā zonā un darba zonā, bet pārējām telpām — tikai augšējā zonā. Veļas pieņemšanas ceļam, mazgāšanas, žāvēšanas-gludināšanas ceļam, dušām

un sanitārajiem mezgliem projektē atsevišķas noplūdes sistēmas. Žāvēšanas-gludināšanas mašīnām jābūt ar vietēju nosuci.

Gaisa kustībai veļas mazgātavās jābūt tādai, lai gaiss pārvietotos no tīrās veļas izsniegšanas telpas netīrās veļas pieņemšanas telpas virzienā.

Lielas jaudas veļas mazgātavām rekomendē apvienot ventilāciju un gaisa apkuri. Veļas šķirošanas telpā paralēli pastāvīgai ventilācijas sistēmai jāierīko arī avārijas sistēma ar pieplūdi 14 l/h un noplūdi 18 l/h .

Sabiedriskās ēdināšanas uzņēmumos mehāniskā pieplūdes-noplūdes ventilācija jāprojektē atsevišķi tirdzniecības zālei un ražošanas telpām. Ēdnīcās ar 100 vietām pietiek ar noplūdes ventilāciju bez organizētas pieplūdes. Ēdnīcās ar 250 vietām un vairāk, kā arī I klases restorānos jāprojektē gaisa kondiķionēšanas sistēma.

Virtuvē, konditorejas un mazgātavas telpās, tirdzniecības zālē un koridoros jāierīko pieplūdes ventilācija. Citās ražošanas telpās, noliktavās, administratīvās un tirdzniecības zāles palīgtelpās gaisis ieplūst no koridoriem vai citām ventiletām telpām.

Virtuvē un citās ražošanas telpās jāierīko noplūdes ventilācija. Šai nolūkā visi plīti ierīko vertikālus apaļa šķērsgriezuma gaisa vadus ar nosūces kapēm, kuras pārsniedz plīti katrā pusē par $0,5 \text{ m}$. Rūpniecība izlaiž plītis komplektā ar šādu noplūdes ventilācijas iekārtu.

Virtuvē bez vietējās nosūces ventilācijas jābūt arī noplūdes ventilācijai no telpas augšējās zonas, kurai jānovada arī 50% no tirdzniecības zāles un citām virtuves blakustelpām novadāmā gaisa. Atlikušo 50% novadišanai jāierīko atsevišķa noplūdes ventilācija. Sabiedriskās ēdināšanas uzņēmumos gaisa recirkulācija nav atļauta. Sanitārajos mezglos un dušās jāierīko atsevišķa pastāvīga ventilācija.

Veikalui tirdzniecības zālēs nepieciešamo gaisa apmaiņu jeb apmaiņas biežuma reķina attiecībā uz asimilējamo siltuma, mitruma un ogļskābās gāzes daudzumu, ko izdala pircēji un apkalpojošais personāls. Pircēju darbību pielīdzina vieglam darbam, bet apkalpojošā personāla darbību — vidēji smagam darbam. CO_2 izdalījumi — 20 l/h uz vienu cilvēku.

Normālai tirdzniecībai cilvēku daudzumu aprēķina, nemot vērā tirdzniecības zāles kvadratūru: rūpniecības preču veikalos — līdz $2,5 \text{ m}^2$ uz vienu cilvēku; mēbeļu, mūzikas instrumentu un elektropreču veikalos — $3,5 \text{ m}^2$ uz cilvēku (iekļaujot iekārtu platību).

Aprēķinos ievēro arī saules radiācijas radīto siltuma plūsmu caur vitrīnām.

Nelielos veikalos (tirdzniecības zāle līdz 150 m^2) projektē dabisko ventilāciju; lielākas platības veikalos — mehānisko

ventilāciju. Lielos universālveikalos jāprojektē gaisa kondicionēšanas sistēma. Pārtikas produktu un rūpniecības preču tirgošanas zālēm jāierīko atsevišķas gaisa apmaiņas sistēmas.

Tirdzniecības zāļu (izņemot kīmisko, sintētisko preču utt.) ventilācijai atļauta gaisa recirkulācija, nodrošinot āra gaisa sanitāro normu pieplūdes gaisa.

Parastajās noliktavās ierīko nooplūdes ventilāciju, bet tādās noliktavās, kur jāuztur pazemināta temperatūra, — pieplūdes nooplūdes ventilāciju.

7.3.6. Skaitļošanas centri

Gaisa kondicionēšana jāierīko skaitļošanas centru datoru zālēs, datu sagatavošanas un programmu sastādišanas, dokumentācijas pieņemšanas un uzglabāšanas, kontrolinstrumentu un mērinstrumentu glabāšanas un remonta telpās, arhīvā, tehnisko informācijas nesēju noliktavās un personāla atpūtas telpās.

Visās telpās jāuztur komfortabla gaisa temperatūra un relatīvais gaisa mitrums $55 \pm 5\%$. Jauztur datoriem nepieciešamie gaisa parametri (temperatūra, mitrums, putekļu saturs), kā arī pieplūdes gaisa un nooplūdes gaisa temperatūru starpība. Minimālam ievadāmā āra gaisa daudzumam jābūt ne mazākam par divkāršu gaisa apmaiņu stundā.

Gaisu tiešai tehnisko līdzekļu dzesēšanai ieteicams ievadīt caur dubultgrīdu.

Pieplūdes gaisa attīrišanu veic ar divpakāpju sintētiskās šķiedras un elektriskajiem filtriem. Eiļas filtrus nav atļauts lietot, jo eiļas pilieniņi var nosēsties uz iekārtām.

Gaisa mitrināšanai jālieto tvaiks vai atsāļots ūdens, jo pēc neatsāļotā ūdens pilieniņu iztvaikošanas nosēžas sāļi, kuri pāatrina koroziju.

Datoru zālēm vispiemērotākie ir specializētie autonomie kondicionētāji, bet pārējām telpām — daudzzonu vienkanāla sistēmas ar atsevišķiem temperatūras pielāgotājiem.

Projektējot kondicionēšanas sistēmu, jāparedz ražīguma rezerve gadījumiem, kad palielina datoru skaitu vai esošos datoru nomaina ar cita tipa datoriem. Sevišķi atbildīgos skaittorus projektiem avārijas rezervi 50...100% no nominālošanas centros projektē avārijas rezervi.

7.4. DZĪVOKĻU INDIVIDUĀLĀ APKURE

Par dzīvokļa individuālo apkuri pārasti sauc atsevišķa dzīvokļa centrālapkures sistēmu (visbiežāk — ūdens) ar dzīvokļi uzstādītu siltuma ģeneratoru. Atsevišķos gadījumos var būt

uzstādīts arī siltumapmaiņas aparāts. Atšķirībā no vietējās apkures sistēmas šeit apkures sistēmas trīs galvenās sastāvdalas nav apvienotas vienā aparātā. Pie dzīvokļu individuālās apkures jāpieskaita arī gaisa apkures sistēmas, ja apkurināmajās telpās ievadītais gaisss tiek sasildīts dzīvokļa robežās un to pārvieto ar ventilatoru, kas arī atrodas dzīvokļa robežās.

Visbiežāk dzīvokļu individuālu apkuri ierīko vecās daudzdzīvokļu ēkās krāsns apkures vietā. Jaunceļamās individuālās mājās to izmanto tikai tad, ja nav iespējams izbūvēt pagrabu, kur uzstādīt siltuma ģeneratoru (apkures katlu). Ierīkojot dzīvokļa centrālapkuri krāsns apkures vietā, kurināmā patēriņš samazinās par 15...20%, ievērojami samazinās arī dzīvokļa apkurei patērētais laiks, rodas iespēja apgādāt dzīvokli ar karsto ūdeni, kā arī uzlabot telpu mikroklimatu un sanitāri higiēniskos apstākļus.

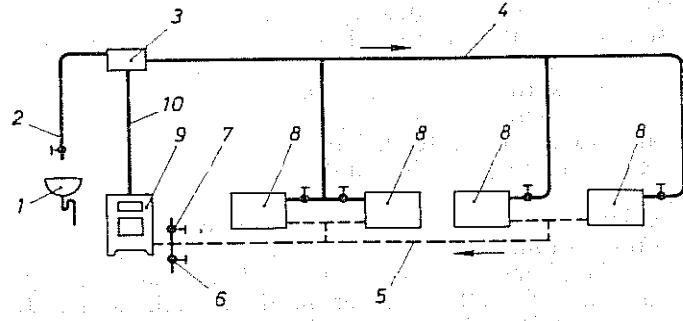
Dzīvokļu individuālai apkurei var lietot sistēmas ar dabisko vai piespedu siltumnesēju cirkulāciju, tās var aprīkot ar sildķermēniem vai sildošām grīdām un griestiem.

Dzīvokļu individuālās apkures sistēmu apkalpošanai jābūt tādai, lai nebūtu nepieciešama nepārtraukta uzraudzība un to varētu veikt nekvalificēts personāls. Tā kā siltuma ģeneratora atrodas dzīvokļa robežās, tad jānodrošina visu kaitīgo izdalījumu novadīšana.

7.4.1. Dzīvokļu ūdens apkures sistēmas

Dzīvokļu individuālās ūdens apkures sistēmas jau lieto vairāk nekā simts gadu. Šajā laikā ir mainījušies un pilnveidojušies siltuma ģeneratori un kurināmās, cauruļvadi un sildķermēni, ir lietotas dažādas shēmas, galvenokārt ar dabisko cirkulāciju. Tomēr uzbūves un darbības principi palikuši vieni un tie paši. Nemot vērā to, ka siltuma ģeneratora praktiski atrodas vienā līmenī (tā siltumcentrs var atrasties pat augstāk par sildķermēna siltumcentru) ar sildķermēniem, jārada papildu faktori pastāvīgas siltumnesēja cirkulācijas iegūšanai. Viena no iespējām, kā to panākt dabiskās cirkulācijas sistēmās, ir intensificēt siltumatdevi no cauruļvadu virsmas. Tāpēc cauruļvadus jācenšas montēt atklāti. Vismaz viena no turpgaitas maģistrālēm jāizvieto atklāti pie apkurināmās telpas griestiem; atpakaļgaitas maģistrāli izvieto virs grīdas zem sildķermēniem (7.6. att.). Ūdens cirkulācijas spiediena palielināšanai izmanto arī sildķermenus ar palielinātu augstumu. Šī iemesla dēļ neļeto zemus sildķermērus, piemēram, konvektorus.

7.6. attēlā sniegtajai shēmai ir būtisks trūkums: ja sildķermēni izvietoti pie ārējām sienām, tad dažreiz, montējot atpakaļgaitas maģistrāli zem durvīm, rodas grūtības, jo jāierīko zemgrīdas kanāls.



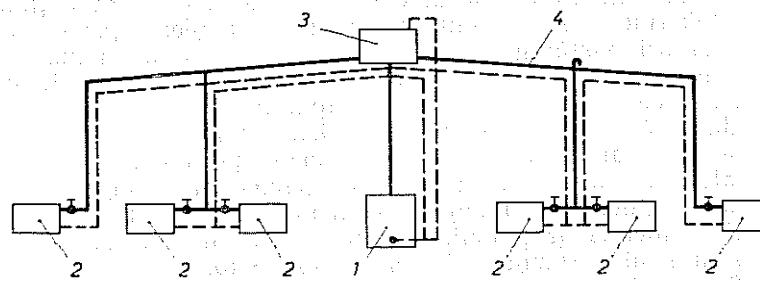
7.6. att. Dzīvokļu individuālās ūdens apkures sistēma ar augšējo sadali un atpakaļgaitas vadu, kas novietots zem sildķermēniem:

1 — izlietne virtuve; 2 — gaisa un pārplūdes vads (cauruļu diemets 18 mm); 3 — izplešanās tvertnie; 4 — turpgaitas vads; 5 — atpakaļgaitas vads; 6 — īscaurule ar ventili sistēmas iztukšošanai; 7 — ūdensvads sistēmas barošanai; 8 — sildķermenis; 9 — siltuma ģeneratori; 10 — galvenais stāvuds.

Diezgan plaši lieto ūdens apkures shēmu, kurā atpakaļgaitas magistrāli montē virs sildķermēniem parasti blakus turpgaitas magistrālei pie griestiem (7.7. att.). Sādas shēmas trūkumi: sarežģītā ūdens izlaišana no sistēmas (šim nolūkam pie katras sildķermēja paredz speciālu krānu); lielāks cauruļu patēriņš salīdzinājumā ar 7.6. attēla parādīto sistēmu; sarežģītāka apkalpošana.

Dabisko gravitācijas spiedienu dzīvokļu individuālās apkures sistēmās aprēķina pēc nedaudz pārveidotas formulas (5.5), t. i.,

$$\Delta p = \Delta p_{cv} \pm \Delta p_{sk}$$



7.7. att. Dzīvokļu individuālās ūdens apkures sistēma ar turpgaitas un atpakaļgaitas vadiem, kas montēti augstāk par sildķermēniem:
1 — siltuma ģeneratori; 2 — sildķermenis; 3 — izplešanās tvertnie; 4 — cauruļvadi.

kur Δp_{cv} — dabiskais spiediens, kas rodas, ūdenim atdziestot cauruļvados;

Δp_{sk} — dabiskais spiediens, kas rodas, ūdenim atdziestot sildķermējos; plusa vai mīnusa zīme norāda, vai sildķermēja siltumcentrs atrodas attiecīgi augstāk vai zemāk par siltuma ģeneratora siltumcentru.

Tā kā dzīvokļu apkures sistēmās cirkulācijas spiediens ir neliels, nekādu noslēdošo armatūru stāvvados un magistrālēs pirms un aiz katla neuzstāda, lai nepalielinātu vietējās pretestības. Siltumatdeves regulēšanai sildķermēju slēgposmos uzstāda dubultregulēšanas krānus.

Lietojot piespedu cirkulāciju, var samazināt cauruļvadu diametrus. Tad atpakaļgaitas vadā pirms siltuma ģeneratora uzstāda mazgabarīta beztrocšņa ūdens sūkni, kuru iemontē cauruļvadā. Konstruēts arī sūknis, kuru uzstāda apkures sistēmas izplešanās tvertnē un kuram ir vienkāršāka ekspluatācija nekā cauruļvados iemontējamiem sūknjiem.

Lai samazinātu cauruļvadu garumu, dzīvokļu individuālās ūdens apkures sistēmas izveido kā caurplūdes sistēmas, kurās sildķermēji savienoti virknē un karstais ūdens izplūst pēc kārtas caur visiem sildķermējiem. Karstais ūdens šādā sistēmā ieplūst no izplešanās tvertnes, kura novietota tieši virs siltuma ģeneratora. Tad sistēmas sildķermējiem jābūt ar minimālu augstumu (izmanto gludās caurules vai plintusa tipa konvektorus). Sistēmas galvenie trūkumi: tā nav estētiska, jo horizontālie cauruļvadi starp sildķermējiem tiek montēti redzamā vietā; nav iespējams atslēgt vai regulēt atsevišķu sildķermēju siltumdevi.

Dīvstāvu individuālajās ēkās dzīvokļu ūdens apkures sistēmas ierīkošana vienkāršojas, jo šajā gadījumā ir daudz lielāks gravitācijas spiediens. Dīvstāvu ēkās parasti būvē sistēmas ar augšējo sadali. Tā kā stāvvados notiek ūdens atdzīšana, šajā sistēmā cirkulācijas spiediens ir lielāks nekā sistēmā ar apakšējo sadali.

Dīvstāvu individuālajās ēkās iesaka lietot viencaurules caurplūdes sistēmas un viencaurules sistēmas ar savienojosiem posmiem. Viencaurules sistēmu galvenās priekšrocības ir šādas: vienkāršāka montāža un mazāks cauruļu patēriņš nekā divcauruļu sistēmām; vienkāršāka regulēšana, jo pirmā un otrā stāva sildķermējiem ir vienādi cirkulācijas spiedieni. Viencaurules sistēmu apakšējo stāvu sildķermēju sildvirsmai jābūt lieлākai par otrā stāva sildķermēju sildvirsmu.

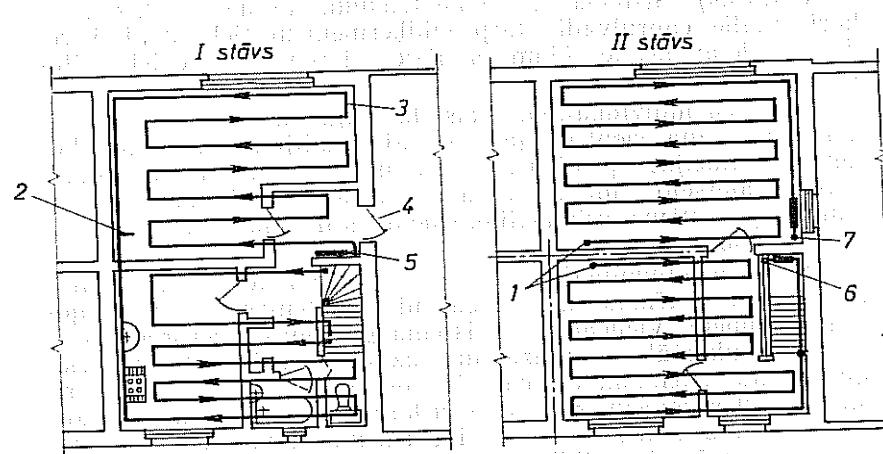
Lai samazinātu cauruļvadu garumu, dažreiz dzīvokļu apkures sistēmās sildķermējus uzstāda pie iekšējām sienām nelielā attālumā no siltuma ģeneratora. Kaut gan šādi montēta sistēma ir kompaktāka un lētāka, tomēr priekšroka dodama

shēmai, kurā radiatori uzstādīti pie ārējām sienām zem logiem. Ja radiatori izvietoti zem logiem, samazinās velkme no logiem un ir vienmērīgāks gaisa temperatūras sadalījums telpā.

Ūdens apkures sistēmas individuālajās ēkās var veidot kā staru paneļu sistēmas ar apsildāmu grīdu vai grieziem. Sādās sistēmās siltumatdeve notiek galvenokārt starojuma veidā. Salīdzinājumā ar parastajām sistēmām staru apkures sistēmas ir estētiskākas (telpā nav sildķermēju un cauruļu), tās uzlabo telpu sanitāri higiēniskos apstākļus. Kā trūkumu var minēt šo sistēmu sarežģīto remontu, jo caurules ir iebūvētas sienās vai pārsegumos. 7.8. attēlā parādita eksperimentalā dzīvojamā ēkā iebūvēta apkures sistēma ar grīda iestrādātām polietilēna caurulēm ($d=20$ mm), pa kurām cirkulē ūdens (parametri 80/60 °C). Ūdens cirkulācijas radišanai uzstādīts sūknis. Ilgstotā sistēmas ekspluatācija pierādīja tās darbaspēju, drošumu un iespēju nodrošināt komfortablus apstākļus telpā.

Dzīvokļu indiņuālās apkures sistēmās siltuma generatora apkalpošanu veic paši iedzīvotāji. Ja par kuriņamo izmanto gāzi, šķidro kurināmo vai lēni degošu augstvērtīgu cieto kurināmo (antracīts, kokss, briketes), nepārtraukta siltuma generatora uzraudzība nav nepieciešama.

Ja lieto zemas kvalitātes akmenīgnes, malku, kūdru un citu kurināmo, tad uzstāda katlus ar speciālu kurtuvi, kas paredzēta šāda kurināmā nepārtrauktai sadegšanai bez uzraudzības,



7.8. att. Dzīvokļu individuālās apkures sistēma ar apsildāmo grīdu:

vai arī paredz palielināta tilpuma apkures sistēmu, kurā kuriņāšanu veic periodiski. Kurināšanas laikā sistēma akumulē siltumu, kuru tā atdod telpām kurināšanas pārtraukumos. Sistēmas akumulēto siltumu palielina, lietojot speciālus no tērauda loksnīem sametinātus liela tilpuma sildķermērus vai iebūvējot sistēmā tvertni siltuma akumulēšanai. Centralizētu tvertni dažreiz aizstāj ar mazāka tilpuma elementiem, kas iemontēti caurulvadu sistēmā. Siltuma akumulatora tilpumu parasti izvēlas apmēram 50 l uz katraiem 1000 W lielkiem telpu siltuma zudumiem vai arī apmēram 20 l uz iebūvēto sildķermēnu sildvirsmas 1 m^2 .

7.4.2. Dzīvokļu gaīsa apkures sistēmas

Gaisa apkures sistēmā par siltumnesēju izmanto gaisu, kuru uzsilda kaloriferā un ar ventilatoru ievada apkurināmajās telpās. Siltais gaiss, plūstot caur telpām, atdziest. Daļu no šī gaisa izvada atmosfērā caur sanitārajiem mezgliem un virtuvi, bet lielāko daļu gaisa no jauna sasilda kaloriferā un ievada atpakaļ telpās (recirkulē).

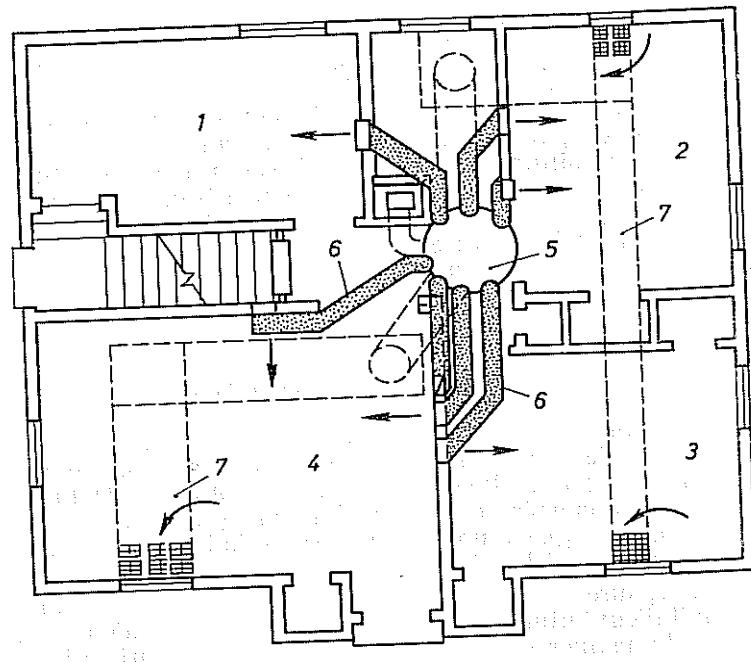
Gaisa apkures sistēmām ir mazāks metāla patēriņš un mazāki kapitālieguldījumi nekā ūdens apkures sistēmām, tām ir neliela siltuma inerce, un tās var apvienot ar ventilācijas sistēmām.

Izšķir gaisa apkures sistēmas ar dabisko gaisa cirkulāciju (gravitācijas sistēmas) un ar piespiedu gaisa cirkulāciju (mekhaniskās sistēmas).

Gravitācijas apkures sistēmās (7.9. att.) gaisu sasilda līdz 70 °C. Tas nodrošina iespēju paaugstināt sistēmā gravitācijas spiedienu, kā arī samazināt gaisa kanālu šķērsgriezumu. Karsto gaisu pa kanāliem pievada katrai apkurināmai telpai. Gaisu var padot telpas apakšējā zonā apmēram 30 cm virs grīdas, kā arī to var padot zem griestiem, kuri sasilst un izstaro siltumu pārējā telpas daļā. Gravitācijas gaisa apkures sistēmas darbojas bez trokšņa, tās ir vienkāršas un drošas ekspluatācijā.

Mehāniskajās sistēmās, kurās gaisa cirkulāciju nodrošina ar ventilatoriem, gaisa spiediens ir lielāks nekā gravitācijas sistēmās. Tas ļauj samazināt gaisa vadu šķērsgriezumu, gaisa attīrišanai var uzstādīt putekļu filtru. Ventilatora piedziņas elektrodzinēja jauda parasti nepārsniedz 400...600 W. Galvenais šo sistēmu trūkums ir troksnis, kas var rasties ventilatora sliktā centrējuma vai citu bojājumu dēļ.

Gaisa vadus apkures sistēmās izgatavo no skārda, plastmasas vai keramiskajām caurulēm, dažādām plātnēm, kieģeļiem utt.



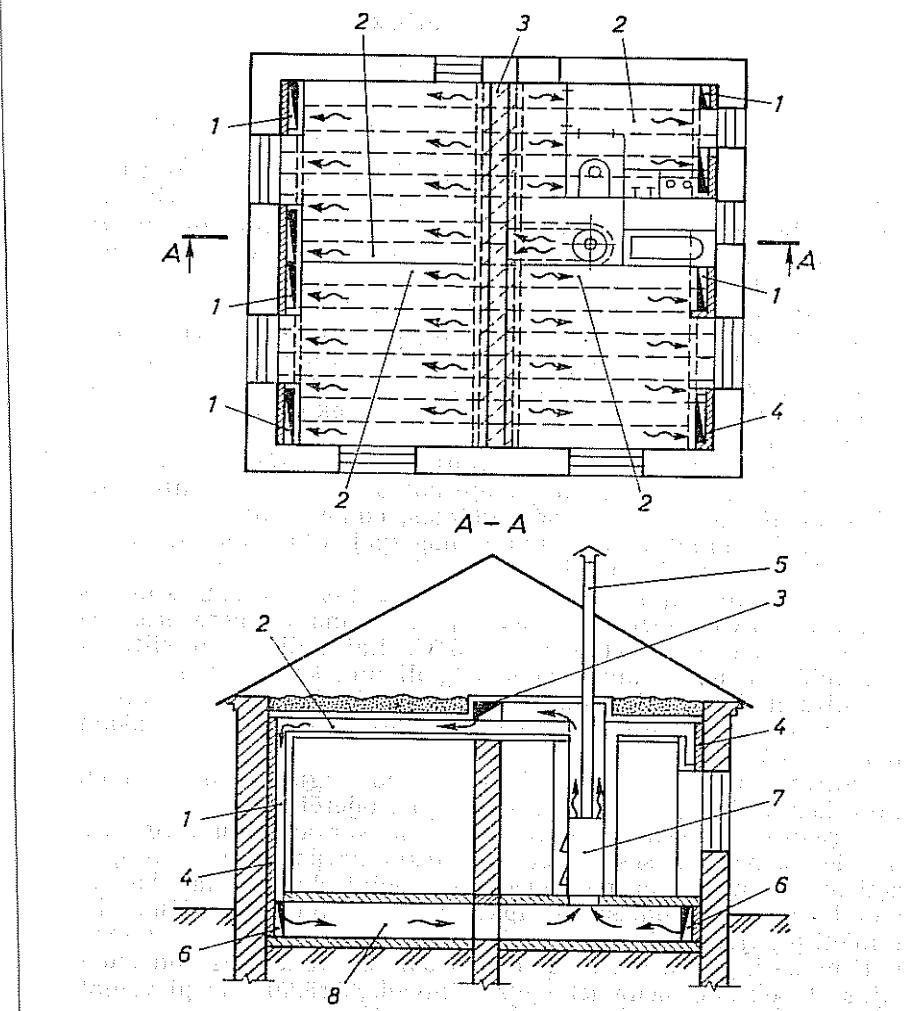
7.9. att. Vienstāva ēkas gaisa apkures sistēma ar dabisko gaisa cirkulāciju:
1 — virtuve; 2, 3, 4 — istabas; 5 — gaisa sildītājs; 6 — pieplūdes gaisa vadī;
7 — recirkulācijas vadī.

gaisa apdzīvotās vietas dzīvojamajās ēkās. Šādi sistēmas ir ļoti viegli ieviešanas un izmaksu ziņā vislabākās.

Gaisa sildīšanai izmanto ūdens-gaisa un uguns-gaisa kaloriferus (pēdējos gaisu sasilda tieši ar karstām dūmgāzēm). Silumapmaiņa starp gaisu un karstām dūmgāzēm kaloriferos notiek caur metāla sieniņu. Uguns-gaisa kaloriferu galvenā priekšrocība: tie neaizsalst jebkura minimālā āra gaisa temperatūrā.

Individuālajās dzīvojamās ēkās samērā īso gaisa vadu ļemības grūtību gaisa sadalē, kādas parasti ir lielākās sistēmās.

Gaisa apkures sistēmas var veidot kā staru paneļu sistēmas. 7.10. attēlā parādītajā sistēmā silto gaisu ievada starpgriestu kanālos, kur tas atdzīst, sasildot dzīvokļa telpas. Daļēji atdzisušo gaisu pa zemgrīdas kanāliem pievada gaisa sildītājam, tādējādi ekonomējot siltuma energiju. Gaisis sistēmā cirkulē gravitācijas spiediena iedarbībā. Galvenais sistēmas trūkums — samērā lieli gaisa kanālu izbūves kapitālieguldījumi un to aizņemtā platība.



7.10. att. Dzīvokļa staru paneļu apkures sistēma ar siltumnesēja (gaisa) dabisko cirkulāciju:

1 — vertikālē recirkulācijas gaisa kanāli; 2 — siltā gaisa kanāli pārsegumā; 3 — karstā gaisa sadales vadī bēniņos; 4 — siltumizolācija; 5 — dūmvads; 6 — zemgrīdas recirkulācijas gaisa kanāli; 7 — gaisa sildītājs; 8 — zemgrīdas kanāls re- cirkulācijas cirkulācijas gaisa padovei gaisa sildītāja.

7.5. VIETĒJĀ APKURE

7.5.1. Krāsns apkure

Krāsns apkure pie mums ir plaši izplatīta; To diezgan plaši lieto arī Rietumeiropas zemēs (Vācijā, Norvēģijā, Somijā u. c.).

Krāsns apkurei ir šādas prieķrocības: vienkārša konstrukcija; samērā zemas izmaksas; var lietot dažādu kurināmo; augsts lietderības koeficients (mūsdienu krāsnīm līdz 0,85); siltumpāreja telpā notiek galvenokārt starojuma veidā; kurinot krānsi, vienlaicīgi vēdinās telpa.

Galvenie krāsns apkures trūkumi: krāsns un kurināmais aizņem samērā lielu platību; grīdas līmeni veidojas vēsāka gaisa slānis (sk. 5.9. att. a); neviensmērīga siltumatdeve; nepieciešams periodiski iztīrit krānsi no kvēpiem un pelniem; telpa tiek piesārņota; tīrot un kurinot krānsi, telpā var iekļūt dūmi un ivana gāze; ugunsnedrošība.

Mūsdienās krāsns apkuri lieto dzīvojamās ēkās, kurās stāvu skaits nav lielāks par divi, internātos ar vietu skaitu līdz 25, nelielās lauku skolās, bērnudārzos, ēdnīcās utt.

Atkarībā no siltuma akumulēšanas spējas krāsnis iedala siltumietilpīgās un siltumneietilpīgās.

Siltumietilpīgajām krāsnim, kurinot tās 1,5...2 stundas vienu vai divas reizes diennaktī, jānodrošina temperatūras izmaiņas telpā ne lielākas par $\pm 3^{\circ}\text{C}$. Lai palielinātu siltuma akumulāciju, ieriko dūmu ejas un palielina krāsnis masu.

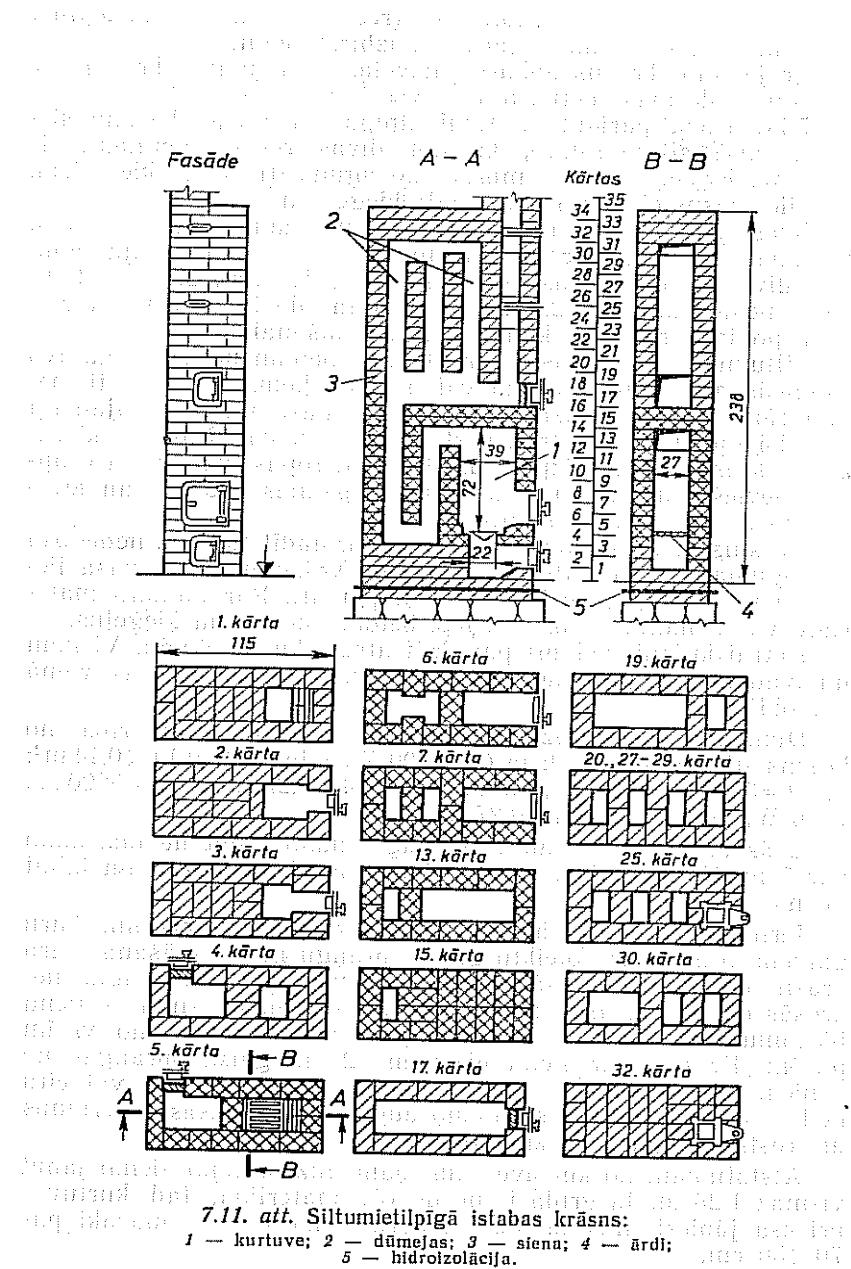
Siltumietilpīgās krāsnis savukārt iedala krāsnīs ar plānām sienām (līdz 12 cm) un krāsnīs ar biezām sienām (biezākām par 12 cm).

Siltumietilpīgās krāsnis izgatavo no čuguna vai tērauda, tām dažreiz ir 4...6 cm biezās iekšējais oderejums.

Krāsnis ar biezām sienām mūrē no sarkanajiem kieģeļiem uz vietas. No ārpuses krānsi var apšūt ar parastiem vai glazētiem podiņiem. Ja nav pieejami podiņi, krānsi var ietvert zīmetā apvalkā, apmest vai apšūt ar glazētām plāksnītēm. Siltumietilpīgajām krāsnim ir vajadzīgi masīvi vai speciāli stiprināti pamati, jo parasti to dūmvads balstās uz krāsns konstrukcijas. Ja eksistē sienā iebūvēts dūmvads, krānsi var pievienot tam.

Siltumietilpīgās krāsns atklāto virsmu siltumatdeve, kurinot krānsi divas reizes diennaktī, ir $580 \dots 640 \text{ W/m}^2$, bet, kurinot vienu reizi diennaktī, $-410 \dots 470 \text{ W/m}^2$.

Kombinētās krāsns ar pavardu paredzētas vienlaikus kā telpas apkurināšanai, tā arī ēdienu gatavošanai. Pavardā parasti iebūvē cepeškrānsi un ūdens sildīšanas katlu vai glodenī. Lai krāsns nesiltu siltā gadalaikā, tajā iebūvē pārslēdzamu kānālu, caur kuru dūmgāzes no pavarda izvada dūmenī pa īsāko ceļu.



7.11. att. Siltumietilpīgā istabas krāns:

Kurtuvēs grīdā ir ierīkoti ārdi (restes), caur kuriem ieplūst degšanai nepieciešamais gaisss un izbirst pērnai.

Projektējot krāsns apkuri, jāizvēlas pārbaudītas krāsnis ar augstu lietderības koeficientu.

7.11. attēlā parādīta siltumietilpīgā krāsns ar biezām sienām, kuras siltumatdeve, kurinot divas reizes diennaktī, ir 3070 W. Krāsns kurtuve mūrēta no ugunsizturīgiem ķieģeljiem, pārējie krāsns elementi ir no māla ķieģeljiem.

Krāsnij ir 3 durtiņas: kurtuvei, pelnu kamerali un dūmvada tīrišanai (pēdējās var būt aizmūrētas ar ķieģeli). Tajā iebūvēti divi aizbīdņi: viens — velkmes regulēšanai, otrs — dūmvada noslēgšanai. 7.12. attēlā parādīta plaši izplatītā stacionārā podiņu krāsns ar kanālu gaisa sildīšanai.

Siltumietilpīgās krāsnis ar plānām sienām parasti izgatavo rūpnīcās no betona blokiem vai no ķieģeljiem, kas ietverti metāla rāmī. Šādām krāsnim ir mazāka masa un nav vajadzīgi atsevišķi pamati. Tās transportē gatavā veidā. Rūpnieciski ražotas krāsnis plaši izplatītas Rietumeiropas valstis. To apakurē ievieš automātiku, kas regulē degšanas procesu un ievērojami atvieglo ekspluatāciju.

Krāsnis ar masu līdz 750 kg var uzstādīt tieši uz nedegošā pārseguma bez speciāliem pamatiem. Krāsnim, kuru masa liejāka par 750 kg, jāierīko atsevišķi pamati. Par pamatu materiālu var izmantot laukakmeņus, betona blokus un ķieģelus.

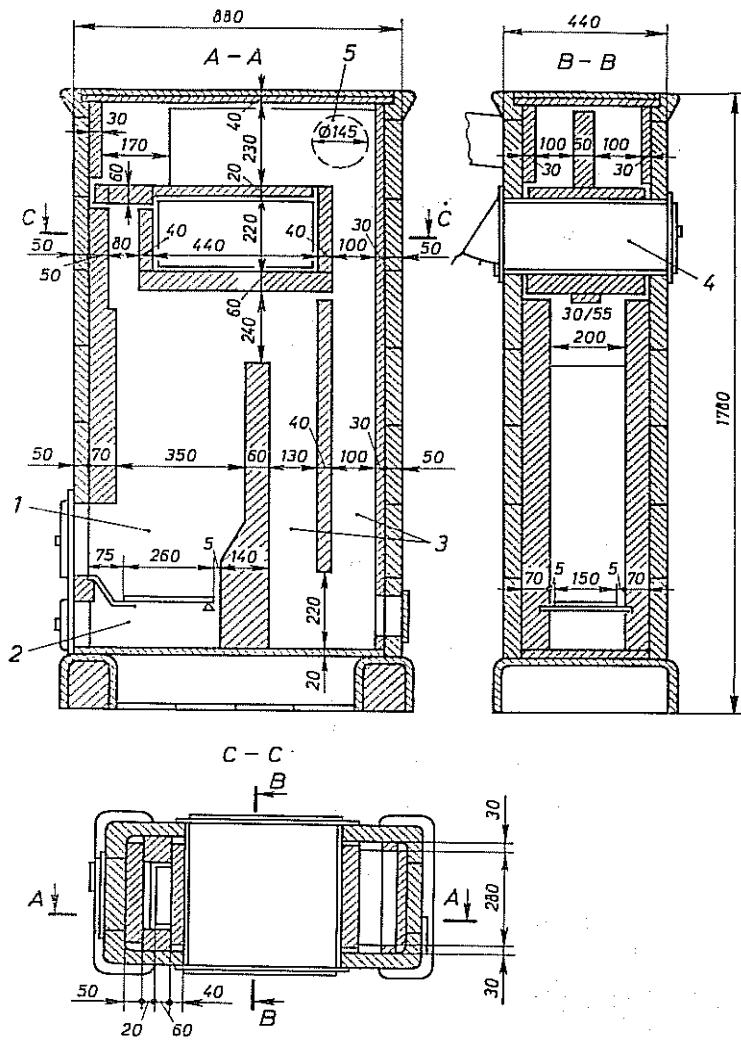
Katrai krāsnij vēlams paredzēt atsevišķu dūmvadu. Vienam dūmvadam var pievienot divas krāsnis, ja tās atrodas vienā dzīvoklī.

Dūmvada šķērsgriezuma laukumu A izvēlas atkarībā no krāsns siltumatdeves Q : ja $Q < 3500$ W, jābūt $A \geq 0,14 \times 0,14 \text{ m}^2$; ja $Q = 3500 \dots 5200$ W, jābūt $A \geq 0,14 \times 0,2 \text{ m}^2$; ja $Q = 5200 \dots 7000$ W, jābūt $A \geq 0,14 \times 0,27 \text{ m}^2$.

Ēkas ar bēniņiem dūmvada augstumam jābūt ne mazākam par 5 m. No ķieģeljiem mūrēta dūmvada sienu biezumam jābūt vismaz 120 mm.

Ierīkojot krāsns, jāievēro ugunsdrošības noteikumi, kuru galvenā prasība ir noteiktu gaisa spraugu nodrošināšana starp krāsns un ugunsnedrošām ēkas konstrukcijām. Ēkas ugunsnedrošās daļas jāapriko ar nedegošu materiālu. Krāsnim ar sienu biezumu līdz 7 cm gaisa spraugas nepieciešamas no visām pusēm. Krāsnim ar sienu biezumu 12 cm gaisa spraugas no sāniem un no augšas atļauts aizmūrēt ar ķieģeljiem vai citu nedegošu materiālu, atstājot no augšas un apakšas atvērumus ar restītēm gaisa cirkulācijai.

Atstatumam no kurtuves durtiņām līdz pretējai sienai jābūt vismaz 1,25 m. Ja grīda ir no degoša materiāla, tad kurtuves priekšā jāpiesit metāla loksne, kuras izmēri ir ne mazāki par 70×50 cm.



7.12. att. Plaši izplatīta stacionārā podiņu krāsns ar kanālu gaisa sildīšanai:
1 — kurtuve; 2 — pelnu kamera; 3 — dūmejas; 4 — kanāls gaisa sildīšanai;
5 — dūmvads.

7.5.2. Kamīni

Pēdējā laikā arvien biežāk pilsētu un lauku mājās būvē kamīnus.

Kamīna galvenais uzdevums ir telpas apsilde, bez tam kamīna radītā velkme vēdina telpu, bet kamīna dekoratīvais veidojums izdzīlo to. Labi un mākslinieciski projektēts un veidots kamīns pēc estētiskās nozīmes pielīdzināms mākslas darbam.

Kamīna lietderības koeficients ir $\approx 10\%$, tāpēc nav izdegvi izmantot to kā vienīgo apkurināšanas ietaisi telpā.

Individuālo dzīvojamā ēku un dārza mājiņu arhitektūrā kamīns ir kļuvis gandrīz par neatņemamu interjera sastāvdalju. Elektrokamīni, kuru elektrospuldzes imitē uguns liesmu un kvēlojošu ogļu zaigošanu, nekad nevar aizstāt īstus kamīnus.

Kamīnu var būvēt individuālajās dzīvojamās mājās, dārza mājās, vasarnīcās, daudzstāvu dzīvojamās ēkās, kurās bijusi krāsns apkure un saglabājušies dūmvadi. Diemžēl kamīnu nevar būvēt mūsdienu daudzstāvu dzīvojamās ēkās, jo tajās nav dūmvadu.

Kamīns ir valēja istabas krāsns, kurā malka sadeg tāpat kā ugunskurā. Siltumatdeve telpai notiek, galvenokārt izstarojot siltumu no degošā kurināmā un sakarsētām kurtuves virsmām.

Kamīnā neierīko dūmejas siltuma akumulēšanai kā tās iebūvē krāsnī, dūmus no kamīna izvada atmosfērā pa tāisnu dūmvadu. Tāpēc kamīns silda tikai tik ilgi, kamēr deg kuriņamais, toties telpu tas sasilda joti ātri.

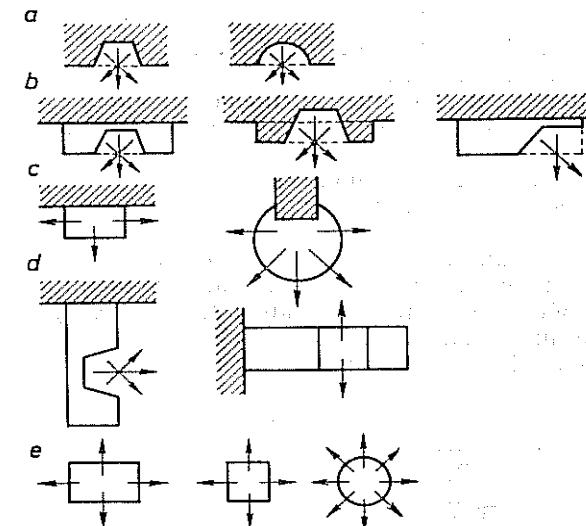
Kamīns jāprojektē tā, lai tas būtu vienkāršs ekspluatācijā un viegli apkopjams.

Loti svarīga ir kamīna vietas izvēle telpā. Kā savdabīgs atpūtas centrs kamīns vislabāk iederas viesistabā, ēdamistabā, retāk guļamistabā. Kamīns jāizvieto tā, lai tā portāla priekšā pēc iespējas mazāk staigātu un tur varētu mierīgi pasēdēt, pat ja kamīnu nekurina. Nelielā telpā tas ir grūts uzdevums.

Kamīnu telpā var novietot dažādi: pilnīgi vai daļēji iebūvēt sienās, novietot pie sienas vai telpas vidū (7.13. att.). Nelielā telpā ieteicams pirmsais variants, lai kamīns aizņemtu mazāku telpas platību.

Kamīna portāla laukums jāsaskaņo ar telpas kubatūru. Attiecībai starp kamīna portāla laukumu, m^2 , un telpas kubatūru, m^3 , jābūt $0,01 \dots 0,003$.

Kamīna portālu veido kā paralēlskaldni, kura augstuma un platumā attiecība ir $2:3$ lieliem kamīniem un $3:4$ maziem kamīniem. Portāla atstatumam no gridas jābūt $300 \dots 500$ mm. Dažreiz portālu aprīko ar nolaižamu aizkaru, kas samazina portāla laukumu kamīna iekurināšanas laikā.



7.13. att. Kamīna izvietošana telpā:
 a — sienā iebūvēts kamīns ar vienu izstarošanas virsmu;
 b — pie sienas būvēts kamīns ar vienu vai divām izstarošanas virsmām; c — pie sienas būvēts kamīns ar trim izstarošanas virsmām; d — kamīns ar vienu vai divām izstarošanas virsmām, kurš sadala telpu divās daļās; e — atklāts, telpas vidū novietots kamīns.

Kurtuves dzīlumam jābūt $1/2 \dots 2/3$ no kamīna portāla augstuma. Ja kurtuve ir pārāk sekla, telpā var iekļūt dūmi, un otārādi — ja tā ir pārāk dziļa, kamīns izstaro pārāk maz siltuma.

Kurtuves sānu sienas attiecībā pret aizmugures sienu veido slīpas, lai siltums tiktu atstarots telpā. $1/3 \dots 1/2$ no aizmugures sienas mūrē vertikāli, bet augšējo daļu — slīpi uz priekšu, lai siltums atstarotos uz telpas gridas un uz kamīna priekšā sēdošo cilvēku kājām.

Kurtuves gridai noteikti jābūt paceltai virs telpas gridas līmeņa. Tas aizkavē vēsā gaisa ieplūdi kamīnā un novērš iespējamo dūmu ieplūdi caur portālu telpā.

Kamīna aizmugures sienas mūrē par $15 \dots 20$ cm augstāk nekā portālu. Šīs sienas augšējā daļa veido dūmu kameru un dūmu kāpsli (7.14. att.). Dūmu kāpslis kanāla sašaurinājuma dēļ aizkavē aukstā gaisa ieplūdi kurtuvē no dūmvada, kā arī uzlabo velkmi.

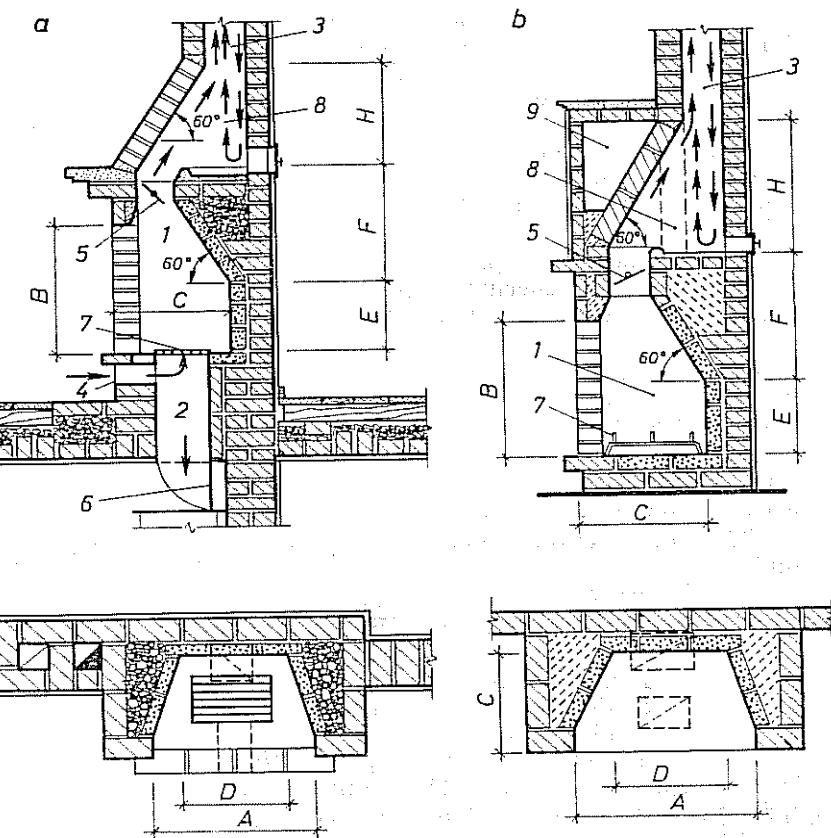
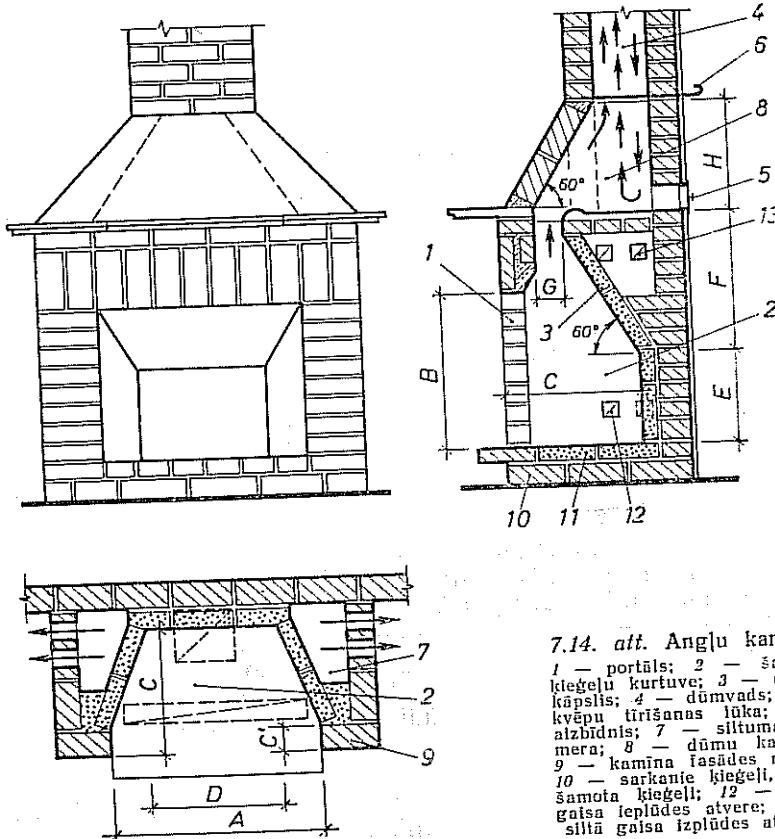
Aiz dūmu kāpšķa dūmvadā ierīko lūku kvēpu tīrišanai.

Lai kamīnā nodrošinātu labu velkmi, kurtuves grīdā ierīko ārdus un zem tiem pelnu tvertni, kas nodrošina arī nepiecie-

šamo gaisa pieplūdi. Lai atvieglotu pelnu aizvākšanu, pelnu tvertne var atrasties ēkas pagraba stāvā (7.15. att. a).

Lai samazinātu kamīna kurināšanas laikā pastiprināto gaisa apmaiņu, nelielās telpās var ierikot gaisa vadu, kas ievada āra gaisu tieši kurtuvē. Gaisa vadā iemontē vārstu, ievada āra gaisu tieši kurtuvē. Gaisa vadā iemontē vārstu, kuru aizver, kad kamīnu nekurina. Sādā kamīnā malka deg labāk, bet no telpas caur dūmvadu aizplūst mazāk sasilušā gaisa.

Projektējot kamīnu, vēlams paredzēt arī malkas novietni, kura var atrasties blakus kamīnam vai zem kamīna kurtuves. Ja izvēlas pēdējo variantu, tad kurtuve attiecīgi jāpaceļ augstāk, bet ugunsdrošības nolūkā kurtuves grīda jāmūrē no stāk, bet ugunsdrošiem kieģeļiem un māla, kā arī jāpārsedz ar metālu.



7.15. att. Kamīns ar pelnu tvertni pagrabā (a) un augšējo siltuma kamīnu (b):

1 — kurtuve (šamota kieģeļu); 2 — pelnu šahia; 3 — dūmvads; 4 — gaisa kanāls; 5 — kamīna aizvars; 6 — durīnas pelnu ūrišanai; 7 — ārdi; 8 — dūmu kamīna; 9 — siltuma kamīna.

Grīdas laukumu kamīna kurtuves priekšā vismaz 500 mm platumā mūrē no kieģeļiem. Grīdu var arī noklāt ar cinkotu skārdu vai kādu citu ugunsdrošu materiālu, kas pasargā grīdu no izkritušām oglēm.

Divu metru augstumā no grīdas (lai varētu aizsniegt ar roku) dūmvadā ierīko aizbīdnī vai vārstu, kuru atver kamīna kurināšanas laikā. Lai siltais gaiss neaizplūstu caur dūmeni atmosfērā un lai apgrieztās cirkulācijas gadījumā sodrēji no dūmeņa neiekļūtu telpā, pēc kurināšanas aizver.

Sevišķa uzmanība jāpievērš kamīna dekoratīvajam nosformējumam, jo tas ir svarīgs telpas interjera elements. Kamīna fasādes apdarei var lietot Lodē ražotos sarkanos kieģeļus vai Igaunijā ražotos okera krāsas dekoratīvos kieģeļus. Ľoti krāšņi izskatās kamīni, kuru fasādes apdarei izmantoti glazēti krāsns podini, glazētas keramikas plāksnītes, mozaika, marmors. Var izmantot dabiskos laukakmeņus, dažādus metāla kalumus vai pulētu koksni. Kamīna ārējā apdare jāsaskaņo ar telpas arhitektūru un apdari.

Kamīna dekoratīvajā nosformējumā jāiekļauj mākslinieciski izpildīti kamīna piederumi: ogļu knaibles, kurtuves kruķis, cepšanas iesmi, pelnu lāpstiņa.

Kamīna darbības efektivitāte lielā mērā ir atkarīga no velkmēs dūmvadā. Velkme rodas gaisa un karsto dūmgāzu blīvumu starpības dēļ. Dūmgāzu temperatūra reti pārsniedz 150°C . Jo augstāka temperatūra, jo labāka velkme.

Katrām kamīnam paredz atsevišķu vertikālu dūmvadu, kura jāatrodas tieši virs kamīna kurtuves centra. Pieļaujams arī nedaudz slīps dūmvads.

Dūmvada šķērsgriezuma laukumu A_d , m^2 , aprēķina pēc formulas

$$A_d = \frac{A_p e}{\sqrt{h}},$$

kur h — dūmvada augstums, m;

e — koeficients, kura vērtības atrodamas 7.1. tabulā;

A_p — portāla laukums.

Dūmvada sienu biezumam jābūt 270 mm. Ja dūmvadu ieriko ārējā sienā, tas jāizolē ar minerālvarti vai jāparedz gaisa sprauga, kas novērs mitruma kondensācijas iespēju.

Velkmes uzlabošanai dūmvada galu nedaudz koniski sašaurina. Tā kā kamīnu dūmvadam ir samērā liels šķērsgriezuma laukums, tad, lai dūmvadā neiekļūtu atmosfēras nokrišņi, to apriko ar cinkota skārda junčiņu.

7.14. attēlā parādīts angļu kamīns ar taisnu dūmvadu, 7.2. tabulā doti šī kamīna izmēri atkarībā no portāla izmēriem. Lai palielinātu siltumatdevi, kamīnam ieriko siltuma kameru,

7.1. tabula

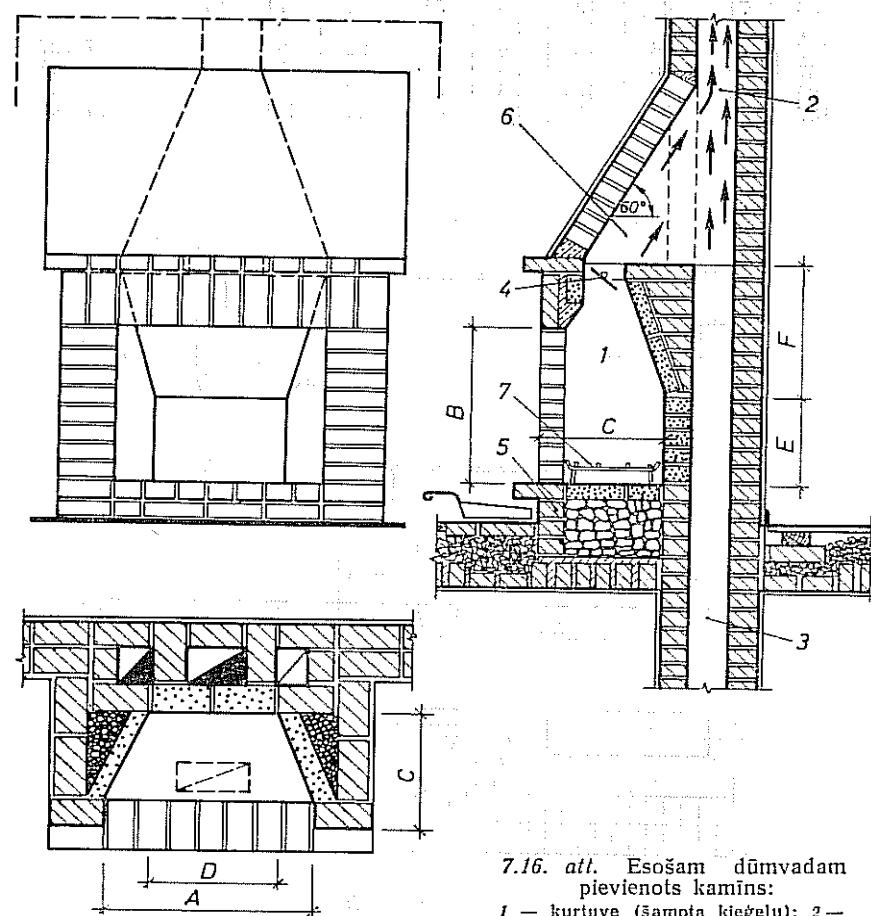
Koeficienta e vērtības

Dūmvada stāvoklis	e
Vertikāls dūmvads iekšējā sienā	0,2
Vertikāls dūmvads ārējā sienā	0,3
Slīps dūmvads iekšējā sienā	0,3
Slīps dūmvads ārējā sienā	0,4

kurā telpas gaiss, saskaroties ar kamīna karstajām sienām, pāpildus sasilst. Siltuma kameru var ierikot arī portāla augšējā daļā (sk. 7.15. att. b).:

7.16. attēlā redzams kamīns, kuru var ierikot rekonstruējāmās ēkās, pieslēdzot esošajiem dūmvadiem kapitālajās sienās.

7.17. attēlā parādīts kamīns ar dekoratīvu sienu. Šādu kamīnu izvieto telpas vidējā daļā. Dekoratīvajā sienā ierīkotas diivas nišas, bet kamīna portāla priekšā kieģeļa biezumā uzmūrēts laukums, kas aizsargā gridu no izbirušām oglēm. Kamīna fasāde noklāta ar kaltu metāla plāksni.



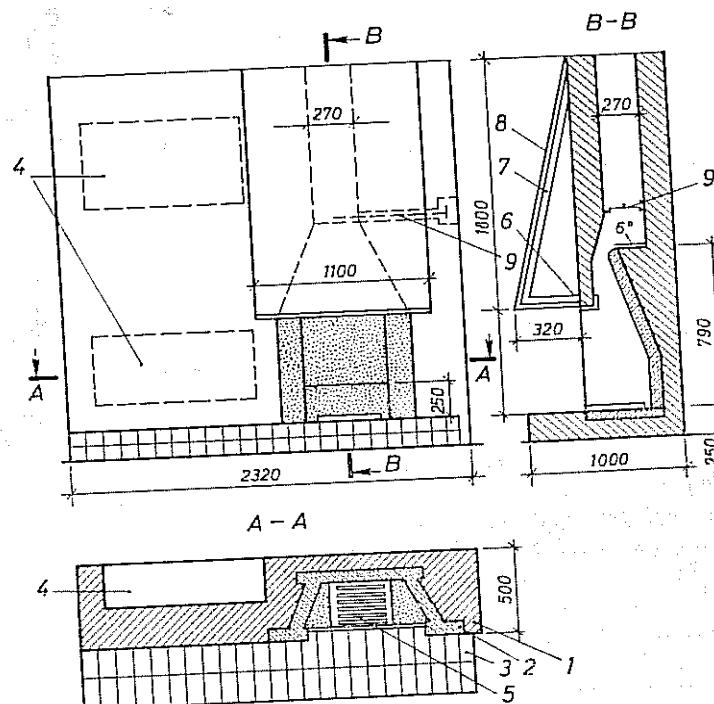
7.16. att. Esošam dūmvadam pievienots kamīns:

1 — kurtuve (šamota kieģelis); 2 — dūmvads; 3 — esošais dūmvads; 4 — alzvars; 5 — tiršanas lūka; 6 — dūmu kamara; 7 — ārdi.

7.2. tabula

Angļu kamīna izmēri, cm

Portāls		Kurtuve			Dūmu kamera		Dūmvads				
		A	B	C	C'	E	F	G	H	neapmests, $a \times b$	apmests, $a \times b$
66	51	41	10	36	36	22	61	14	27	14	27
70	64	41	13	36	42	22	61	27	27	14	27
76	71	41	13	36	51	22	63	27	27	27	27
81	71	41	13	36	51	22	71	27	27	27	27
86	71	41	13	36	51	22	71	27	40	27	27
91	76	46	13	36	51	22	81	27	40	27	27
102	76	46	13	36	51	22	89	27	40	27	27
107	76	46	13	36	51	22	102	27	40	27	40
122	81	46	13	36	58	22	107	40	40	27	40
137	91	51	13	36	66	22					



7.17. att. Kamīns ar dekoratīvu sienu:
1 — sarkans kieģeļu mūris; 2 — šamota kieģeļi; 3 — dekoratīvs mūris;
4 — dekoratīva niša; 5 — restes; 6 — tērauda lenķprofils; 7 — me-
tāla rāmis; 8 — dekoratīvs kalis apvalks; 9 — alzībdīnis

Orientējoši kamīnu izmēri doti 7.3. tabulā.

Materiālu patēriņš dažu kamīnu būvei sniegs 7.4. tabulā.

Pastāv arī daudzas citas kamīnu konstrukcijas, piemēram, kombinēts kamīns-krāsns. Krāsns izmanto ēdienu gatavošanai un pastāvīgai telpas sildīšanai, bet kamīnu — kā dekoratīvu elementu. Kamīnu-krāsns mūrē uz viena pamata, ierīko vienu dūmeni ar diviem dūmvadiem.

Mēģinājumi novadīt kamīna dūmgāzes līdzīgi krāsnij veidotās dūmejās parasti vienmēr ir neveiksmīgi, jo šādi kamīni dūmo. Praksē sastopamo risinājumu, kurā kamīna portālu aizsedz ar stiklu, diez vai var uzskatīt par veiksmīgu. Redzamās

7.3. tabula

Orientējoši kamīnu izmēri, cm

Izmēra nosaukums	Apzīmējums	Kamīna lielums		
		mazs	vidējs	liels
Kamīna portāls:				
platums	A	80	92	118
augstums	B	66	72	80...92
Kurtuve:				
dzeljums	C	40	40...45	45...50
dibensienas platums	D	45	50...55	75...80
dibensienas augstums	E	36	36...40	40...45
Kāpša ekrāna augstums	F	25...32	25...32	25...32
Aizvars	G	21×26	21×38	26×38
Dūmvada izmēri, ja tā augstums nav mazāks par 7,5 m	a×b	21×21	21×26	26×26

7.4. tabula

Kamīnu būvei nepieciešamie materiālu daudzumi

Materiāla nosaukums	Vienība	Kamīns ar taisnu vai slīpu dūmvadu	Kamīns ar dekoratīvu sienu	Angļu (atklātais) kamīns
Sarkanie (necaurlumotie) kieģeli	gab.	250...3000 (bez pamatiem)	200 (bez pamatiem)	400 (ar sienu)
Šamota kieģeļi	gab.	120	60...65	100...120
Parastie māli	spaiņi	7...8	3...5	8...10
Samota māli	spaiņi	1...2	1...2	1...2
Grants	spaiņi	12...14	6...10	16...20
Cements	spaiņi	1	1	2
Aizbīdnis	gab.	1	1	1
Duriņas kvēpu tīrīšanas lūkai	gab.	1	1	1
Ārdi	gab.	1	1	1
Cinkotais skārds	m ²	0,5	0,5	0,5
Lenķprofila tērauds	Pēc apstākļiem	Pēc apstākļiem	Pēc apstākļiem	Pēc apstākļiem

liesmas tikpat labi var aizstāt ar pēdējā laikā modē nākušiem elektrokaminiem.

Vai kamīns ir labi izdevies, var spriest pēc tā, ka optimālas uguns apstākļos istabā nav dūmu. Sakurinot pārāk lielu uguni vai pieliekot pilnu kurtuvi ar malku, dūmo gandrīz jebkurš kamīns.

Vēl var minēt apaļu, atklātu kamīnu telpas vidū, pie griesiem piekarināmu kamīnu bez atbalsta uz grīdas, kamīnu bez sānu šienām u.c.

Ievērojot kamīnu lielo pieprasījumu, firmas ražo kamīnus no saliekamiem būvelementiem, kas ievērojami atvieglo un pāatrina kamīna būvi.

Pēdējos gados kamīnus arvien vairāk būvē arī dārzos, tie pieder pie dekoratīvajiem mazās dārza arhitektūras elementiem.

Dārza kamīnus parasti novieto dārza apūtas zonā, nojumē, lapenē vai arī dārza mājiņā. Dārza kamīna konstrukcija var būt dāudz vienkāršāka nekā istabas kamīnam, un tam var izmantot arī vienkāršākus materiālus. Dārza kamīnu var uzmūrēt tikai no akmeņiem, izmantojot māla-grants javu. Var lietot arī kieģelus.

Dārza kamīna pamatus vēlams iedziļināt grunts sasalšanas dzīlumā. Pamatu betonēšanai lieto augstas kvalitātes portlandcementu, kuram pievieno rupju granti un oļus attiecībā 1:5 vai 1:6.

Dārza kamīna portālu parasti paceļ 60...80 cm virs zemes līmeņa, bet dūmvadu saīsina.

No kieģeliem mūrēts dārza kamīns jāapriko ar nojumi, pātējā gadījumā to izskalos lietus. Ja kamīnam izmantoti akmeņi un metāls, to var būvēt atklātā vietā.

Pirms kamīna būves jāizstrādā projekts, nesmot par pamatu kāda jau uzbūvēta un pārbaudīta kamīna projektu. Izmantojot šīs nodajas norādījumus, kamīnu var projektēt un uzbūvēt pašu spēkiem. Projektējot kamīnu, vēlams izgatavot katras kieģeļu kārtas plānu.

Kamīna būvi sāk ar pamatu mūrēšanu. Pamatiem izmanto laukakmeņus vai sarkanos kieģelus. Vienstāva ēkās kamīna pamatu dzīlumam jābūt 0,5 m, divstāvu ēkās (nesmot vērā, ka dūmvads smagāks) — 0,7...1,0 m.

Ja kamīnu uzstāda otrajā stāvā, tam paredz atsevišķus pamatus vai to mūrē uz sijām, kuru galus iestiprina kapitālajās sienās vismaz 1,5 kieģeļu dzīlumā.

Ja pamatiem izmanto laukakmeņus, pamatu mūrēšanu noslēdz ar 14 cm biezū 2 kieģeļu kārtu. Hidroizolāciju veido no 2 kārtām ruberoīda, kuru uzklāj uz kieģeliem. Hidroizolācija jāparedz arī gadījumā, ja pamatiem izmantoti tikai sarkanie kieģelji.

Kamīnu mūrē no sarkanajiem kieģeliem, kuru marka nav zemāka par 100. Kamīnu būvei nevar izmantot nepietiekami

apdedzinātus vai pārdedzinātus kieģelus, jo pirmie ātri sadrūp, bet pie otriem nepielip java. Kamīnus nedrīkst būvēt no sili-kātkieģeliem, jo tie neiztur augstu temperatūru. Kieģelus pirms iemūrēšanas mērcē ūdeni. Mūrēšanai izmanto mālu un grants javu. Šuvju biezums — 5 mm.

Kurtuves sienas un grīdu mūrē no ugunsizturīgiem kieģeliem. Pirms mūrēšanas tiem noskalo putekļus, bet nemērcē, jo šamota kieģeli neuzsūc ūdeni un, atrodoties mitrumā ilgāku laiku, var saplaisāt.

Javas izgatavošanai izmanto granti (graudiņu maksimālais izmērs 1 mm). Javas sastāvs: 1 daļa mālu un 1 daļa grants; ja māli trekni, tad 1 daļa mālu un 2 daļas grants. Lai māli un grants labi izmirktu, java jāsagatavo diennakti pirms kamīna mūrēšanas.

Šamota kieģelus mūrē ar javu, kas izgatavota no šamota māliem un kam grants vietā pievienoti sīki sasmalcināti šamota kieģeli (attiecība 1:1). Šuvju biezums šamota kieģeliem ir 3 mm.

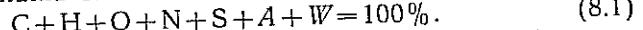
Par kurināmo kamīnos izmanto sausu bērza, apses vai alkšņa malku. Priekšroka dodama apses malkai, kura deg ar vienmērīgu baltu liesmu bez sodrējiem. Atzīmēsim, ka, kurinot apses malku, izdeg sodrēji, kas sakrājušies dūmenī, kurinot bērza vai citas koksnes malku.

8. KURINĀMAIS UN SILTUMA AVOTI

8.1. KURINĀMAIS UN KURTUVES

Par kurināmo sauc siltuma iegūšanai derīgus, galvenokārt organiskas izcelmes cietus, šķidrus un gāzveida oglūdeņražus un oglekļa savienojumus. Izšķir dabisko — zemes dzīlēs iegūtu kurināmo un mākslīgo kurināmo, ko iegūst, kīmiski vai mehā-niski pārstrādājot dabisko kurināmo (8.1. tab.).

Kurināmais sastāv no oglekļa C, ūdeņraža H, skābekļa O, slāpekļa N, sēra S, nedegošām vielām jeb pelniem A un mitrums W. Kurināma sastāvu uzrāda procentos no tā masas:



Ogleklis ir galvenais degošais elements. Pilnīgi sadegot 1 kg oglekļa, izdalās 33 890 kJ siltuma. Tas parasti veido sarežģītus organiskos savienojumus ar skābekli, ūdeņradi, slāpekli un sēru.

Ūdeņradis ir ļoti aktīvs degošais elements. Cietajā kurināmā tā saturs ir līdz 10%, gāzveida kurināmā — līdz 25%. Sadegot 1 kg ūdeņraža, izdalās 276 tūkst. kJ siltuma un 9 kg ūdens.

8.1. tabula

Kurināmā vispārīga klasifikācija

Kurināmā veids	Dabiskais	Mākslīgais
Cietais	Malka, koksnes pārpalikumi, kūdra, brūnogles, akmenogles, antracīts, degslāneklis	Kokogles, kokss, puskokss, termoantracīts, briketes u. c.
Šķidrais	Nafta	Mazuts, spirts, benzīns, benzols, ligroīns, petroleja, solareļļa, degslānekļa eļļa, gāzeļļa u. c.
Gāzveida	Dabasgāze, naftas blakusgāze	Domnas gāze, generatorgāze, koksa gāze, apakšzemes cietā kurināmā pārgāzēšanas produkti u. c.

Daļa sēra deg, veidojot sēra gāzi SO_2 , kas ir kaitīga cilvēkiem, dzīvniekiem un augiem, bet savienojumā ar ūdens tvaiku veido sērskābi un izraisa katlu un dūmeņu metālisko virsmu koroziju. Sadegot 1 kg sēra, izdalās apmēram 9200 kJ siltuma. Pārējā sēra daļa nesadeg un veido pelnus.

Skābeklis, kura sastāvs sausā malkā ir līdz 42%, piedalās degšanā.

Slāpeklis degšanas procesā nepiedalās, un to kopā ar peleni un mitrumu sauc par kurināmā *balastu*.

Pelni ir nevēlama kurināmā sastāvdaļa, jo rada papildu izdevumus tā transportēšanai, kā arī kurtuvēs un katla sildvirsmu tīrišanai. Tie samazina siltumpāreju, palēnina degšanu un tādējādi pazemina katlu iekārtas lietderības koeficientu.

Mitrums ir kaitīga sastāvdaļa, jo tā sasildišanai un iztvainēšanai jāpatērē daudz siltuma — apmēram 272 tūkst. kJ uz 1 kg.

Karsējot cieto kurināmo bez skābekļa piekļūšanas, no tā izdalās gaistošas vielas — skābeklis, slāpeklis, sēra tvaiki, tvana gāze, oglskābā gāze, ūdeņradis un citas gāzes. Gaistošo vielu daudzumu V_g izsaka procentos no kurināmā degošās masas. Cieto pārpalikumu sauc par koksu.

Svarīgākais kurināmā raksturojums ir tā *sadegšanas siltums* jeb *siltumspēja*. Izšķir augstāko sadegšanas siltumu un zemāko sadegšanas siltumu.

Augstākais sadegšanas siltums Q_a rāda, cik kJ siltuma izdalās, pilnīgi sadegot 1 kg cietā vai šķidrā kurināmā vai $1 m^3$ gāzveida kurināmā. Zemāko sadegšanas siltumu Q_z aprēķina, nemot vērā to, ka daļa degšanas procesā izdalītā siltuma tiek patērēta mitruma iztvaičēšanai. Palielinoties mitruma saturam, kurināmā zemākais sadegšanas siltums samazinās un noteiktā mitruma satura gadījumā tas kļūst vienāds ar nulli.

Lai varētu salīdzināt dažādus kurināmā veidus un atvieglotu kurināmā ieguves un patēriņa plānošanu, lieto jēdzienu «nosacītās kurināmai». Tas ir cietais vai šķidrās kurināmai ar zemāko sadegšanas siltumu $2,94 \cdot 10^4$ kJ/kg (7000 kcal/kg) un gāzveida kurināmai ar zemāko sadegšanas siltumu $2,94 \cdot 10^4$ kJ/m³.

Jebkuram kurināmam ir siks siltuma ekvivalents, ko nosaka pēc formulas

$$X = \frac{Q_z}{2,94 \cdot 10^4}. \quad (8.2)$$

Aprēķinot kurināmā patēriņu plānošanas vajadzībām, to pastasi izsaka nosacītā kurināmā tonnās:

$$B_{nos} = XB, \quad (8.3)$$

kur B — faktiskais kurināmā patēriņš, t.

Sadegot $1 \text{ m}^3 \text{ CH}_4$ i vēlāk $1,74 \text{ kg H}_2\text{O}$

8.1.1. Atsevišķu kurināmā veidu ūss raksturojums

Latvijā par kurināmo izmanto malku, koksnes pārpalikumus, kūdrus, briketes, akmeņogles, antracītu, brūnogles, degslānekli, mazutu, sadzīves krāsns kurināmo (sadzīvē tā saucamais destilāts, kuru iegūst, kondensējot dažādas naftas frakcijas), dabasgāzi un sašķidrināto gāzi. Šo kurināmo raksturojums dots 8.2. tabulā.

Malkas un koksnes pārpalikumu — zāgskaidu un ēveļskaidu — lietošanai nepieciešami speciāli apkures katli, jo ir iespējami sprādzieni kurtuvē. Koksnes degošā masa satur līdz 85% gaistošo vielu, tādēļ tā viegli uzliesmo un to ērti lietot, lai iekurinātu katlus un krāsnis, kas strādā ar citiem grūtāk aizdedzināmiem kurināmiem.

Kūdra ir galvenais vietējā kurināmā veids. Tā satur līdz 50% mitruma, tādēļ tās transportēšana lielos attālumos nav ekonomiski izdevīga.

Gabalkūdrus iegūst ar ekskavatoriem. To ražo ķiegelišu veidā un var lietot visur malkas vai akmeņogļu vietā.

Frēzkūdrus iegūst, sasmalcinot kūdras masīva virsējo slāni ar speciālu frēzi. Šī operācija ir pilnīgi mehanizēta, tādēļ tā ir ļoti lēta. Kūdras degošā masa satur apmēram 70% gaistošo vielu, tādēļ, glabājot frēzkūdrus krautnēs, var notikti tās pašaizdegšanās. Frēzkūdra uzreiz jāsadedzina vai jāpārstrādā briktēs.

8.2. tabula
Dažu kurināmo raksturojums (vidējie dati)

Kurināmās veids	$Q_z \cdot 10^3$, kJ/kg	x	p_t	V^0 , m^3/kg	V_d , m^3/kg
Malka (W=33%)	3,4 kJ/m^3				
Zāgskaidas	12,1	0,42	450	3,43	4,23
Gabalkūdra	8,3	0,29	250	2,52	3,43
Frēzkūdra	12,3	0,42	400	3,47	4,27
Kūdras briketes	11,1	0,38	400	3,18	4,02
Brūnogles	16,7	0,57	250	4,54	5,21
Akmeņogles	7,7	0,26	760	2,35	3,28
Antracīts	12,1	0,42	750	3,43	4,23
Degslāneklis	27,3	0,93	1000	7,10	7,48
Mazuts	15,1	0,51	—	—	—
Sadzīves krāsns kurināmās	3,9	1,32	—	—	—
Dabasgāze	41,9	1,43	—	11,2	12,8
	34,9 = $12 \text{ kJ}/\text{m}^3$	1,08	—	—	—
	9,3 kJ/m^3	—	—	$10 \text{ m}^3/\text{kg}$	$11 \text{ m}^3/\text{kg}$

Piezīme: V^0 — kurināmās sadegšanai teorētiski nepieciešamais gaisa daudzums, m^3/kg vai m^3/m^3 .

V_d — teorētiskais sadegšanas produktū (dūmgāzu) daudzums, m^3/kg vai m^3/m^3 . V_d rodas, kurināmās sadegot teorētiski nepieciešamais gaisa daudzums ($\alpha=1$ — sk. formulu (8.4)).

110: 1 m^3 dabas gāzes sadedzis = 10 m^3 gāzei
1 tonas zāgskaidu briketes = 67 atkarīgi
Vēlāk vēlāk 14,100 kg/m^3 malkas

Atsevišķu fiziķu
 $\alpha = 0,61 \text{ kg/g}$

Kūdras briketes iegūst, sapresējot frēzkūdrus. Tās ir viens no labākajiem cietajiem kurināmiem. To mitruma saturs nepārsniedz 15%. Kūdras briketes ražo Baložu, Olaines un Stružānu kūdras fabrikās.

Brūnogles satur 15...45% pelnu, 20...55% mitruma, un tām piemīt pašaizdegšanās tieksme.

Akmeņogles un antracīts satur daudz vairāk oglekļa un tikai 4,5...12% mitruma.

Atkarībā no gaistošo vielu saturā brūnogles, akmeņogles un antracītu iedala markās, bet atkarībā no gabalu lieluma — klasēs. Patērtājiem piegādā noteiktas markas un klasses akmeņogles un antracītu. Dažkārt akmeņogles pirms sadedzināšanas sasmalcina speciālās dzirnavās un padod kurtuvē putekļu veidā, tādējādi nodrošinot pilnīgāku sadegšanu un augstāku temperatūru.

Degslāneklis jeb degalkmens ir zemas kvalitātes kurināmās. Tas satur vairāk nekā 50% pelnu un daudz gaistošo vielu, tāpēc to ir lietderīgi ļīmiski pārstrādāt deggāzes, degslānekļa eļļas un citu vērtīgu produktu iegūšanai. Vistuvākās degslānekļa atradnes ir Igaunijā.

Mazuts ir vērtīgs enerģētiskais kurināmās. Tas praktiski nesatur ne pelnus, ne mitrumu, viegli aizdegas un attīsta ļoti augstu temperatūru. Pirms ievadišanas kurtuvē mazuts jāsasilda.

Sadzīves krāsns kurināmās ir visaugstvērtīgākais kurināmās nelielām, galvenokārt atsevišķu dzīvokļu un individuālo māju apkures sistēmām. Atšķirībā no mazuta tas pirms ievadišanas kurtuvē nav jāsilda.

Dabasgāze pašlaik ir vislabākais kurināmās. Tā sadeg bez pelniem un dūmiem, tāpēc nepiesārņo atmosfēru. Gāzes degšanas procesu var ērti regulēt, un ir iespējama tā pilnīga automatizēšana.

Sašķidrinātās gāzes sadegšanas siltums ir zemāks, un tā ir 1,5...2 reizes dārgāka nekā dabasgāze.

8.2. KURINĀMĀ SADEDZINĀŠANA

Kurināmās degšana sākas ar uzliesmošanu. Tā var notikti temperatūrā, kas nav zemāka par dotā kurināmā uzliesmošanas temperatūru. Aptuvena uzliesmošanas temperatūra koksnei un kūdrai ir $250 \dots 300^\circ\text{C}$, akmeņoglēm — $450 \dots 500^\circ\text{C}$, antracītam — $600 \dots 700^\circ\text{C}$, dabasgāzei — $650 \dots 750^\circ\text{C}$.

Normāla degšana var notikti noteiktā gaisa daudzumā. Teorētiski nepieciešamais gaisa daudzums ir atkarīgs no kurināmās ļīmiskā sastāva (tas uzrādīts 8.2. tabulā). Faktiski kūrtuvē

Dabas gāzes iecīķidzības

$8,000 \text{ kg}/\text{m}^3$ blīvums $0,73 \text{ kg}/\text{m}^3$

Lielākās L. M. vēlāk

jāpadod vairāk gaisa, jo ne viss gaisa skābeklis piedalās degšanā. Praktiski kurtuvē ievadītā gaisa daudzuma V attiecību pret teorētiski nepieciešamo gaisa daudzumu V^0 sauc par gaisa patēriņa (pārpilnības) koeficientu:

$$\alpha = \frac{V}{V^0}. \quad (8.4)$$

Gāzveida kurināmam $\alpha = 1,05 \dots 1,2$, šķidrajam kurināmam $\alpha = 1,15 \dots 1,3$, putekļveida oglēm un frēzkūdrai $\alpha = 1,2 \dots 1,4$, bet cietajam kurināmam $\alpha = 1,5 \dots 1,6$.

8.3. KURTUVES

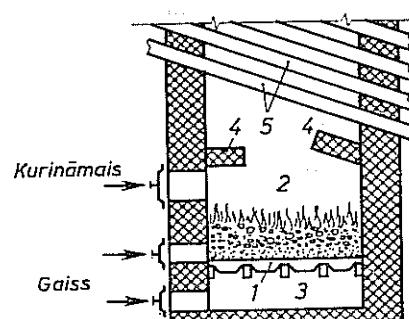
Par *kurtuvi* sauc to katla aggregāta daļu, kurā notiek kurināmā sadegšana. Kurtuves konstrukcijai jānodrošina ērta kurināmā un gaisa pievadišana, izdedžu un pelnu aizvākšana, kā arī iespējami pilnīgāka kurināmā sadedzināšana.

Atkarībā no apkalpošanas veida kurtuves iedala šādi:
nemehanizētās jeb ar rokām apkalpojamās kurtuves;
pusmehanizētās kurtuves, kurās kurināmo ievada mehanizēti;
mekanizētās kurtuves, no kurām arī pelnu un izdedžu aizvākšana ir pilnīgi mehanizēta.

Pēc kurināmā sadedzināšanas veida izšķir
ārdu kurtuves, kas var būt nekustīgas ar periodisku cietā kurināmā padevi vai kustīgās ar nepārtrauktu kurināmā slāņa pārvietošanos;

kamerkurtuves, kurās var sadedzināt gāzveida, šķidro un putekļveida cieto kurināmo.

Nelieliem apkures katliem ierīko nemehanizētās, nekustīgās ārdu kurtuves. Tās var būt šādas:



8.1. att. Nemehanizētās, nekustīgās ārdu kurtuves shēma.

vai arī visapkārt tai (iekšējās kurtuvēs) izvieto katla sildvirsmu, piemēram, katla sildcaurules 5.

Nemehanizēto ārdu kurtuvju apkalpošana ir saistīta ar smagu fizisku darbu. Tā atvieglošanai ierīko grozāmas ārdu restītes, mehanizē kurināmā padevi, pelnu un izdedžu izvākšanu.

8.4. MAZAS UN VIDĒJAS JAUDAS KATLU IEKĀRTAS

8.4.1. Vispārīgas ziņas par katlu iekārtām

Par *katlu iekārtu* sauc ierīču kompleksu, kas paredzēts siltuma enerģijas iegūšanai karsta ūdens vai tvaika veidā. Šis komplekss sastāv no katla aggregāta jeb vienkārši katla ar daudzām palīgiem katliem, kas nepieciešamas kurināmā, gaisa un ūdens sagatavošanai un pievadīšanai katlam, izdedžu un pelnu aizvākšanai, dūmgāzu attīrišanai, kā arī visu šo procesu kontrolei un automātiskai vadīšanai.

Katlu iekārtas novieto atsevišķās katlu mājas vai apkalpojamās ēkās izvietotās katlu telpās. Atkarībā no tā, kur izmanto iegūto karsto ūdeni vai tvaiku, izšķir

enerģētiskās katlu mājas, kas ražo tvaiku turbīnu piedziņai;
rūpniecības katlu mājas, kas apgādā dažādus tehnoloģiskos procesus;

apkures katlu mājas, kas apkalpo apkures, ventilācijas, gaisa kondicionēšanas un karstā ūdens apgādes sistēmas.

Katrā objektā vēlams uzstādīt vismaz divus katlus, kuru sumārā jauda nodrošina nepieciešamo siltuma patēriņu. Zems piedienā tvaika katli un karstā ūdens ar temperatūru līdz 115°C iegūšanas katli var atrasties ēkas pagrabā iebūvētā katlu telpā. Augstspiediena tvaika katli un pārkarsēta ūdens katli saskaņā ar katlu uzraudzības noteikumiem jāizvieto atsevišķās katlu mājas.

Ēkas izvietoto katlu jauda ir ierobežota atkarībā no kurināmā veida: lielākā tā drīkst būt gāzveida kurināmam, bet mazāka — cietam kurināmam, nesmot vērā tā sēra saturu un pelnaīnību.

Pēdējā laikā būvē galvenokārt atsevišķās katlu mājas, kas paredzētas ēku grupas vai mikrorajona apgādei ar karsto ūdeni. Iebūvētu katlu telpu projekē tikai nepieciešamības gadījumā.

8.4.2. Ēku siltumapgādei lietojamie katli

Atsevišķas ēkas vai ēku grupas apkurei parasti uzstāda čuguna apkures katlus, kuros var sadedzināt kā cieto, tā arī šķidro un gāzveida kurināmo. Lai katlu piemērotu attiecīgajam cietajam kurināmam, izveido iekšējo, ārējo vai iznesto kurtuvi,

bet šķidrajam un gāzveida kurināmam ierīko sprauslas vai degļus.

Galvenais čuguna katlu raksturlielums ir sildvirsmas laukums — visu to metāla virsmu summa, kuras no vienas puses saskaras ar katlā sildāmo ūdeni, bet no otras puses — ar karstajiem kurināmā sadegšanas produktiem.

Čuguna katlu lietderības koeficients, sadedzinot cieto kurināmo, ir 60...70%, bet, sadedzinot gāzveida kurināmo, — 80...85%.

Nelielas jaudas čuguna apkures katli ir ar sildvirsmas laukumu $0,87 \dots 4,7 \text{ m}^2$. Sie katli sastāv no atsevišķām sekcijām, kuru skaitu var izvēlēties atkarībā no nepieciešamās katla jaudas. Dūmgāzes izplūst no katla aizmugures pa čuguna cauruli, kurā ierīkots regulējams vārstiņš. Atpakaļgaitas ūdeni no apkures sistēmas ievada katla lejasdaļā, bet karstais ūdens izplūst no kaila augšdaļas. Šie katli ir apgādāti ar iekšējo kurtuvi, un tos var uzstādīt tieši uz grīdas.

Lielākas jaudas čuguna katliem sildvirsmas laukums ir līdz 75 m^2 . Tie var būt ar ārējo vai iznesto kurtuvi.

Lieljaudas apkures katlu mājās uzstāda tērauda katlus, kuru sildvirsmas laukums ir $75 \dots 250 \text{ m}^2$.

8.4.3. Dzīvokļu apkures sistēmu siltuma generatori

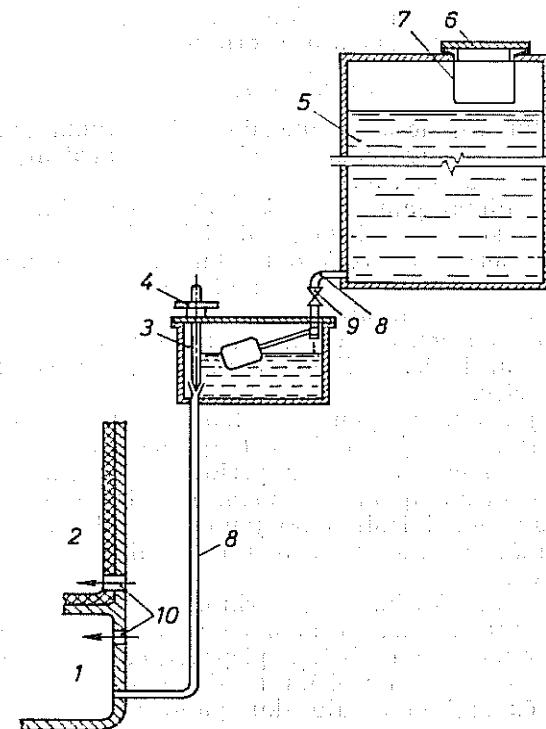
Nelielu apkures sistēmu vajadzībām (to skaitā dzīvokļu un individuālo ēku apkurei) lieto čuguna sekciju mazlitrāžas ūdens sildīšanas katlus ar sildvirsmas laukumu $0,9 \dots 4,23 \text{ m}^2$.

Katlus montē no čuguna sekcijām un savieno ar nipeļiem. Katli paredzēti kurināšanai ar cieto kurināmo, maksimālais ūdens spiediens ir $0,2 \text{ MPa}$. Pārbūvējot katlus, tajos var dedzināt arī gāzi vai šķidro kurināmo.

Katls ar 4 sekcijām un sildvirsmas laukumu $1,67 \text{ m}^2$ var apsildīt ēku, kuras kubatūra ir 445 m^3 ; tāds pats katls ar 6 sekcijām un sildvirsmas laukumu $2,5 \text{ m}^2$ var apsildīt ēku ar kubatūru 690 m^3 .

Dzīvokļu un individuālo ēku apkurei lieto arī dažādus cita veida siltuma generatorus.

Pēdējā laikā dzīvokļu apkures katlos lieto šķidro sadzīves krāsns kurināmo (sastāvs — 86% oglūdeņraža un 13% ūdenīkrāza, siltumspēja — $41\,868 \text{ kJ/kg}$). Teorētiski nepieciešamais gaisa daudzums šī kurināmā sadedzināšanai ir $11,2 \text{ m}^3/\text{kg}$, teorētiskais dūmgāzu daudzums — $12,8 \text{ m}^3/\text{kg}$. Šo kurināmo var ērti sadedzināt iztvaices degļos (8.2. att.). Mehāniskās rotācijas vai pneumatiskās sprauslas nav ieteicamas, jo tās ir sarežģītas un rada lielu troksni.



8.2. att. Iztvaices degļa un sadzīves krāsns kurināmā paderves shēma:

1 — kurināmā iztvaikošanas zona; 2 — iztvaicētās degvielas sadegšanas zona; 3 — pludiņtvērtne; 4 — ietaise degvielas paderves regulēšanai; 5 — degvielas tvertnes lūka; 7 — sīsta filtri; 8 — degvielas paderves cauruļvads; 9 — krāns; 10 — atvērumi gaisa ieplūdei.

Gazificētās mājās, kurās apkures sistēmu kurināšanai lieto gāzi, par siltuma generatoriem izmanto sērijeiā ražotos automatizētos gāzes ūdenssildītājus. Sādiem sildītājiem ir neliela hidrauliskā pretestība, tāpēc tos var lietot apkures sistēmās ar dabisko ūdens cirkulāciju. Ūdens šādos sildītājos no 20°C līdz 90°C sašilst 75 minūtēs. Sildītājiem ir termoregulators, ar kuru var iestādīt vajadzīgo ūdens temperatūru (no 40°C līdz 90°C). Gāzes ūdenssildītājus drīkst uzstādīt telpās, kuru kubatūra ir vismaz 6 m^3 . Ar sildītāju, kura ražīgums ir $7,0 \text{ kW}$, var apsildīt 60 m^2 , bet ar sildītāju, kura ražīgums 14 kW , — 100 m^2 lielu dzīvojamu platību.

Dūmeņa šķērsgriezuma laukumu A , cm^2 , dzīvokļu apkures siltuma ģeneratoriem nosaka pēc formulas

$$A = 0,035Q/\sqrt{h}, \quad (8.5)$$

kur Q — siltuma ģeneratora maksimālais siltuma ražīgums, W ;
 h — dūmeņa augstums (attālums no ārdiem līdz dūmavada galam), m .

Dūmeņa minimālajam šķērsgriezumam jābūt $12,5 \times 12,5 \text{ cm}^2$. Dūmvadā jāierīko noslēgaizvars vai aizbīdnis.

Siltuma ģeneratora jāizvieto tā, lai atstatums no kurtuves durtiņām līdz pretējai sienai būtu vismaz 1 m, bet atstatums no ģeneratora sānu un aizmugures virsmām līdz sienām — ne mazāks par 30 cm. Ja telpā, kur uzstādīts siltuma ģenerators, izdalās pārāk liels siltuma daudzums, ģenerators jāizolē ar siltumizolāciju.

Ekspluatējot ūdens apkures sistēmu, cauruļvados, sildķermenos un katlā sakrājas duļķes (sāli, metāla korozijas produkti). Tāpēc ieteicams sistēmu periodiski (negaidot avāriju) skalot; kad beidzas apkures sezona, no sistēmas izlaž visu ūdeni, pēc tam ūdeni iepilda no jauna, sasilda līdz 95°C , atdzesē un atstāj uz visu vasaru (ar ūdeni pildīti cauruļvadi mazāk korodē).

Lai samazinātu kurināmā patēriņu, ārzemēs tiek izstrādāti jauni efektīvi mazlitrāžas siltuma ģeneratori. Zinātniskos pētījumus šajā jomā veicina lielais pieprasījums pēc siltuma ģeneratoriem individuālajām ēkām (ASV no visām jaunceļamām dzīvojamām ēkām individuālo ēku īpatsvars ir 67%, VFR — 80%).

Tā, piemēram, radīts principiāli jauns pulsējošas degšanas apkures siltuma ģenerators, kura lietderības koeficients saņiedz 95%. Katls sastāv no apvalka, kurā izvietots ūdens sildiņas cilindrs un sadegšanas kamera. Gaisa-degvielas maišojumu periodiski iesūc sadegšanas kamerā, kur tas sadeg, atdodot siltumu ūdenim.

Pēc darbības principa pulsējošas degšanas siltuma ģenerators ir analogs iekšdedzes dzinējam. Katls ir drošs ekspluatācijā, tam nav vajadzīgs dūmenis, jo labi atdzesētos degšanas produktus izvada atmosfērā pa nelielu plastmasas cauruli. Katla ražīgums ir 60 kW, tā platumis un garums — 580 mm, augstums — 1100 mm.

8.4.4. Katlu iekārtu drošības ierīces un kontroles mēraparāfi

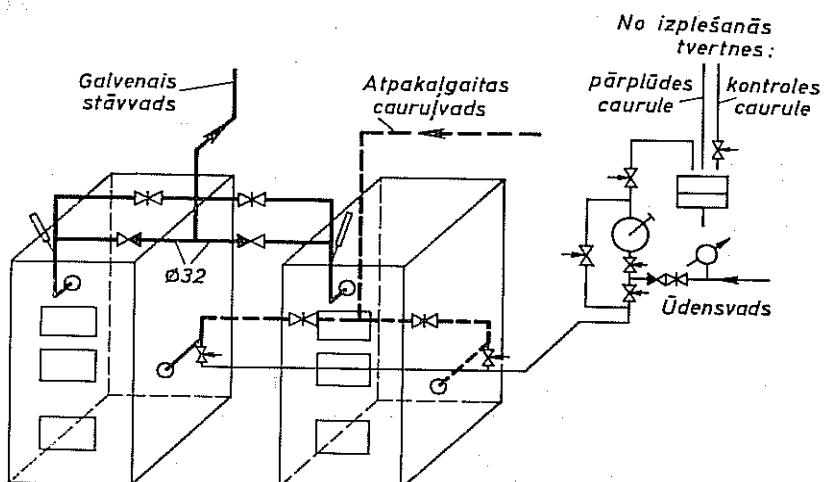
Lai kontrolētu un regulētu katlu darbību, tos apgādā ar termometriem, manometriem, drošības ierīcēm, kā arī ar armatūru, kas ļauj noslēgt ūdens, tvaika, gāzes vai šķidrā ku-

rināmā plūsmu, veikt katla barošanu ar ūdeni un duļķu izvadišanu.

Termometru uzstāda katram katlam uz karstā ūdens cauruļvada starp katlu un noslēdošo armatūru, kā arī uz maģistrālā karstā ūdens cauruļvada.

Dabiskās ūdens cirkulācijas sistēmās manometru uzstāda uz maģistrālā atpakaļgaitas cauruļvada. Piespiedu cirkulācijas sistēmās uzstāda divus manometrus: vienu — pirms, otru — aiz cirkulācijas sūkņa. Ūdens apkures katliem, kas apkalpo apkures sistēmas ar dabisko cirkulāciju, ieriko apvadliniju ar vienvirziena vārstiem, kuri laiž cauri ūdens plūsmu tikai virzienā no katla uz apkures sistēmu (8.3. att.). Piespiedu cirkulācijas sistēmās bez tam uz maģistrālā karstā ūdens cauruļvada uzstāda drošības vārstu, kas, izlaižot lieko ūdeni kanalizācijā, neļauj ūdens spiedienam pārsniegt noteiktu vērtību.

Tvaika apkures katlā spiediens var būtami pieaugt, ja, katlu kulinot, iegūto tvaiku neizlieto pietiekamā daudzumā. Spiedienam ceļoties, lieko tvaiku no sistēmas izlaiž caur drošības ierīci. Zemspiediena tvaika apkures sistēmās tā parasti ir hidrauliskais slēdzis (sk. 5.31. att.). Tajā iepilda ūdeni, kura līmeni, kad katlu nekurina, iestāda caurulēs 3, 4 un 5 vienādā augstumā, atverot ventili 1 un pagriezni 2. Kad katlu sāk kulinat un tvaika spiediens sāk celties, ūdens līmenis caurulē 3 pazeminās, bet caurulēs 4 un 5 tas paaugstinās. Līmenū starpība metros atbilst tvaika un atmosfēras spiedienu starpībai, kg/cm^2 . Katlā spiediens nedrīkst būt augstāks par $1,7 \text{ kg}/\text{cm}^2$,



8.3. att. Ūdens apkures katlu cauruļvadu shēma.

turpretī hidrauliskajā slēdzi augstumam H jābūt 0,7 m. Ja tvaika spiediens katlā pārsniedz pieļaujamo vērtību, liekais tvaiks pa cauruli 5 izplūst tvertnē, kas savienota ar atmosfēru. Tikko tvaika spiediens katlā samazinās, ūdens pa cauruli 4 ieplūst atpakaļ caurulēs 3 un 5 un vairs nelaiž cauri tvaiku.

8.4.5. Cirkulācijas sūkņu aprēķins un izvēle

Katlu mājā, kas apkalpo ūdens apkures sistēmas ar piepiedu cirkulāciju, uzstāda divus pārmaiņus strādājošus sūkņus, no kuriem vienu uzskata par rezerves sūknī. Tiem ieriko apvadliniju, kura abu sūkņu avārijas gadījumā nodrošina daibisku ūdens cirkulāciju apkures sistēmās.

Nepieciešamo cirkulācijas sūkņa ražīgumu G , kg/s, aprēķina pēc formulas

$$G = \frac{Q}{4187(t_t - t_a)}, \text{ kg/s} \quad (8.6)$$

kur Q — katlu mājas siltumjauda, W;
 t_t, t_a — turpgaitas un atpakaļgaitas ūdens temperatūra,
°C.

Sūkņu spiedienam jābūt pietiekamam, lai pārvarētu apkures sistēmas cauruļvadu un katla hidraulisko pretestību.

Nelielās apkures sistēmās lieto sūkņus, kam ir liels ražīgums un salīdzinoši zems spiediens. Tos montē bez pamatiem, tieši uz atpakaļgaitas cauruļvadiem.

Lielākas ēku grupas vai mikrorajona katlu mājas uzstāda centrībēdzes sūkņus.

8.4.6. Katlu sildvirsmas un skaita aprēķins

Nepieciešamo kopējo katlu sildvirsmas laukumu aprēķina, vadoties no maksimālajām siltumslodzēm apkures, ventilācijas, gaisa kondicionēšanas, karstā ūdens apgādes un tehnoloģijas vajadzībām.

Katlu kopējo sildvirsmas laukumu A_k , m², atrod šādi:

$$A_k = \frac{(1,1 \dots 1,2)Q}{q}, \quad (8.7)$$

kur Q — nepieciešamā katlu siltumjauda, kW;
 q — katla sildvirsmas siltumslodze, kW/m²;
 $1,1 \dots 1,2$ — koeficients, ar kuru ievēro nelietderīgos siltuma zudumus katlu mājā un siltumtīklos.

Katlu sildvirsmas siltumslodze ir atkarīga no kurināmā un katlu tipa: brūnogļēm tā ir 8...10 kW/m², antracītam —

7...16 kW/m², šķidrajam kurināmam un gāzei — 9...11 kW/m².

Katlu mājā jābūt vismaz diviem katliem, turklāt tiem jābūt viena tipa un lieluma. Rezerves katlus uzstādīt nav atļauts.

8.4.7. Dūmeņu un dūmrovju aprēķins

Dūmeņi var būt atseviški vai iebūvēti ēku sienās. Nelielām katlu mājām ar siltumjaudu līdz 750 kW dūmeņu šķērsgriezuma laukumu A_D , m², aprēķina pēc formulas

$$A_D = \frac{0,026Q}{Vh}, \text{ m}^2 \quad (8.8)$$

kur Q — katlu mājas siltumjauda, W;

h — attālums no katla kurtuves līdz dūmeņa galam, m.

Lieljaudas katlu māju dūmeņu šķērsgriezuma laukumu aprēķina, nemot vērā visu dūmvaldu aerodinamisko pretestību.

Iebūvēts dūmenis nedrīkst būt zemāks par 5 m, un tam jāizvirzās vismaz 1 m virs ēkas jumta (sk. 6.21. att.). Dūmeņus parasti iebūvē iekšējās kapitālajās sienās, turklāt dūmeņu sienām jābūt vismaz 1/2 kieģeli biezām. Ja dūmeni nepieciešams iebūvēt ārsienā, tad, lai novērstu iespējamo ūdens tvaika kondensēšanos un ar to saistītos velkmes zudumus, dūmeņa sienai jābūt tikpat biezai kā ēkas ārsiena.

Ja sienā blakus dūmenim ir iebūvēts ventilācijas kanāls, tad attālumam starp tiem jābūt ne mazākam par vienu kieģeli.

Atsevišķa dūmeņa sienas būvē 1 1/2 kieģeli biezās. Tam jāizvirzās vismaz 5 m virs to ēku jumtiem, kas atrodas 25 m rādiussā. Ja 200 m rādiussā no dūmeņa atrodas ēkas, kas augstākas par 15 m, tad dūmeņa augstumam jābūt vismaz 45 m.

Horizontālos dūmvaldus jeb dūmrovjus, kas savieno katlu ar dūmeni, veido no lokšķu skārda vai kieģeliem. Dūmrovju nepieciešamo šķērsgriezuma laukumu A_R , cm², aprēķina pēc formulas

$$A_R = 0,0065Q, \text{ cm}^2 \quad (8.9)$$

kur Q — kopējā siltumjauda katliem, kurus apkalpo dotais dūmrovja posms, W.

8.4.8. Iebūvēto katlu telpu un palīgtelpu iekārtojums

Lai apsildāmajā ēkā uzstādītu apkures katlus, nepieciešama katlu telpa, kurināmā noliktava un sanitārais mezglis ar tualeti, dušu un izlietni. Velams, lai būtu arī darbnīca — kurinātāja istaba.

Vismaz vienā katlu telpas sienā jābūt logiem (dabiskajam apgaismojumam), kuriem vēlams atrasties sētas pusē. Pārsegumam jābūt gāznecaurlaidīgam un jāatbilst ugunsdrošības noteikumiem. Katlu telpā jābūt betona grīdai, bet kurinātāja istabā un sanitārajā mezglā — dēļu klājumam.

No katlu telpas jābūt vismaz 1 m plātai izejai ar vējveri vai izejai uz ārējo kapņu telpu.

Katlu telpas izmērus izvēlas, vadoties no tajā izvietojamo katlu un citu iekārtu gabarītiem, tā, lai nodrošinātu ērtu visu iekārtu montāžu, ekspluatāciju un remontu.

Katlus novieto vienā līnijā paralēli sienai, kurā ir logi, ar kurtuvēm pret logiem. Attālumam no kurtuvēm līdz sienai parasti jābūt 2 m, lielākiem katliem — 3...3,5 m. Apkalpošanas ērtības nolūkā attālumam starp katliem jābūt 0,7...1 m, attālumam no katliem līdz sienai — 1...1,5 m. Lai ekonomētu vietu, katlus var novietot pa divi cieši kopā ar sāniem. Attālumam līdz sienai katlu aizmugurē jābūt 1,5 m, bet, ja iespējams dūmrovi taisni (bez pagriezieniem) ievadīt dūmvadā, šo attālumu var samazināt līdz 0,4 m.

Katlu telpai jābūt vismaz 1 m augstākai par katlu, bet ne zemākai par 3,2 m.

Katlu telpā un sanitārajā mezglā jāierīko pieplūdes-noplūdes ventilācija.

Kurināmā stundas patēriņu B , kg/h, aprēķina pēc formulas

$$B = \frac{Q}{Q_z \eta}, \quad (8.10)$$

kur Q — katlu mājas siltumjauda, kJ/h. To palielina par 10...20%, lai ievērotu nelietderīgos siltuma zuduimus;

Q_z — zemākais kurināmā sadegšanas siltums, kJ/kg (sk. 8.2. tab.);

η — katlu lietderības koeficients, ko pieņem 0,6 — atsevišķām katlu mājām un 0,65 — iebūvētām katlu telpām.

Kurināmā gada patēriņš ir atkarīgs no klimatiskajiem apstākļiem. Tā patēriņu tonnās nosaka pēc formulas

$$B_a = \frac{24Bn(t'_T - t_{a,p})}{1000(t_T - t_{A5})}, \quad (8.11)$$

kur t_T — apsildāmo telpu vidējā temperatūra, °C;

t_{24} — diennakts garums, h;

n — apkures perioda ilgums diennaktīs;

t'_T — caurmēra vidējā telpu temperatūra diennakts laikā °C;

t_{A5} — āra gaisa aprēķina temperatūra, °C;

$t_{a,p}$ — apkures perioda vidējā temperatūra, °C.

Kurināmā noliktavas lielums ir atkarīgs no kurināmā patēriņa un nepieciešamās kurināmā rezerves. Tā, piemēram, vienam mēnesim nepieciešamo kurināmā noliktavas laukumu A_N , m², var aprēķināt šādi:

$$A_N = \frac{600B}{\rho_t h}, \quad (8.12)$$

kur ρ_t — kurināmā tilpummasa, m³/kg (sk. 8.2. tab.);

h — maksimālais kurināmā slāņa biezums noliktavā, m.

Malku un kūdras briketes var glabāt 4 m biezā slānī, brūnogles — 1,5 m, akmeņogles — 2 m biezā slānī, bet antracītam slāņa biezums nav ierobežots. Ja kurtuve nav mehanizēta, slāņa biezumu tomēr pieņem ne augstāku par 2 m.

8.5. GĀZES IZMANTOŠANA

8.5.1. Gāzes patēriņi

Gāzi pilsētās patērē

sadzīves vajadzībām — ēdienu gatavošanai dzīvokļos un kopmītnēs;

komunālajā saimniecībā — pirtīs, veļas mazgātavās, slimnīcās, ēdnīcās, bērnudārzos;

ražošanas tehnoloģisko procesu vajadzībām;
dzīvojamā un sabiedrisko ēku apkurei, ventilācijai un gaisa kondicionēšanai;

transportam — automobiļos, kuri pārbūvēti no benzīna uz gāzes piedziņu.

Laukos gāzi lieto arī siltumnīcu apkurei, lopu fermās barības sagatavošanai un lauksaimniecības produktu termiskajai apstrādei.

Gāzes patēriņš stipri mainās kā gada, tā arī nedēļas un diennakts laikā. Sadzīves vajadzībām un komunālajā saimniecībā tas vislielākais ir piektienās, sestdienās un priekšsvētku dienās. Apkurei un ventilācijai gāzi patērē tikai ziemā, bet rūpniecīcas izmanto gāzi visu gadu.

Gāzes patēriņš nemitīgi aug. Rūpniecībā, lauksaimniecībā un enerģētikā gāze dod iespēju paaugstināt iekārtu lietderības koeficientu un ieviest progresīvāku tehnoloģiju. Bez tam gāze salīdzinājumā ar citiem kurināmiem daudz mazāk piesārņo apkārtējo vidi.

Iekārtojot gāzes apgādes sistēmas, jāņem vērā perspektīvais patēriņa pieaugums, kā arī iespējamās kopējā patēriņa izmaiņas gada un atsevišķu diennakšu laikā. Lai nodrošinātu nepārtrauktu gāzes apgādi, katrai apdzīvotai vietai vai visai valstij ierīko gāzes krātuves — akumulatorus. Latvijā šāda

apakšzemes gāzes krātuve ir izbūvēta Inčukalnā. Tajā ar augstspiediena kompresoriem iesūknē gāzi tad, kad patēriņš samazinās, lai varētu to izmantot maksimālā patēriņa stundās papildus gāzei, kas pienāk pa maģistrāļiem gāzes vadiem.

Atsevišķas apdzīvotās vietas bez tam izbūvē gāzes krātuves — attiecīga tilpuma tērauda tvertnes.

Kopējā gāzes patēriņa noteikšana ir samērā sarežģīts uzdevums. Piemēram, gāzes plītij ar 4 degļiem maksimālais gāzes patēriņš ir $1,1 \text{ m}^3/\text{h}$, automātiskajam ūdenssildītājam — ar ražīgumu 7 kW — $0,7 \text{ m}^3/\text{h}$, ar ražīgumu 14 kW — $2,7 \dots 1,3 \text{ m}^3/\text{h}$, caurplūdes vannas ūdenssildītājam — $3,2 \text{ m}^3/\text{h}$. Līdzīgi ir zināmi maksimālie gāzes patēriņi komunālo uzņēmumu, rūpnīcu un lauksaimniecības gāzes aparātiem. Sie lielumi jāreizina ar patēriņa nevienmērīguma koeficientu, kas gāzes plītīm 4 dzīvokļu mājā ir 0,35, 16 dzīvokļu mājā — 0,24, 80 dzīvokļu mājā — 0,21. Jo lielāks patēriņu skaits, ko apkalpo gāzes vads, jo mazāka patēriņa nevienmērīguma koeficienta vērtība.

Modernā pilsētā apmēram 70% no visa gāzes patēriņa izmanto sadzīves vajadzībām un dzīvojamo ēku apkurei, ventilācijai un gaisa kondicionēšanai, bet 20...25% — komunālajā saimniecībā.

8.5.2. Gāzes transportēšana

Gāzi no tās ieguves vietas patēriņiem piegādā pa maģistrāļiem gāzes vadiem — tērauda caurulēm, kuru garums var būt tūkstošiem kilometru.

Gāzes ieguves vietā to attīra un ar kompresoriem zem $5 \cdot 10^3 \text{ kPa}$ spiedienā sūknē tālāk. Iek pēc $120 \dots 150 \text{ km}$ būvē pārsūknēšanas starpstaciju. Pēdējo starpstaciju izvēlas tādā attālumā no gāzi patēriņos apdzīvotās vietas, lai spiediens maģistrālā gāzes vada galā būtu vismaz $(1 \dots 1,2) \cdot 10^3 \text{ kPa}$. Iek pēc $15 \dots 20 \text{ km}$ maģistrālajos gāzes vadībās ierīko distancionāli vadāmus aizbīdņus, kurus remonta vai avāriju gadījumos var noslēgt.

Maģistrālā gāzes vada galā izveido gāzes sadales staciju (GSS). Tajā gāzes spiedienā pazemina līdz $6 \cdot 10^2 \text{ kPa}$ vai zemāk, vēlreiz gāzi attīra un odore — piejauc vielas ar stipru, nepatīkamu smaku, lai patēriņi varētu konstatēt gāzes izplūdi pēc specifiskās smakas.

GSS atrodas maģistrālo gāzes vadu apkalpes personāla uzraudzībā, bet tālākais gāzes sadales tīkls — pilsētas vai apdzīvotās vietas gāzes saimniecības uzraudzībā.

8.5.3 Gāzes sadales tīklu klasifikācija. Gāzes apgādes sistēmas un to elementi

Pilsētas vai apdzīvotās vietas gāzes sadales tīklus atkarībā no maksimālā spiediena tājos iedala zemspiediena (līdz 5 kPa), vidēja spiediena ($5 \dots 300 \text{ kPa}$) un augstspiediena ($300 \dots 600 \text{ kPa}$) tīklis. Pie zemspiediena gāzes sadales tīkliem pievieno dzīvojamās un sabiedriskās ēkas, kā arī nelielus komunālās saimniecības un lauksaimniecības objektus. Vidēja spiediena un augstspiediena tīkli ar spiedienu līdz 600 kPa baro zemspiediena tīklus caur gāzes regulēšanas punktiem (GRP), kā arī tieši rūpniecības, komunālās saimniecības un lauksaimniecības uzņēmumus.

Augstspiediena tīkli ar spiedienu līdz 1200 kPa apgādā liecas gāzes krātuves un lielus rūpniecības uzņēmumus.

Pie katras patēriņa uzstāda noslēdošu aizbīdni. Tālākos cauruļvadus, kas sadala gāzi ēkas, rūpnicas vai lauksaimniecības uzņēmuma teritorijā, sauc par kvarķala gāzes sadales tīklu. Par tā pareizu ekspluatāciju atbild patēriņš.

Pilsētu gāzes sadales tīkli var būt vienpakāpes, divpakāpu, trīspakāpu un daudzpakāpu.

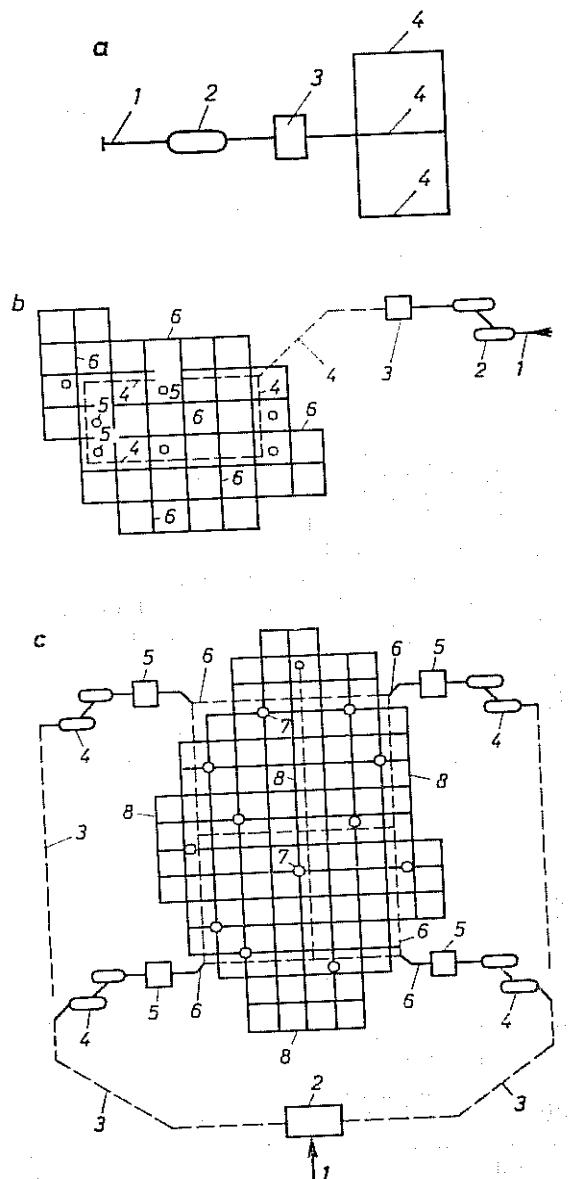
Nelielās apdzīvotās vietas būvē vienpakāpes gāzes sadales tīklus (8.4. att. a): GSS pazemina gāzes spiedienu līdz 600 kPa un pa zemspiediena tīkliem 1 piegādā gāzi krātuvei 2; gāzes regulēšanas punkts (GRP) 3 pazemina gāzes spiedienu zemspiediena sadales tīklis 4 līdz 3 kPa . Gāzes krātuves tilpumu izvēlas tā, lai nodrošinātu nepārtrauktu gāzes padevi arī maksimālu patēriņa stundās, bet no maģistrālā gāzes tīkla nemanu ne vairāk par vidējo nedēļas patēriņu.

Lielākās apdzīvotās vietas, ierīkojot vienpakāpes gāzes sadales tīklus, liela diametra cauruļu patēriņš pieaug, tāpēc lētāk izmaksā divpakāpu tīklu būve (8.4. att. b).

Gāzi pa augstspiediena tīklu 1 pievada gāzes krātuvei 2 un tālāk vidēja spiediena GSS 3, kur tās spiedienu pazemina līdz 300 kPa . Vidēja spiediena gāzes tīkls 4 pievada gāzi apdzīvotās vietas teritorijā vienmērīgi izvietotiem GRP 5, kuros gāzes spiedienu pazemina līdz 3 kPa , un ievada gāzi zemspiediena tīklis 6. Zemspiediena tīklus izveido cilpveidīgi, lai atsevišķu posmu remonta laikā patēriņi varētu saņemt gāzi pa kādu citu posmu.

Trīspakāpu gāzes sadales tīklis (8.4. att. c) gāze pa augstspiediena tīklu 1 pienāk galvenajai pilsētas GSS 2 un pēc filtrēšanas un odorešanas ar tādu pašu augstspiedienu pa transīta tīkliem 3 nonāk galvenajos pilsētas rajonos izvietotās gāzes krātuves 4 un vidēja spiediena GSS 5. Vidēja spiediena gāzes tīkls 6 piegādā gāzi caur GRP 7 zemspiediena tīkliem 8.

Gāzes sadales tīkls ir visbūtīgākais no visām pilsētas



8.4. att. Gāzes sadales tīklu shēmas:
a — vienpakāpes; b — divpakāpu; c — trispakāpu.

apakšzemes komunikācijām. Būvniecības noteikumos norādīts, kādiem jābūt minimālajiem attālumiem no gāzes vadiem līdz citiem cauruļvadiem, elektrības un telefona kabeļiem, tramvaju un vilcienu sliedēm. Tā, piemēram, attālums no jebkuras ēkas līdz zemspiediena gāzes vadam nedrīkst būt mazāks par 2 m, līdz videja spiediena gāzes vadam — 5 m, līdz augstspiediena gāzes vadam — 15 m. Virs apakšzemes gāzes vadiem 4 m platā joslā nedrīkst stādīt kokus.

Gāzes vadi rūpniču teritorijas jāizvieto virs zemes uz balstiņiem un estakādēm vai pa ēku fasādēm.

8.5.3.1. Gāzes regulēšanas punkti un to iekārtojums

GRP izvieto atsevišķā vienstāva ēkā vai ēkas piebūvē. Ja gāzi caur GRP saņem tikai viens rūpničas cehs, tad GRP atlauts ierīkot ceha pirmajā stāvā atsevišķā telpā.

Atsevišķa GRP ēka nedrīkst atrasties tuvāk par 10 m no citām ēkām, dzelzceļa un tramvaja sliedēm un tuvāk par 5 m no autoceļa. Piebūve, kurā izvietots GRP, jāatdala no ēkas ar gāznecaurlaidīgu sienu, un piebūvei jāizveido atsevišķa ieeja. Piebūvi nedrīkst būvēt pie dzīvojamām un sabiedriskajām ēkām, bērnu, ārstniecības un mācību iestādēm.

GRP telpas jābūvē atbilstoši prasībām, kas noteiktas ražotnēm ar visaugstāko sprādzienbīstamību un vienlaicīgi ugusbīstamību. Pārsedzēm jābūt vieglām — to radītā slodze nedrīkst pārsniegt 1,20 kPa, grīdām jābūt no nedegoša materiāla, durvīm — veramām uz āru. Ja pārsedze tomēr ir smagāka, tad logu kopējai laukumam jābūt vismaz 500 cm² uz katru telpas tilpuma m³.

GRP telpā temperatūra nedrīkst būt zemāka par +5 °C. Apkure var būt no siltumtīkliem, elektriska vai no individuāla katla, kas uzstādīts blakus GRP telpai katlu telpā ar atsevišķu ieeju. Abas telpas atdalītas ar kapitālo sienu.

Ierīko dabisko ventilāciju, kurai jānodrošina trīskārtīga gaisa apmaiņa stundā. Parasti uz jumta uzstāda attiecīga liebuma deflektoru un durvju apakšējā daļā iestiprina žaluzijas.

Elektroapgāmošanas instalācijām jābūt sprādzienbīstamām.

8.5.3.2. Iekšējo gāzes vadu ierīkošana

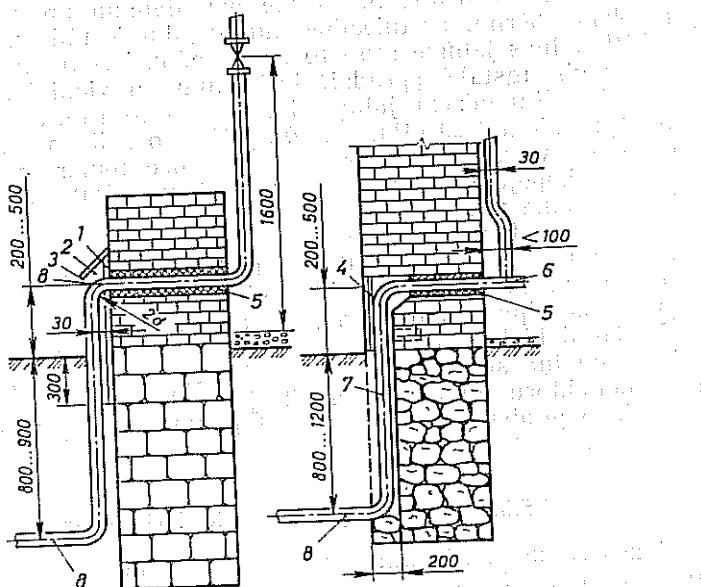
Gāzes vadus ēkā ievada caur sienu ne zemāk par 20...50 cm no zemes (sk. 8.5. att.).

Daudzstāvu dzīvojamo ēku katrā kāpņu telpā ierīko atsevišķu gāzes ievadu ar noslēdošu armatūru. Tālāk gāzes vadu ēkā izvada caur virtuvēm, kāpņu telpām, koridoriem atklāti, lai tas visur būtu redzams un ērti pieejams. To nedrīkst aizklāt

ar iebūvētām mēbelēm, izvadīt caur līfta un atkritumu šķiltām, noliktavām, vannas istabām, kā arī pa dzīvojamām istabām. Vietās, kur gāzes vads šķērso sienu vai pārsedzi, to ievieto iebetonētā tērauda čaulā; spraugu starp gāzes vadu un čaulu aizpilda ar ēlļainām pakulām un bitumenu. Visus cauruļvadu savienojumus sametina, tikai armatūras un gāzes aparātu pievienošanai lieto atlokus vai vītnu savienojumus.

Telpā, kur uzstāda gāzes aparātus, jābūt dabiskai noplīdes ventilācijai. Telpas kubatūra nedrīkst būt mazāka par normētu lielumu, piemēram, gāzes plītij ar 4. degliem — 15 m^3 , gāzes plītij ar degliem — 8 m^3 , gāzes ūdenssildītājam — $7,5 \text{ m}^3$. Vannas istabā ar gāzes ūdenssildītāju bez tam durvju apakšdalā jābūt restītēm vai spraugai un durvīm jāveras uz ārpusi.

Virs gāzes plīts vēlams uzstādīt gaisa aturītāju, bet vannas ūdenssildītāja, automatizēta gāzes ūdenssildītāja un apkures katla obligāti jāierīko skārda dūmvads uz atsevišķu dūmeni. Dūmeņa minimālais šķērsgriezums parastajam vannas ūdenssildītājam ir 150 cm^2 , automatizētam gāzes ūdenssildītājam — 100 cm^2 , bet apkures katlam tas jāaprēķina. Gāzes vadus ierikot un gāzes aparātūru pievienot drīkst tikai speciali-



8.5. att. Gāzes ievads ēkā:
 1 — tērauda čaula; 2 — koka vai skārda futrālis; 3 — futrāla väks; 4 — lūka ar duriņām; 5 — bitumena pildījums; 6 — leģerzīns; 7 — vesels izlektas caurules gabals;
 8 — metinājumu vietas.

zētas gāzes saimniecības darbinieki. Pēc montāžas darbu veikšanas un gāzes aparātu pievienošanas jāpārbauda iekšējo gāzes vadu izturība. Zemspiediena un vidēja spiediena vadu izturību pārbauda ar saspilstu gaisu, bet augstspiediena vadu izturību — ar ūdeni zem noteikta spiediena. Vadu blīvumu pārbauda ar gaisu zem attiecīga spiediena. Iekšējos gāzes vādus uzskata par pietiekami blīviem, ja spiediena kritums 5 minūšu laikā nepārsniedz 200 Pa.

Pēc blīvuma pārbaudes iekšējos gāzes vadus nokrāso divas reizes ar elles krāsu. Rūpniecības un lauksaimniecības ēkās, kā arī dzīvojamā un sabiedrisko ēku pagrabos un tehniskajos stāvos gāzes vadus krāso gaiši brūnā vai dzeltenā krāsā.

8.6. GĀZES IZMANTOŠANA CELTNIECĪBĀ

Gāzi, kuru lieto komūnālajā saimniecībā, var izmantot arī būvlaukumā — vīsbiežāk gaisa sildīšanai.

Ziemā to lieto jaunbūvju apsildei un konstrukciju žāvēšanai. Ar infrasarkanajiem gāzes degliem var apsildīt arī atklātu būvlaukumu, ko plaši praktizē elektrostaciju, ceļu būvniecībā un citos gadījumos ar darbietilpīgu nulles ciklu. Beztam gāzi izmanto sadzives aparātos būvstrādnieku ģerbtuvju apsildei, kā arī dušas un ēdnicās.

Būvlākumū gāzes apgādei ierīko pagaidu gāzes vadus, kurius pieslēdz pastāvīgo gāzes vadu maģistrālēm. Būvējamās ēkas kāpņu telpā parasti ierīko pagaidu stāvvadu, kuram pēc vajadzības pievieno atsevišķu stāvu nozarojumus.

Pagaidu gāzes vadus atļauts savienot ar atlōkiem un vītnu savienojumiem, veicot pēc montāžas attiecīgas izturības un blīvuma pārbaudes.

Jaunbūves vienīja stāva robežas atzarojumus pielaujams veidot ne tikai no tērauda caurulēm, bet arī no lokanām gumijas šķūtenēm. Uz katras atzarojuma uzstāda pagriezni. To ievieto noslēdzamā kastītē.

Celtniecībā lieto arī sašķidrināto gāzi, kuru piegādā būvlaukumā balonos vai cisternās. Parasti lieto 60 l balonus, kas kopā ar gāzi sver 57 kg.

Būvlaukumā jābūt kādam speciāli apmācītam darbiniekam, kas atbildīgs par gāzes saimniecību, seko pareizai gāzes iekārtu ekspluatācijai, pievieno pēc vajadzības pagaidu gāzes vadiem jaunus atzarojumus un veic gāzes vadu pārbaudes.

9. SILTUMAPGĀDE. KARSTĀ ŪDENS APGĀDE

9.1. SILTUMA PATĒRĒTĀJI

Pilsētās un ciematos siltuma patērētāji ir dzīvojamās, sabiedriskās un rūpniecības ēkas. Dzīvojamās un sabiedriskajās ēkās siltuma enerģiju patērē komunālajām un sadzīves vajadzībām, kā arī komforta apstākļu nodrošināšanai telpās, kurās uzturas cilvēki. Rūpniecības ēkās siltuma enerģiju galvenokārt patērē produkcijas ražošanas tehnoloģiskajam procesam.

Visus siltuma patērētājus var apvienot divās grupās: komunālie sadzīves un tehnoloģiskie patērētāji. Komunālie sadzīves patērētāji siltuma enerģiju izmanto apkures un ventilācijas vajadzībām, kā arī karstā ūdens apgādei.

Patērētāju vajadzību pēc siltuma apmierina dažādas ēkas uzstādītās inženieriekārtas, kuras šo siltumu saņem no siltumtīkliem. Šādas inženieriekārtas ir apkures, ventilācijas un gaisa kondicionēšanas sistēmas, karstā ūdens apgādes sistēmas, kā arī siltumtehniskās iekārtas tehnoloģiskajām vajadzībām. Katrā iekārtai ir noteikts uzdevums, un parasti tā paredzēta vienam siltuma patēriņa veidam.

Apkures sistēma aukstā laikā nodrošina telpā vēlamo gaisa temperatūru, kompensējot siltuma zudumus.

Ventilācijas sistēma nodrošina nepieciešamino gaisa temperatūru, sastāvu un aerodinamisko režīmu, radot telpā attiecīgu gaisa apmaiņu.

Gaisa kondicionēšanas sistēmu lieto, lai radītu telpā mikroklimatu, kurš apmierina paaugstinātas saniāti higieniskās un tehnoloģiskās prasības.

Karstā ūdens apgādes sistēmā tiek veikta ūdens sasildīšana sadzīves vai tehnoloģiskajām vajadzībām un tā nogādāšana patēriņa vietās.

Tehnoloģiskā siltumtehniskā iekārta ir paredzēta siltuma enerģijas ieguvei un piegādei, ražojot attiecīgu produkciju.

Atkarībā no uzdevuma katrai siltumu patērejošai sistēmai ir sava darba režīns. Šo režīmu nosaka siltuma patēriņš nosaukums, kurš darba režīms, piemēram, stundā, darba maiņā, diennaktī, aptiektā periodā, sezonā vai gadā. Pēc siltuma patēriņa rakstura stundas, kuras sezonā vai gadā. Pēc siltuma patēriņa rakstura stundas, maiņas vai diennakts laikā visus siltuma patērētājus iedala patērētājos ar vienmērīgu patēriņu (apkure un ventilācija) un

patērētājos ar nevienmērīgu patēriņu (ūdens sildīšana, tehnoloģiskās vajadzības).

Vadoties pēc siltuma energijas patēriņa perioda gada laikā, patērētājus apvieno divās galvenajās grupās: sezonālie patērētāji (apkure un ventilācija) un nepārtrauktie patērētāji (karstā ūdens apgāde, tehnoloģiskās vajadzības). Sezonālo patērētāju darba režīms ir atkarīgs no klimatiskajiem apstākļiem: āra gaisa temperatūras un mitruma, vēja ātruma, virziena utt. Tiem raksturīgs nevienmērīgs siltuma patēriņš gan visā apkures periodā, gan arī katru mēnesi. Arī patērētājiem ar samērā vienmērīgu siltuma patēriņu sezonās, mēnešos un nedēļas siltuma patēriņš var strauji mainīties ne tikai diennakts laikā, bet arī pa nedēļas dienām.

Siltumtīkla cirkulējošā siltumnesēja parametri un daudzums ir atkarīgi no tīklam pieslēgto patērētāju darba režīma. Katlu iekārtas izvēli nosaka maksimālais siltuma patēriņš dotajā laika periodā, siltumnesēja veids un parametri. Vadoties pēc maksimālā siltumnesēja daudzuma, veic siltumavota un cauruļvadu siltumtehniskos un hidrauliskos aprēķinus.

Objekta siltumapgādes sistēmas darba režīmu nosaka kopējais siltuma un siltumnesēja patēriņš apkures periodā. Siltumtīklu darba režīmu ietekmē arī šādi faktori: siltuma patērētāju koncentrācija, apvidus reljefs, patērētāju attālums no siltumavota un ēku geometriskais augstums.

Galvenais izejas rādītājs, pēc kura izvēlas racionālāko siltumapgādes shēmas konstruktīvo risinājumu, ir visu ēku atsevišķo inženieriekārtu un tehnoloģisko patērētāju siltuma patēriņa raksturs. Siltuma patēriņu parasti aprēķina raksturīgā laika periodā: stundā, diennaktī, mēnesi, sezonā vai gadā. Par aprēķina siltuma patēriņu nem tā patēriņu stundā. Pēc maksimālā siltuma patēriņa izvēlas siltumavota veidu, jaudu un cauruļvadus. Atkarībā no siltuma patēriņa izmaiņām diennakts, mēneša, sezonas un gada laikā izstrādā attiecīgus siltuma patēriņa režīmu grafikus, kuriem pieskaņo siltumgeneratoru darbināšanas režīmu. Bez tam siltuma patēriņu mēnesī, sezonā un gadā izmanto tehniski ekonomiskajos aprēķinos, salīdzinot siltumapgādes sistēmu variantus.

Maksimālo siltuma patēriņu apkures, ventilācijas un tehnoloģiskajām vajadzībām, kā arī karstā ūdens apgādei nosaka attiecīgo patērētāju raksturs.

9.2. SILTUMAPGĀDES AVOTI

Ierīču kompleksu, iekārtas un cauruļvadu komunikācijas, kurās paredzētas siltuma enerģijas ražošanai, padevei un izlietināšanai, sauc par *siltumapgādes sistēmu*. Siltumapgādes sistē-

mas atširas ar siltumavota jaudu, siltumnesēja potenciālu, siltuma energijas piegādes attālumu u. c.

Viens no faktoriem, kas nosaka to, kādu siltumapgādes paņēmienu izvēlēties, ir siltumavots. Galvenie siltumavoti ir termoelektrocentrāles, atomelektrostacijas, katlu mājas, kurus apkalpo veselus rajonus, kvartālus vai atsevišķas ēkas. Šajos siltumavotos uzstādītie siltumgeneratori atšķiras gan pēc uzdevuma, gan arī pēc citām pazīmēm: konstruktīvā izpildījuma, jaudas, sagatavotā siltumnesēja veida un siltuma potenciāla. Par siltumavotiem jāuzskata arī dzīvokļu apkures ierīces, parvardu katli, krāsns u. c.

Eku siltumapgādi atkarībā no siltumavota veida iedara sa-
dās galvenajās grupās:

lielu pilsētu un plašu dzīvojamo masīvu centralizēta siltumapgāde no termoelektrocentrālēm (TEC) vai atomelektrostatcijām (AES), kuras izvietotas kā pilsētā, tā arī ārupus pilsetas;

dzīvojamo masīvu un atsevišķu kvartālu centralizētā siltumangāde no rajona vai kvartāla katlu mājām;

ēkas vai ēku grupas vietējā siltumapgāde no ēkās iebuve-
tām vai atsevišķām katlu mājām; 11 kāc uzstādīts

tam var atsevišķām katrai mazajai, decentralizētā siltumapgāde no siltumavota, kas uzstādīts tieši apsildāmo telpu robežās (paredzēts apkurei, bet bieži lieto arī viendzīvokļa dzīvojamā ēku un atsevišķu telpu karstā ūdens apgādei).

Aplūkotajiem siltumapgādes veidiem raksturīga dažāda kvalitāte, izturība, dārdzība un kapitālieguldījumi.

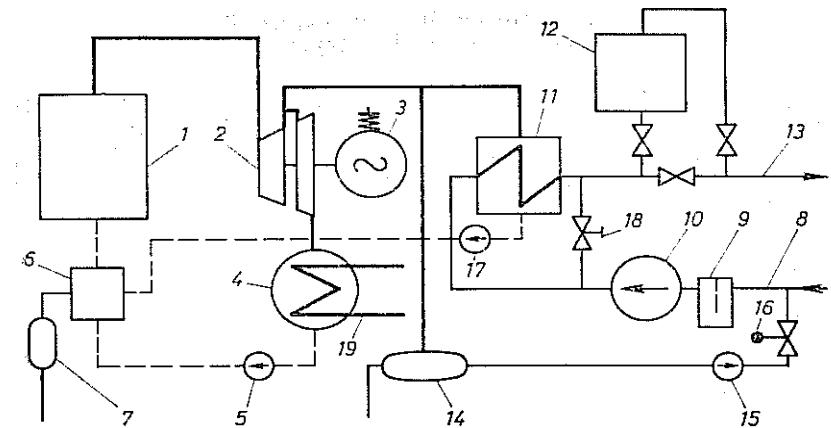
9.2.1. Termofikācija

Viens no ekonomiskākajiem siltumapgādes veidiem, ceļot jaunas pilsētas un būvējot lielus dzīvojamos masīvus, ir centralizētā siltumapgāde no TEC — termofikācija. Termofikāciju tās ekonomiskuma dēļ plaši lieto arī pilsētās ar vecu apbūvi, nomainot esošo vietējo un decentralizēto siltumapgādi. Ar termofikāciju jāsaprot centralizētā siltumapgāde uz kombinētās siltuma un elektroenerģijas iegūšanas bāzes, izmantojot termoelektrostacijas un atomelektrostacijas.

Termoelektrostacijās uzstāda modernus, jaudīgus tvaika katlus, bet atomelektrostacijās — speciālus atomreaktorus.

Izšķir divu veidu termoelektroostacijas: kondensācijas termoelektroostacijas (KES) un termoelektrocentrāles (TEC). Pirmās izstrādā tikai elektroenerģiju, otrs — kā elektroenerģiju, tā arī siltumu centralizētai siltumapgādei.

9.1. attēlā dota komunālās TEC struktūrshēma. Tās darbības princips ir šāds. Augstspiediena tvaiku no katja 1 padod uz termofikācijas turbīnu 2. Izlietoto tvaiku novirza sildītājā



9.1. att. Komunālās TEC shēma.

11, kur tas sasilda siltumtīklu ūdeni līdz nepieciešamajai temperatūrai (150°C un vairāk). No sildītāja ūdens ieplūst siltumtīklos 13 tieši vai caur galotņu katlu 12. Siltumtīklu ūdens, kas atdzisīs siltuma patēriņtājos, pa siltumvadu 8 atgriežas TEC, kur to atkal sasilda. Aiz duļķu novācēja 9 sūknis 10 ūdeni padod uz galveno sildītāju 11 un pēc tam caur galotņu katlu 12 atkal siltumtīklos. Pirms padošanas TEC tīklā ūdeni papildina no sagatavošanas iekārtas 14 un pēc tam ar uzsildīšanas sūknī 15 padod caur spiediena regulatoru 16. Ūdens temperatūru aiz sildītāja 11 regulē ar termoregulatoru 18, kas uzstādīts uz savienojoša cauruļvada. No sildītāja 11 tvaika kondensātu ar sūknī 17 padod TEC galvenajā deaeratorā, kurš ieslēgts reģenerācijas sistēmā 6. Neizlietotais tvaiks no plūst turbīnas 2 otrajā daļā ar elektrogeneratoru 3. Šeit tas izplešas līdz $3 \dots 5 \text{ kPa}$ un nonāk kondensatorā 4, kur to atdzesē ūdens 19 no dzesēšanas torņa (rasinātavas). Izlietotais tvaiks kondensējas, un ar sūknī 5 to padod reģenerācijas sistēmā 6 uzsildīšanai, atgāzēšanai un papildināšanai ar sagatavošanas iekārtā 7 kīmiski attīrtu ūdeni.

Termoelekstrostaciju siltuma lietderības koeficients ir apmēram 80%.

Pašlaik aktuāla ir atomenerģijas izmantošana elektroenerģijas un siltuma vienlaicīgai ražošanai. Lai gan ir nepieciešams atrisināt sarežģītus, specifiskus jautājumus, kas saistīti ar aizsardzību pret radiācijas nokļūšanu tikla ūdenī, tomēr atomtermoelektrostacijas ar jaudu 1700 GW un lielāku ir ekonomiskākas nekā TEC, kuras izmanto dabisko kurināmo.

9.2.2. Centralizētā siltumapgāde no lielām katlu mājām

Centralizētā siltumapgādē siltumavoti sastāv no tvaika katliem, kas ražo tvaiku, un ūdens sildīšanas katliem, kuri sasilda tikla ūdeni. No tvaika katliem patēriņš saņem ne tikai tvaiku, bet arī karstu ūdeni. Tādā gadījumā katlu mājā uzstāda speciālus tvaika-ūdens siltumapmaiņas aparātus.

Rajonos, kur nav dabiskā kurināmā, bet ir lēta elektroenerģija, siltumapgādes vajadzībām lielās katlu mājās var uzstādīt elektrokatlus.

Centralizētai siltumapgādei no rajonu un kvartālu katlu mājām ir tādas pašas priekšrocības, tikai mazākā mērā kā siltumapgādei no TEC, jo katlu mājas patēri ē vairāk kurināmā.

9.2.3. Vietējā siltumapgāde

Vietējās siltumapgādes siltumavoti parasti ir zemspiediena katli. Tie pārsvarā ir čuguna sekciju vai metināti tērauda katli. Šī siltumapgādes veida priekšrocības ir nelielās katlu un siltumtiklu izmaksas, montāžas un apkalošanas vienkāršība, kā arī ātrā nodošana ekspluatācijā.

Vietējās siltumapgādes trūkumi ir šādi: zems ekspluatācijas drošums, jo katli ātri bojājas; nav iespējams vai grūti mehanizēt kurināšanas procesu, lietojot cieto kurināmo; relatīvi liels apkalpojošā personāla sastāvs; zemā potenciāla siltumnešējs, kuru ražo šie katli, neapmierina rūpniecisko patēriņu prasības un rodas vajadzība pēc enerģijas patēriņa siltumnešēja pārsūknēšanai un nepieciešamība uzstādīt lielāka izmēra iekārtas, ja jāapkalpo apkures un ventilācijas sistēmas.

Pašlaik vietējo siltumapgādi izmanto lielām, atsevišķi izvietotām ēkām, lielām mazu ēku grupām vai kā pagaidu siltumavotu jaunceltņu rajonos pirms pastāvīgā siltumavota nodošanas ekspluatācijā.

9.3. KARSTĀ ŪDENS APGĀDE

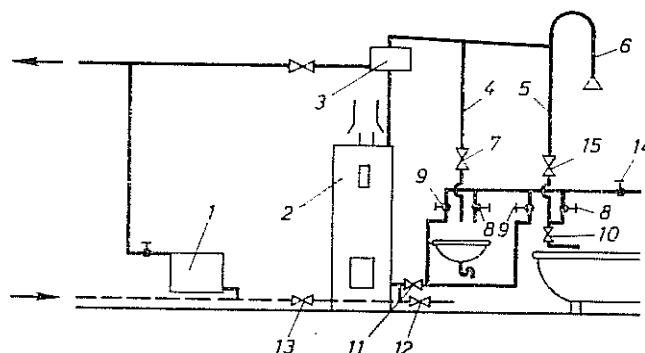
Karstā ūdens apgādes sistēmas var būt centralizētas un vietējas. Pirmajā gadījumā karstā ūdens sagatavošana notiek vienā centrā, no kurienes to padod uz patēriņa punktiem, bet vietējās karstā ūdens apgādes sistēmās karsto ūdeni sagatavo patēriņa vietu tuvumā.

9.3.1. Vietējās karstā ūdens apgādes sistēmas

Vietējās karstā ūdens apgādes sistēmas plaši lieto lauku rajonos un individuālās dzīvojamās ēkās. Šīs sistēmas bāzējas uz tādiem vietējiem siltuma avotiem kā gāzes un elektriskie sildītāji, ietilpīgi jeb lēnas darbības un ātras darbības ūdens sildītāji, vannas krāsnis ar gāzi un cieto kurināmo, kā arī dažādi siltumapmaiņas aparāti, kuri ievietoti plītīs, krāsnīs un citos pavardos. Šo sistēmu neērtība — nepieciešamība pastāvīgi uzmanīt vietējā siltuma ģeneratora darbību. Caurulvadu tiklam karstā ūdens padošanai no ģeneratora līdz krānam patēriņa vietā jābūt ar vienkāršu shēmu un minimālu garumu. Karstā ūdens apgādē izmanto cinkotas tērauda caurules, veidojot savienojumus ar vītnēm. Ja nav gāzes vada, vannas krāsnis ar cieto kurināmo uzstāda dzīvojamās ēkās līdz piektajam stāvam (ieskaitot). Gāzes sildītājus var uzstādīt dzīvojamās ēkās tikai tad, ja ir iespējams novadīt degšanas produktus.

Izšķir 1) individuālus pusautomātiskus gāzes ūdens sildītājus, kuri var apkalpot pēc kārtas vannu un mazgājamo ierīci un kuri novietoti tieši pie ūdens sildītāja; 2) automātiskus gāzes ūdens sildītājus, kuri apkalpo atsevišķus patēriņus līdz 10 m attālumā no ūdens sildītāja.

9.2. attēlā parādīta shēma karstā ūdens apgādei no ietilpīga jeb lēnas darbības ūdens sildītāja, kas apvienots ar vietējo apkures sistēmu. Vasaras laikā, gatavojoši karsto ūdeni, ūdens



9.2. att. Karstā ūdens apgāde no ietilpīga jeb lēnas darbības ūdens sildītāja, kas apvienots ar vietējo apkures sistēmu:

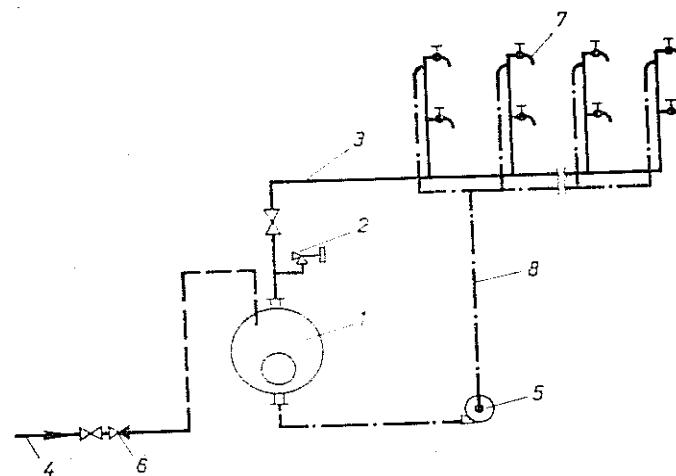
1 — apkures sistēmas sildkermens; 2 — ietilpīgs ūdens sildītājs; 3 — izplešanās trauks; 4, 5, 6 — caurulvadī attiecīgi uz mazgājamo ierīci, vannu un dušu; 7 — krāns mazgājāmās ierīces ieslēgšanai; 8, 9 — ventiļi; 10 — aukstā ūdens ventiļis; 11 — pretvārsts; 12 — izlašanas ventiļis; 13 — ventiļis apkures sistēmas atslēgšanai; 14 — caurulvadī ūdensvadu ūdenim; 15 — ventiļis dušas ieslēgšanai.

cirkulāciju apkures sistēmā pārtrauc — aizgriež ventili 13. Ūdens sildītājā sasildītais ūdens zem spiediena no ūdensvada ieplūst karstā ūdens patēriņu cauruļvados 4, 5, 6. Lietojot mazgājamo ierīci, jāatver krāns 7 un ventilis 9. Aukstā ūdens piejaukšanai jāatver ventilis 8. Lai vannu piepildītu ar karstu ūdeni, jāatver ventili 15 un 10. Lietojot dušu, ventilim 10 jābūt aizvērtam. Karstā un aukstā ūdens sajaukšanās pakāpi regulē ar ventiliem 8 un 9.

Ziemas laikā karstā ūdens patēriņš ir iespējama vienlaikus ar apkures sistēmas darbību. Tomēr pirms vannas lietošanas telpu apkurināšanas intensitāte nedaudz jāpalielina, jo maksimālā ūdens patēriņa periodā parasti siltuma plūsma ir par mazu, lai apmierinātu siltuma patēriņu apkurei un karstā ūdens apgādei.

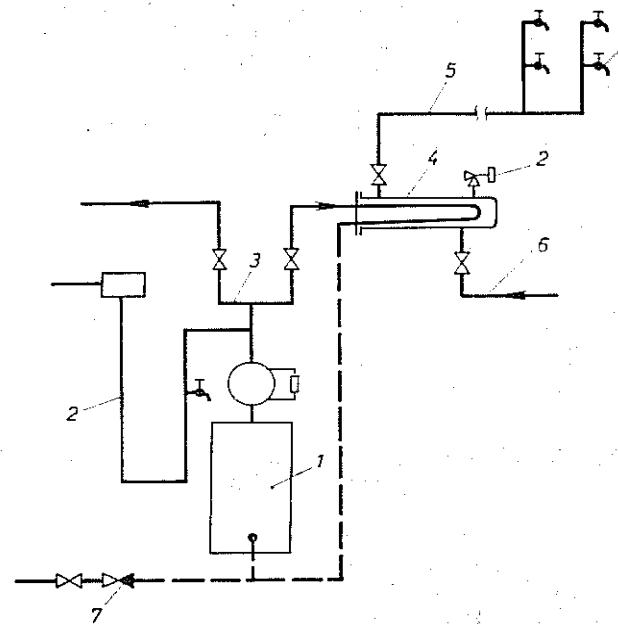
9.3.2. Centralizētās karstā ūdens apgādes sistēmas

Centralizētajās karstā ūdens apgādes sistēmās ūdeni sagatavo šādiem paņēmieniem: 1) centrālos siltumcentros (CSC), sasildot ūdeni sildītājos ar siltumnesēju, kuru padod no kvarṭāla (rajona) katlu mājas vai no TEC; 2) tāpat, tikai sildītājus izvieto ēkas siltumcentrā; 3) mājas vai māju grupas katlu mājā, kur ūdeni sasilda tieši ūdens sildāmkatlos (9.3. att.)



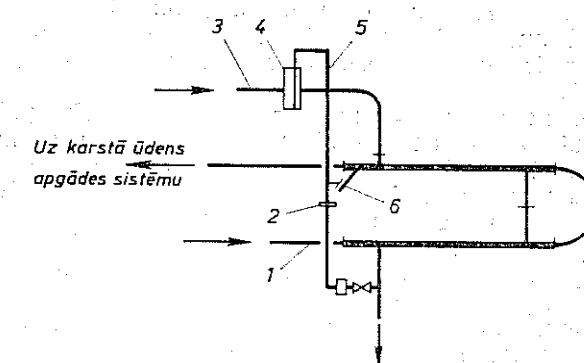
9.3. att. Centralizētā karstā ūdens apgādes sistēma ar ūdens sildāmkatlu:

1 — katls; 2 — drošinātāierīce; 3 — karstā ūdens sadales magistrāle; 4 — ūdensvada aukstā ūdens cauruļvads; 5 — cirkulācijas sūknis; 6 — pretvārsts; 7 — patēriņa ūdens ventilis; 8 — cirkulācijas cauruļvads.



9.4. att. Centralizētā karstā ūdens apgādes sistēma ar tvaika katlu:

1 — katls; 2 — drošinātāierīce; 3, 5 — karstā ūdens sadales magistrāle; 4 — ietilpīgs tvaika-ūdens sildītājs (boilers); 6 — aukstā ūdens vads (no ūdensvada); 7 — pretvārsts; 8 — ūdens ventilis patēriņam.



9.5. att. Karstā ūdens apgādes sistēmā padodamā ūdens temperatūras automātiskas regulešanas shēma:

1 — aukstā ūdens cauruļvads no ūdensvada; 2 — drosele; 3 — pārkarsētā ūdens cauruļvads no ārējā siltumtīkla; 4 — patēriņa regulators; 5 — impulsa cauruļvads; 6 — termoregulators.

vai tvaika-ūdens sildītājos, kas pieslēgti pie tvaika katla (9.4. att.). Iespējams arī ceturtais karstā ūdens centralizētas apgādes sistēmas veids ar tiešu TEC vai kvartālu (rajonu) katlu māju siltumtīkla ūdens patēriņu.

Visvairāk izplatīta ir shēma ar ūdens-ūdens sildītāju. Pārkarsētā ūdens daudzumu, kas ieplūst ūdens sildītājā, regulē automātiski tā, lai karstā ūdens apgādes sistēmā būtu pastāvīga temperatūra (60°C).

9.5. attēlā parādīta temperatūras automātiskas regulēšanas shēma. Tā sastāv no termoregulatora 6, kas uzstādīts uz caurulvada 1, patēriņa regulatora 4, kurš uzstādīts uz pārkarsētā ūdens caurulvada 3, impulsa caurulites 5 un tajā ievietotas drosesles 2. Paaugstinoties karstā ūdens temperatūrai attiecībā pret doto lielumu, termoregulators dod impulsu patēriņa regulatoram samazināt pārkarsētā ūdens ieplūdi ūdens sildītājā.

9.3.3. Kombinētās dzīvokļu apkures un karstā ūdens apgādes sistēmas

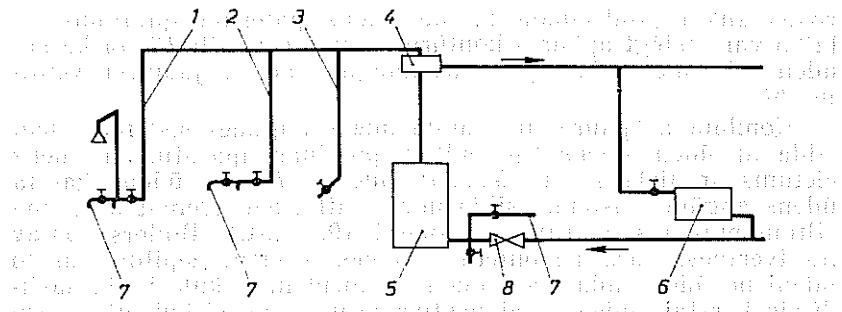
Ūdens apkures sistēmu var samērā viegli apvienot ar karstā ūdens apgādes sistēmu dzīvoklī.

Lai nodrošinātu apkures un karstā ūdens apgādes sistēmas ar nepieciešamo siltumu, nav jāuzstāda siltuma ģeneratora, kura jauda vienāda ar summiāro siltuma patēriņu šķērslīnijā, jo maksimālais karstā ūdens patēriņš gadās saņemējiem vairāk nekā 1000 līdz 1500 m³, bet ūdens sistēmā varētu ietekmēt koeficients būtu zems, bet ūdens sistēmā varētu sākt vārīties.

Parasti uzstāda siltuma ģeneratoru, kura jauda aprēķināta apkures siltuma zudumu segšanai, bet karstā ūdens vajadzībām paredz akumulatoru (var būt apvienots ar siltuma ģeneratoru).

Atkarībā no ūdens cietuma izmanto divas principiāli atšķirīgas karstā ūdens apgādes shēmas. Ja ūdens cietums nepārīgas, ūdens sildītājs ir ūdens sildītājs AGV, ja ūdens cietums ir lielisks, ūdens sildītājs ir ūdens sildītājs ar ūdens siltummaiņas aparātu (lietojot cietu ūdeni, uz siltuma ģeneratora iekšējām sienām nogulsnējas katlakmens, kas paslīktina ūdens siltumpāreju uz ūdeni un pazemina katla efektivitāti).

9.6. attēlā parādīta kombinētā apkures un karstā ūdens apgādes sistēma, kurā ūdeni silda palielināta tilpuma siltuma ģeneratorā (siltuma ģeneratora apvienots ar siltuma akumulatoru). Ja sistēma pievienota ūdensvadam, visu sistēmas elementu izturības pakāpei jāatbilst ūdensvada spiedienam. Izplešanās tvertnes vietā uzstāda slēgtu gaisa savācēju, kuram augšējā daļā pievieno caurulvadu, pa kuru vannai vai izlietnei pievada karsto ūdeni, kā arī izlaiž sakrājušos gaisus.



9.6. att. Dzīvokļa kombinētā ūdens apkures un karstā ūdens apgādes sistēma ar ūdens sildītāju AGV: 1 — ūdens pievads vannai un dušai; 2, 3 — karstā ūdens pievadi izlietnēm; 4 — gaisa savācējs; 5 — ūdens sildītājs AGV; 6 — sildķermenis; 7 — no ūdensvada; 8 — pagrieznis.

Apkures sistēmas atslēgšanai paredz ventili, kuru aizverot pārtrauc ūdens cirkulāciju apkures kontūrā. Lai, lietojot karsto ūdeni, neapplaucētos, ūdeni siltuma ģeneratorā uzsilda ne augstāk par 80°C . Šī iemesla dēļ apkures sistēmas aprēķina ar siltumnesēja parametriem $80/60^{\circ}\text{C}$.

Pievadiem uz vannu, izlietni un citiem karstā ūdens patēriņiem caurulījumā diametrā pieņem $15\ldots18$ mm.

Sistēmas siltuma ražīgumu aprēķina pēc apkures maksimālā siltuma patēriņa. Siltuma ģeneratora tilpumu aprēķina pēc maksimālā karstā ūdens patēriņa (parasti atbilstoši ūdens patēriņam vienas vannas vajadzībām).

Ja pieņem, ka vienai vannai patērē 250 l karstā ūdens, kura temperatūra ir 40°C , aukstā ūdens temperatūra ir $+10^{\circ}\text{C}$, bet ūdens temperatūra siltuma ģeneratorā ir 80°C , tad siltuma ģeneratora tilpums

$$g_s = \frac{250(40 - 10)}{80 - 10} = 107 \text{ l}$$

Laiks, kas nepieciešams ūdens sasildīšanai, atkarīgs no siltuma ģeneratora siltuma ražīguma. Tā, piemēram, ja uzstādīts siltuma ģeneratora, kura siltuma ražīgums ir 14 kW , ūdens sasildīšanai nepieciešamais laiks ir 45 min .

Ja kādu iemeslu dēļ nevar uzstādīt palielinātu tilpuma siltuma ģeneratoru, karstā ūdens akumulēšanai izmanto palielinātu tilpuma izplešanās tvertni (9.7. att.). Sistēmu automātiski papildina ar ūdeni no ūdensvada caur atsevišķu pludiņtvertni. Ja nav ūdensvada, ūdeni sistēmā var papildināt ar

rokas sūkni. Maksimālā karstā ūdens patēriņa gadījumā uz laiku var atslēgt apkures kontūru, aizverot ventili 13. Ja karstā ūdens sistēma nedarbojas, cirkulācijas vadā 2 jāaizver ventils 14.

Kombinētā apkures un karstā ūdens apgādes sistēmā ūdeni silda ar ūdens-ūdens tipa siltumapgādes aparātu. Ja ūdens cietums ir lielāks par $3 \dots 3,5 \text{ mg-ekv/l}$, tad ūdeni karstā ūdens apgādes sistēmai silda nevis katlā, bet ūdens-ūdens tipa siltumapgādes aparātā — boilerā (9.8. att.). Boiler sastāv no tvertnes, kurā iemontēta glodene. Tvertnē iepilda auksto ūdeni no ūdensvada, pa glodenēs caurulēm cirkulē katlā sasildītais karstais ūdens. Lai pastiprinātu ūdens cirkulāciju starp katlu un boileru, pēdējais jāuzstāda pēc iespējas augstāk.

Boilera sildvirsmu A , m^2 , aprēķina pēc šādas formulas:

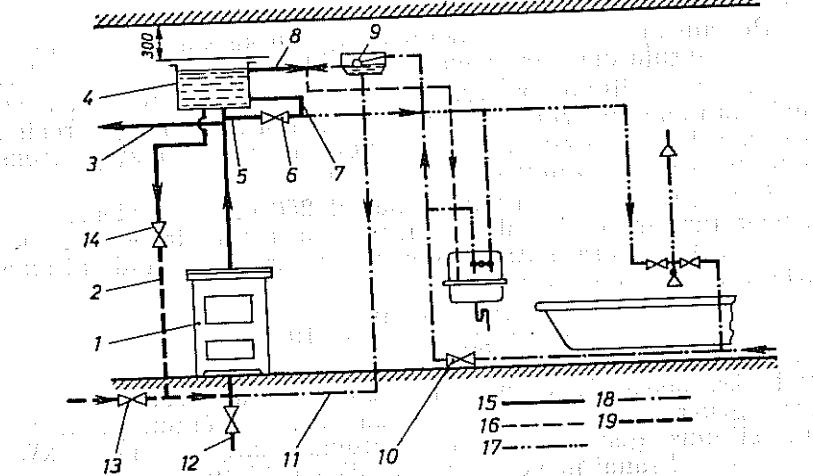
$$A = \frac{Q}{\Delta tk},$$

kur Q — ūdens sildīšanai nepieciešamais siltuma daudzums, W ;

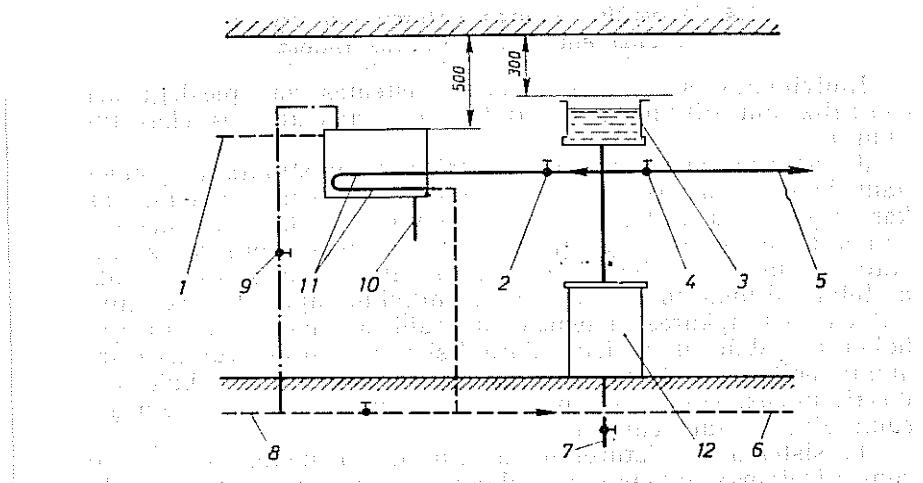
k — siltumpārejas koeficients (aptuvenos aprēķinos $k \approx 290 \dots 410 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$);

t_k — ūdens temperatūra pirms ūdens sildītāja noslēšanai ($t_k \approx 95^\circ\text{C}$);

t_a — ūdens temperatūra aiz ūdens sildītāja ($t_a \approx 85^\circ\text{C}$);



9.7. att. Kombinētā siltumapgādes sistēma ar ūdens sildīšanu siltuma ģeneratorā un palielināta tilpuma izplešanās tvertni:
1 — siltuma ģeneratori; 2 — cirkulācijas vads; 3 — turpgaitas vads; 4 — izplešanās tvertne; 5 — caurulvads; 6, 10, 13, 14 — ventili; 7 — līnija; 8 — pārpilnīšanās tvertne; 9 — plūdinātverne; 11 — barojošā līnija; 12 — caurulvads sistēmas izdeles līnijā; 15 — apkures sistēmas turpgaitas vads; 16 — atpakaļgaitas vads; 17 — ietekmēs līnija; 18 — ūdensvads; 19 — pārplūde.



9.8. att. Kombinētā siltumapgādes sistēma ar ūdens sildīšanu ūdens-ūdens tipa siltumapgādes aparātā:

1 — pārpilnīšas caurule (diāmetrs 25 mm); 2 — ventils karstā ūdens sildītāja noslēšanai; 3 — izplešanās tvertne; 4 — ventils apkures atslēšanai; 5 — turpgaitas vads; 6 — atpakaļgaitas vads; 7 — caurule sistēmas iztukšošanai; 8 — ūdensvads; 9 — ventils; 10 — karstā ūdens vads; 11 — glodene; 12 — katlis.

$$\Delta t = \frac{t_k + t_a}{2} - t_u \quad \text{temperatūru starpība, } ^\circ\text{C};$$

t_k — no katla plūstošā ūdens temperatūra pirms boilerā ($\approx 95^\circ\text{C}$);

t_a — no katla plūstošā ūdens temperatūra aiz boilerā ($\approx 85^\circ\text{C}$);

t_u — ūdens temperatūra boilerā ($t_u \approx 80^\circ\text{C}$).

Aptuvenos aprēķinos pieņem $\Delta t \approx 10^\circ\text{C}$.

Sasildītā ūdens izvadīšanai boilerā apakšējā daļā pievieno caurulvadu. Ūdens sildītāja konstrukcijai jābūt tādai, lai glodeni varētu viegli demontēt un attīrīt no katlakmens. Šīs sistēmas galvenais trūkums ir tas, ka, papildinot boilerā ūdeni, tas sajaucas ar jau sasildīto ūdeni.

Šo trūkumu var novērst, ja karstā ūdens izvadīšanas caurulvadu pievieno boilerā augšējā daļā. Sistēmas papildināšanai boilerā apakšējai daļai pieslēdz ūdensvadu (shēma lietojama tikai gadījumā, ja ir ūdensvads). Aukstais ūdens sasilst un uzkrājas boilerā augšējā daļā, no kurienes to aizvada patēriņtājiem.

9.3.4. Dzīvokļu apkures sistēmu pieslēgšana centralizētam siltumapgādes tīklam

Individuālo ēku ūdens apkures sistēmas var pieslēgt arī centralizētam siltumapgādes tīklam (ja tāds atrodas ēkas tuvumā).

Ja apkures sistēma nav paredzēta paaugstinātam spiedienam, kāds ir siltuma tīkls, vai apkures sistēma apvienota ar karstā ūdens apgādes sistēmu, izmanto «neatkarīgo» pieslēgšanas sistēmu. Sajā gadījumā siltuma generatora vietā uzstāda ūdens-ūdens tipa boileru, kura siltuma ražīgums vienāds ar telpu siltuma zudumiem. Tā kā individuālajās ēkās izmanto galvenokārt apkures sistēmas ar dabisko ūdens cirkulāciju, boileram jābūt ar nelielu hidraulisko pretestību (parasti izmanto boileru ar spirālveida caurulēm, pa kurām cirkulē sildošais ūdens; sildāmais apkures sistēmas ūdens ar nelielu ātrumu cirkulē starp caurulēm).

Ja sistēma var izturēt paaugstinātu spiedienu, to pievieno centralizētam siltumapgādes tīklam, izmantojot ūdens sajauksanas ietaisi, kā parādīts 9.9. attēlā.

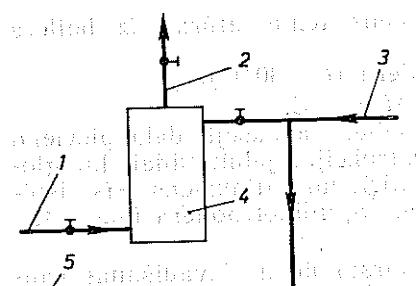
Arī daudzstāvu dzīvojamās ēkās ir lietderīgi katram dzīvoklim ierīkot atsevišķu apkures un karstā ūdens apgādes sistēmu, pieslēdzot to centralizētam siltumtīklam. Šādu sistēmu galvenās priekšrocības:

— vieglāk organizēt patēriņtā siltuma uzskaiti un apmaksu, kas sekmē energijas taupīšanu;

— vieglāk regulēt apkures sistēmas siltumatdevi (salīdzinājumā ar centralizētajām sistēmām);

— samazinās karstā ūdens cauruļu garums un korozija.

Daudzstāvu ēkas dzīvokļu siltumapgādes sistēma sastāv no turpgaitas un atpakaļgaitas maģistrālēm, kas izvietotas pagrabā, un stāvvadīem, kuriem pievienotas dzīvokļu apkures sistēmas un siltumapgādes aparāti (karstā ūdens apgādei). Siltumnesēju līdz 95...105 °C temperatūrai atdzesē nelīela rāžīguma elevatoros. Sistēmas siltumatdevi regulē paši iedzīvotāji, samazinot vai palielinot karstā ūdens patēriņu dzīvokļa siltumcentrā. Karsto ūdeni no siltumcentra radiatoriem pievada pa nelielu diametra (10...15 mm) caurulēm, kuras montē zem grīdas vai virs grīdas garienām.



9.9. att. Ūdens sajauksanas ietaises shēma:
1 — siltumtīkla turpgaitas vads; 2 — apkures sistēmas turpgaitas vads; 3 — apkures sistēmas atpakaļgaitas vads;
4 — sajauksanas tverne; 5 — siltumtīkla atpakaļgaitas vads.

9.4. SILTUMAPGĀDES SHĒMAS UN TO KONSTRUKTĪVĀS ĪPATNĪBAS

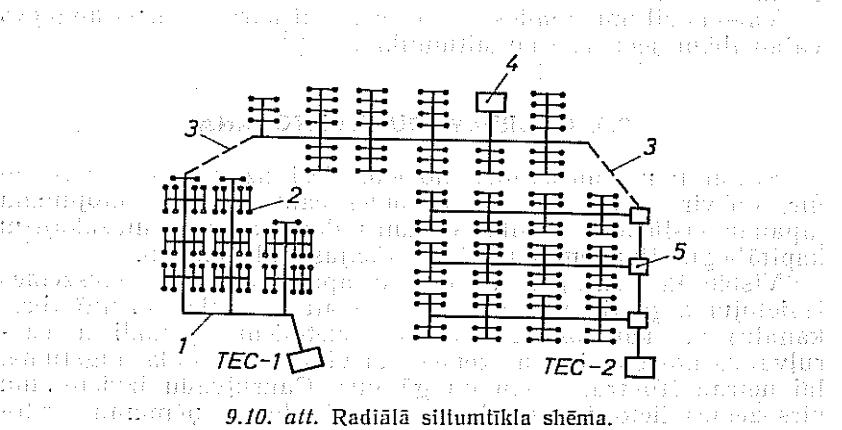
Atkarībā no uzdevuma siltumtīklu vadus no siltumavota līdz patēriņtājiem iedala šādos posmos: maģistrālie posmi — no siltumavota līdz apdzīvotās vietas kvartāliem vai rūpniecības uzņēmuma teritorijai; sadales posmi — no maģistrāļiem posmiem līdz sadales mezgliem pie atsevišķām ēkām; atzarojumi — no sadales posmiem līdz ievadam ēkā.

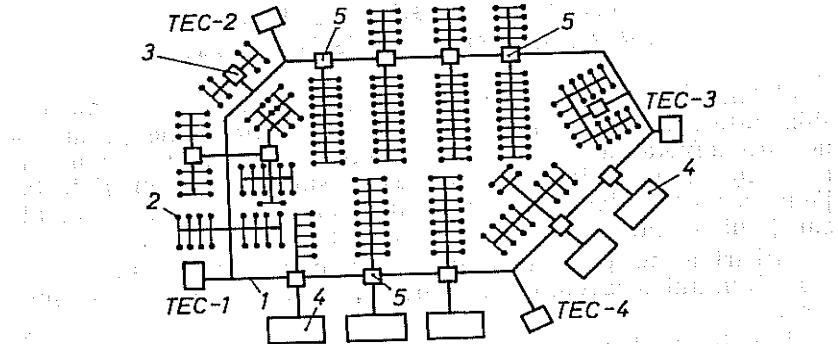
Atkarībā no patēriņtāju un siltumavota izvietojuma pilsētās siltumtīklus izveido pēc radiālās, cilpveida un jauktās shēmas.

Radiālajai shēmai (9.10. att.) raksturīgs tas, ka, attālinoties no siltumavota, samazinās siltuma patēriņš un attiecīgi cauruļvadu 1 diametrs, vienkāršojas siltumtīkla konstrukcija, būves un iekārtas. Būtisks radiālās shēmas trūkums:

— maģistrālā vada avārijas gadījumā tiek atslēgti patēriņtāji. Lai nodrošinātu patēriņtāju 2 nepārtrauktu apgādi ar siltumu, ieteicams vienvirziena maģistrāles savienot ar pārvienojumiem 3, kuri vienas maģistrāles avārijas gadījumā nodrošina visu patēriņtāju apgādi ar siltumu. Pārvienojumus paredz arī starp atsevišķām radiālām shēmām, ja rajona siltumapgāde notiek no vairākiem siltumavotiem: TEC, rajona un kvartāla katlu mājām 4 kā 9.2. attēlā. Uz lieliem atzarojumiem ir paredzēti sadales un kontroles punkti 5.

Cilpveida shēmu (9.11. att.) lieto lielu pilsētu un uzņēmumu siltumapgādē, ja nav pieļaujami pārtraukumi siltuma piegādē. Salīdzinājumā ar radiālo shēmu tā nodrošina siltumapgādes nepārtrauktību, turklāt nepieciešama mazāka katlu kopējā jauda. Cilpveida maģistrāli 1 apgādā ar siltumnesēju





9.11. att. Cīlpveida siltumtīkla shēma.

no četriem TEC. Paterētāji 2 saņem siltumu no centrālajiem siltumcentriem 3, kuri pievienoti cīlpveida magistrālei pēc radiālās shēmas. Uz lieliem atzarojumiem paredzēti sadales un kontroles punkti 5. Rūpniecības uzņēmumi 4 pievienoti pēc radiālās shēmas caur sadales un kontroles punktiem.

Siltumapgādes sistēmas klasificē pēc šādām pazīmēm: atkarībā no siltumnesēja — tvaika, ūdens un jauktās sistēmas; pēc paralēli novietoto cauruļvadu skaita magistrālajā posmā — viencaurules, divcaurulu un daudzcaurulu sistēmas; pēc karstā ūdens apgādes sistēmas pievienošanas veida siltumtīkliem — valējās un slēgtās sistēmas.

Slēgtajās siltumapgādes sistēmas karstā ūdens apgādes sistēma siltumtīkliem pievienota caur ūdens sildītāju, kurā sasilda ūdeni no ūdensvada.

Valējās siltumapgādes sistēmas ūdeni karstā ūdens apgādes vajadzībām nem tieši no siltumtīkla.

9.5. CAURUĻVADU IZVIETOŠANA

Siltumtīklu cauruļvadus novieto tieši uz zemes, apakš zemes un virs zemes. Visos gadījumos cauruļvadu izvietojumam jāapanāk vislielākā drošība sistēmas darbībā ar vismazākajiem kapitālieguldījumiem un ekspluatācijas izdevumiem.

Vissiezāk cauruļvadus novieto apakš zemes. Apakšzemes izvietojuma gadījumā cauruļvadi var atrasties tieši grunts (bez kanālu) vai kanālos. Atkarībā no vietējiem apstākļiem cauruļvadus novieto tieši uz zemes vai virs zemes tādā augstumā, lai netraucētu transportu un gājējus. Cauruļvadu izvietojumu virs zemes lieto ārpus pilsētas, rūpniecības uzņēmumu teritorijas, šķērsojot gravas, upes, dzelzceļus un citas būves. Virs zemes izvietoti cauruļvadi var atrasties pie ēku sienām un uz jumtiem.

Bez vietējiem apstākļiem cauruļvadu izvietojuma veidu nosaka arī šādi faktori: cauruļvadu diametrs, magistrāļu veids, estētiskās prasības, ceļu un komunikāciju šķērsošanas sarežģītība, grunts kategorija. Izvietojuma veidu izvēlas, pamatojoties uz tehniski ekonomisku variantu salīdzinājumu.

Tā, piemēram, vismazākie kapitālieguldījumi nepieciešami neizolētu cauruļvadu apakšzemes bezkanālu izvietojumam. Tomēr lietie siltuma zudumi, kas it sevišķi rodas mitrā grunts, rada ne vien ievērojamus papildu izdevumus, bet arī cauruļu priekšlaicīgu nolietošanos to ārējās virsmas korozijas rezultātā. Tāpēc, lai panāktu drošu cauruļvadu ekspluatāciju apakšzemes izvietojuma gadījumā, lieto cauruļvadu mehānisko aizsardzību, aizsardzību pret siltuma zudumiem un pretkorozijas aizsardzību.

Cauruļvadu mehānisko aizsardzību nodrošina ar konstruktīviem elementiem, bet aizsardzību pret siltuma zudumiem — ar cauruļu ārējās virsmas siltumizolāciju. Pretkorozijas aizsardzību veic ar speciāliem cauruļu ārējās virsmas pārkājušiem. Lietojot šādus aizsardzības veidus, palielinās siltumtīklu sākotnējās izmaksas, bet šie izdevumi atmaksājas pirmo ekspluatācijas gadu laikā, jo palielinās ekspluatācijas drošība un ievērojami samazinās siltuma zudumi.

9.5.1. IZVIETOJUMS APAKŠZEMES KANĀLOS

Lai aizsargātu cauruļvadus no gruntsūdens, atmosfēras nokrišņu un plūdu ietekmes un nodrošinātu to brīvu pagarināšanos siltuma ietekmē, cauruļvadus ievieto kanālos uz balstiem. Ūdens iekļūšanu kanālos novērš, aizpildot šuves starp atsevišķām kanālu sekocijām ar cementa javu un pārkājot kanālu sienas un pārsegumus ar 2 bitumena kārtām.

Kanālus ieriko grunts ar slīpumu garenvirzienā apmēram 1...2%. Augsta gruntsūdens līmeņa apstākļos kanālu ārējās sienas un dibenu noklāj ar hidroizolāciju. Kanālos iekļuvušais ūdens aizplūst pa teknēm, kuru slīpums ir vismaz 0,002, vai pašteces veidā ieplūst drenāžas sistēmā vai speciālos padziļinājumos, no kuriem to pārsūknē kanalizācijā.

Kanālu izmērus pieņem atkarībā no minimāla attāluma starp caurulēm un konstrukcijas elementiem. Kanāla izvietojuma dziļumu izvēlas ar tādu noteikumu, lai būtu minimāla apjoma zemes darbi un virszemes slodzes (piemēram, auto-transporti) vienmērīgi sadalītos uz kanāla pārsegumu. Vissiezāk grunts slāņa biezums virs kanāla pārseguma ir 0,8...

1,2 m, bet vietās, kur autotransporta kustība aizliegta, — ne mazāks par 0,6 m.

Cauruļvadu izvietošanu sāk ar pamata sagatavošanu zem kanāla. Kanāla sienīnas uzstāda pēc cauruļvadu montāžas un izolēšanas. Beigu stadijā uzliek pārseguma plāksnes.

9.5.2. Virszemes izvietojums

Cauruļvadu virszemes izvietojuma gadījumā nesošās konstrukcijas ir balsti un masti, kuri nodrošina caurulēm vajažīgo attālumu no zemes virsmas; liela diametra cauruļvadiem parasti ierīko estakādes. Balstus parasti montē no dzelzsbetona blokiem, masti un estakādes ir no tērauda un dzelzsbetona. Metāliskos mastus uzstāda uz betona pamatiem un nostiprina ar enkurbultām. Attālumu starp balstiem un mastiem cauruļvadu virszemes izvietojumā pieņem vienādu ar attālumu starp balstiem kanālos.

Uzstādot starpbalstus, ar savilcējiem samazina balstu skaitu. Cauruļvadus balsta uz balstrullīšiem, kuri rada vismažāko horizontālo pretestību.

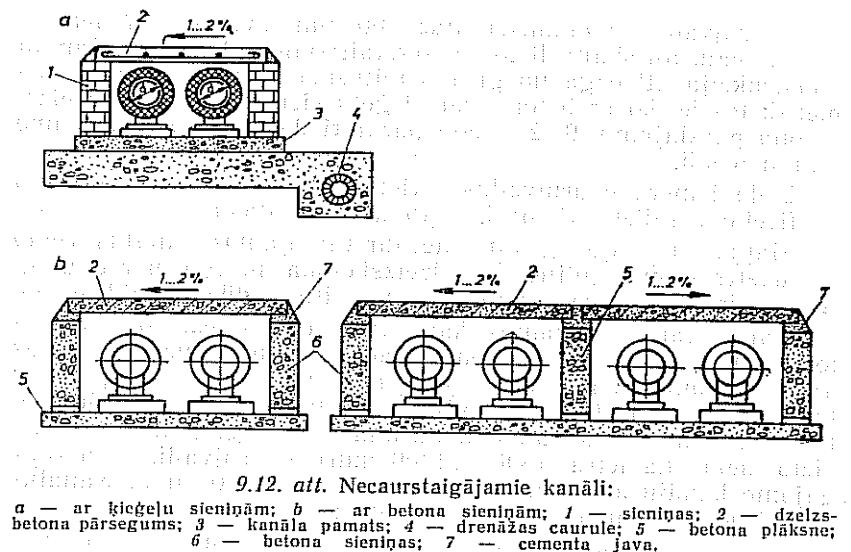
9.5.3. Balsti, kompensatori un apkalpošanas kameras

Izolēto cauruļu pārvietošanatos termiskās pagarināšanās rezultātā nodrošina ar kustīgiem un nekustīgiem balstiem.

Nekustīgos balstus, kuri domāti cauruļvadu nostiprināšanai raksturīgajos punktos, lieto visos izvietojuma veidos. Par raksturīgajiem punktiem siltumtīklu trasē pieņemts uzskaitīt atzarojumu vietas, aizbīdņu uzstādišanas vietas, teleskopiskos kompensatorus, duļķu savācējus un nekustīgo balstu uzstādišanas vietas. Visplašāko lietojumu ir ieguvuši vairogbalsti, kuri izmanto gan cauruļvadu bezkanālu izvietojumā, gan arī to izvietojumā necaurstaigājamos kanālos.

Attālumus starp nekustīgajiem balstiem aprēķina, nemot vērā cauruļu izturību un pieņemto kompensatoru kompensācijas spēju. Nekustīgie balsti uzņem vertikālo slodzi un ievērojamu horizontālo slodzi. Vertikālo slodzi nosaka cauruļvada, tajā esošā ūdens un izolācijas masa; horizontālo slodzi veido nelīdzsvarotie ieksējā spiediena spēki, kustīgo balstu pretestības spēki un kompensatoru reaktīvie spēki.

Nekustīgie balsti ir divu veidu: atslogotie un neatslogotie. Atslogotajos balstos spēki, kas darbojas uz tiem no pretējām pusēm, ir vienādi, bet neatslogotajos balstos šie spēki ir dažādi. Neatslogotie balsti dala cauruļvadu posmos, kuru termiskie pagarinājumi neietekmē blakus posmus.



9.12. att. Necaurstaigājamie kanāli: a — ar kieģeliu sienīnām; b — ar betona sienīnām; 1 — sienīnas; 2 — dzelzsbetona pārsegums; 3 — kanāla pamats; 4 — drenažas caurule; 5 — betona plāksne; 6 — betona sienīnas; 7 — cementa java.

Kustīgos balstus uzstāda cauruļvadu izvietojumam kanālos un virs zemes.

Ir dažādi kustīgie balsti: slīdošie, rullīši un iekārtie.

Slīdošos balstus izmanto visos cauruļvadu izvietojuma veidos, izņemot bezkanālu izvietojumu. Rullīšu balstus lieto cauruļvadu virszemes izvietojumam uz ēku sienām, kā arī to izvietojumam caurstaigāmos kolektoros uz kronssteiniem. Iekārtos balstus uzstāda cauruļvadu virszemes izvietojuma gadījumā. Vietās, kur iespējama cauruļvadu vertikāla pārvietošanās, izmanto atsperbalstus.

Attālumu starp kustīgajiem balstiem pieņem, izejot no cauruļvadu izliekuma, kas atkarīgs no cauruļu diametra un sienīnu biezuma.

Lai noņemtu termiskos spriegumus, kuri rodas cauruļvadu pagarināšanās rezultātā, lieto kompensējošās ierīces — kompensatorus. Izšķir lokveida kompensatorus, kurus izveido kā cauruļvadu izlocījumus noteiktos attālumos, un teleskopiskos (ass) kompensatorus. Izmanto arī trasēs pagriezenus par 90° ... 120° leņķi, kuri darbojas kā kompensatori.

Kompensatora veida izvēli nosaka cauruļvadu izvietošanas apstākļi, to diametrs un siltumnesēja parametri.

Atkarībā no cauruļu skaita vienā rindā un to diametra lieto necaurstaigājamus, daļēji caurstaigājamus un caurstaigājamus kanālus un tūneļus.

Cauruļvadu ar diametru līdz 700 mm izvietošanai neatkarīgi no cauruļu skaita lieto necaurstaigājamos kanālus. Kanālu konstrukcija atkarīga no grunts mitruma. Sausās gruntis visbiežāk tos ieriko ar betona vai kieģeļu sienīņām vai ar dzelzsbetona pārklājumu. 9.12. attēlā parādīti daži necaurstaigājamo kanālu veidi.

Lielā izmēra cauruļvadus izvieto kanālos, kurus montē no unificētiem saliekamā dzelzsbetona elementiem.

Slapjās un vājas gruntis necaurstaigājamos kanālus veido no dzelzsbetona gultnes ar dzelzsbetona plātu pārsegumu. Ārējo virsmu, teknes sienīņas un gultnes dibenu hidroizolē.

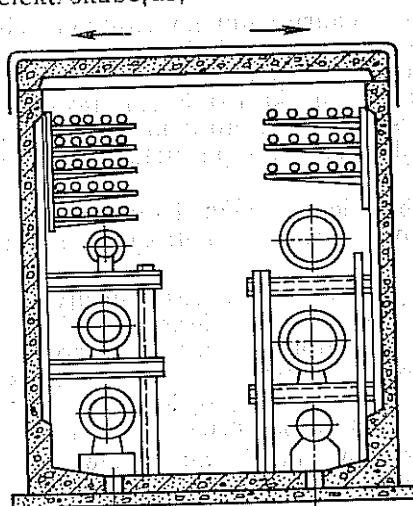
Daļēji caurstaigājamos kanālus ieriko sarežģitos apstākjos, kad jāšķērso esošās komunikācijas zem braucamās daļas augsta gruntsūdens līmeņa gadījumā. Daļēji caurstaigājamos kanālus lieto arī tad, kad jāizvieto neliels skaitls cauruļu vietas, kur braucamās daļas uzlaušana ir izslēgta, un kad jāizvieto liela diametra (800...1400 mm) cauruļvadi. Caurstaigājamo kanālu augstums ir ne mazāks par 1400 mm. Kanālus montē no saliekamā dzelzsbetona elementiem.

Caurstaigājamos kanālus — kolektorus būvē, ja ir liels skaitis cauruļvadu. Tos izvieto zem lielu magistrāļu ietvēni, lielu rūpniecības uzņēmumu teritorijās, posmos, kuri pieslēdzas siltumelektrocentrālēm. Kopā ar siltuma cauruļvadiem caurstaigājamos kanālos izvieto arī citas pazemes komunikācijas — elektrokabeļus, telefona kabeļus, ūdensvadu, zemsiediena gāzes vadu utt. Kolektorus paredzēta brīva vieta apkalpojot personālam apskates un remonta veikšanai. Tajos ir ierikots apgaismojums un daibiskā pieplūdes ventilācija.

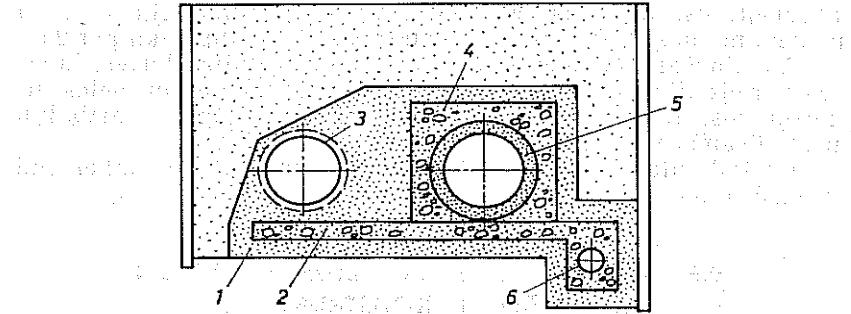
Kolektorus būvē no ribotām plātnēm, rāmju konstrukciju posmiem, lieliem blokiem un telpiskajiem elementiem.

9.13. attēlā parādīts viens kolektora skats.

Cauruļvadu bezkanāla izvietojuma gadījumā mehāniskās aizsardzības nodrošināšanai caurulēm izveido pastiprinātu siltumizolācijas apvalku.



9.13. att. Dzelzsbetona bloku kolektors.



9.14. att. Bezkānāla siltumvadu izvietošana:

1 — aizbērums un starpkārtā no smilšiem; 2 — grunts uzbērums; 3 — apkalpojaltas magistrāle; 4 — aizbērums un starpkārtā no grunts; 5 — siltumizolācija; 6 — drenāzas caurule.

niecības un montāžas darbu salīdzinoši nelielās izmaksas, nelielaiz zemes darbu apjoms un celtniecības ilgums. Kā trūkums jāmin tērauda cauruļu paaugstinātā korozija.

Cauruļu bezkanāla izvietojumu plaši lieto sausās smilšu gruntis. Slapjām gruntīm cauruļu izvietošanas zonā jāieriko drenāža. 9.14. attēlā parādīta viena no cauruļu bezkanāla izvietojuma konstrukcijām, kurā paredzēta divu cauruļvadu izvietošana smilšu un grants bērumā un drenāžas ierīkošana.

Drenāžu lieto, lai māksligi pazeminātu gruntsūdens līmeni, novērot ūdens iekļūšanu konstrukcijās un siltumizolācijā. Šai nolūkā kopā ar siltuma cauruļvadiem ievieto speciālus drenāžas cauruļvādu kanāla sānos 200 m zemāk par tā pamatu. Drenāža sastāv no drenāžas caurules un filtrējošā materiāla — smilts un grants bēruma.

Drenāžas caurules ievieto ar slīpumu, kas nav mazāks par 0,003.

Drenāžas trasē ieriko skatakas un, ja nepieciešams, arī sūkņu stacijas.

Kompensatoru skaitu trasē pieņem atkarībā no cauruļvada termiskā pagarinājuma lieluma. Izraudzītā veida kompensatoru skaitu aprēķina, vadoties no to kompensācijas spējas.

Izbūvējot siltumtūklus ar cauruļvadu apakšzemes izvietojumu, tajos uzstādītās tehnoloģiskās iekārtas apkalpošanai paredz speciālās būves — apkalpošanas kameras. Kameras izmēri ir atkarīgi no cauruļvādu diametra un tajās izvietojāmas iekārtas. Kameras uzstāda noslēdzotu armatūru, teleskopiskos kompensatorus, nekustīgos balstus, duļķu savācējus,

atgaisotājus, drenāžas iekārtas u. c. Apkalpošanas eju platumu pieņem ne mazāku par 600 mm, augstumu — ne mazāku par 2 m.

Apkalpošanas kameras ir sarežģītas un dārgas būves, tāpēc tās paredz tikai nepieciešamības gadījumā, piemēram, lielos atzarojumos, teleskopisko kompensatoru un sadalošo aizbīdņu uzstādīšanas vietās.

Pašlaik plaši lieto apkalpošanas kameras no saliekama dzelzsbetona.

Pretkorozijas pārkājuma veids ir atkarīgs no siltumnesēja temperatūras: līdz 100°C — bitumena gruntējums, 2 kārtas izola uz bitumena mastikas un apliekamais papīrs; līdz 150°C — bitumena gruntējums, 2 kārtas izola uz bitumena mastikas, apliekamais papīrs vai šapktelejums.

Cauruļvadu siltumizolācijai lieto dažādus materiālus: minerālvati, putubetonu, stiegroti putubetonu, putustiklu, gāzbetonu, perlītu, azbestcementu, sovelītu, keramzītbetonu u. c. Izvietojot cauruļvadus kanālos, plaši lieto piekārto izolāciju no minerālvates, bet bezkanāla izvietojumam izmanto autoklavēto, stiegroti putubetonu, asfaltizolu, putustiklu, bet dažreiz arī saībārtu izolāciju (perlīts, vermkulīts u. c.).

Konstruktīvi siltumizolācija galvenokārt sastāv no trim slāniem: siltumizolējošā, pārklājuma un apdares slāņa. Pārklājuma slānis ir domāts izolacijas aizsargāšanai no mehāniskiem bojājumiem un mitruma iekļūšanas, t. i., siltumtehnisko īpašību saglabāšanai. Lai izveidotu pārklājuma slāni, lieto dažādus materiālus ar nepieciešamo izturību un mitrumnecaurlaidību: papi, pergaminu, stikla audumu, folijas izoli, lokšņu tēraudu un dūraluminiju.

Plašu lietojumu ir ieguvusi izolācija, kura sastāv no cilindriskā apvalka, kas pildīts ar minerālvārti, vai gabalmateriāliem — plāksnēm, čaulām, segmentiem.

Siltumizolācijas biezumu nosaka ar aprēķinu. Maksimālo siltumizolācijas biezumu pieņem atkarībā no cauruļvadu izvietojuma veida un siltumnesēja.

Cauruļvadu bezkanāla izvietojuma gadījumā grūtīs ar paaugstinātu aktivitāti rodas cauruļvadu korozija klaidstrāvu ieteikmē. Cauruļu aizsardzībai pret elektrokoroziju veic pasākumus, kuri novērš klaidstrāvu nokļūšanu pie metāliskām caurulēm, vai ierīko tā saucamo elektrisko drenāžu vai katod- aizsardzību.

9.7. PATĒRĒTĀJU PIEVINOŠANA SILTUMTĪKLIEM

Apkures sistēmu, ventilācijas un karstā ūdens apgādes atsevišķu abonementu pieslēgšanas veidu siltumtīkliem nosaka, pirmkārt, prasības, kuras nodrošina vietējo sistēmu drošu darbību, un, otrkārt, siltumapgādes sistēma. Siltumapgādes sistēmas darbība kopumā ir atkarīga no daudziem faktoriem: sistēmas veida, siltumnesēja parametriem, siltuma padeves regulēšanas paņēmienā, spiedienu starpības visos atzarojumos, apkārtīnes reljefa, kā arī no patēriņtāju atsevišķu sistēmu uzdevuma.

Vietējās sistēmas izvirza siltumtīkiem šādas prasības: nodrošināt dotos siltumnesēja parametrus un tā daudzumu punktā, kur pieslēdzas abonements; siltuma padeves režimam jāatbilst galveno patēriņtāju režimam; siltumnesējam nedrīkst būt piemaisījumi, kuri izraisa koroziju vai cauruļvadu un iekārtu aizsērēšanu.

Nemot vērā patēriņtāju lielo dažādību, kuri izvietoti siltumtrases dažādos punktos, radās nepieciešamība viena veida patēriņtājus pievienot pēc atšķirīgām shēmām.

9.7.1. Apkures sistēmu pievienošanas veidi

Apkures sistēmu pievienošanas shēma siltumtīkiem ir atkarīga no siltumneseja veida un tā parametriem, siltumtīku darba režīma un apsildāmo ēku rakstura (9.15. att.).

Neatkarīgās pievienošanas shēmu (9.15. att.) caur ūdens sildītāju *I* izvēlas tajos gadījumos, kad siltumtīklu un apkures sistēmas darba režīmi nesakrīt, piemēram, siltumnesēja spiediens un temperatūra siltumtīklos pārsniedz apkures sistēmā pielaujamās vērtības. Paņemienam ir šādas priekšrocības: apkures sistēmas darba režīms neietekmē siltumapgādes

sistēmu; apkures sistēma nepiesārņo siltumtīklu ūdeni; var regulēt siltuma padeves režīmu atbilstoši dažādu ēku siltuma zudumiem.

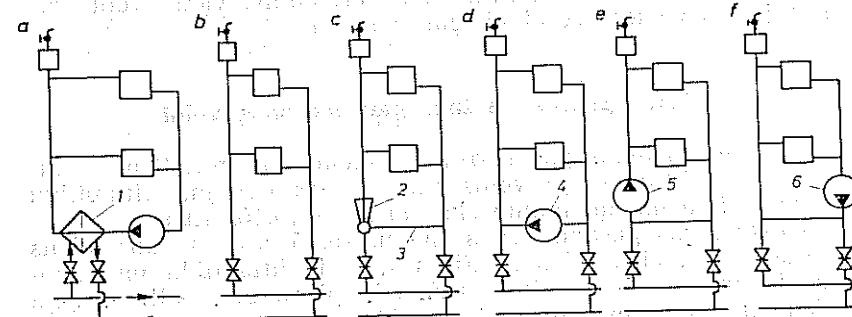
Tiešas pievienošanas shēmu (9.15. att. b) lieto visos gadījumos, kad siltumtīklu parametri un darba režīms atbilst apkures sistēmai. Pēc šādas shēmas pievieno dzīvojamās mājas tādā gadījumā, ja ūdens temperatūra siltumtīklos nepārsniedz vērtības, kuras nosaka sanitārās normas.

Apkures sistēmas pievienošanas shēma ar elevatoru (9.15. att c) ir viena no izplatītākajām shēmām.

Shēmas darbības princips ir šāds. No turpgaitas maģistrāles ūdeni padod uz elevatoru 2, kur tas samaisās ar atdzisušo ūdeni, kas pieplūst pa pārvienojumu 3 no apkures sistēmas atpakaļgaitas vada. Ūdens daudzums, kuru pievieno turpgaitas ūdenim no siltumtikliem, ir atkarīgs no apkures sistēmā nepieciešamās temperatūras un ūdens temperatūras siltumtiklu turpgaitas maģistrālē. Apkures sistēmas atdzisušo ūdeni, kurš nav izlietots elevatorā, ievada siltumtiklu atpakaļgaitas maģistrālē. Nepieciešamā ūdens daudzuma piemaisīšana notiek atkarībā no ūdens spiedienu starpības turpgaitas un atpakaļgaitas maģistrālēs. Ja spiedienu starpība nenodrošina nepieciešamā ūdens daudzuma piemaisīšanu, tad lieto apkures sistēmu pievienošanas shēmas ar sūkniem, kurus uzstāda elevatoru vietā.

Sūkni 4 pārvienojumā (9.15. att. d) uzstāda tādā gadījumā, kad spiedienu starpība siltumtīklu turpgaitas un atpakalgaitas maģistrālēs ir nepietiekama apkures sistēmas pretestības pārvarēšanai.

Sūknī 5 turpgaitas magistrālē (9.15. att. e) uzstāda tad, ja nav pietiekošs spiediens siltumtīklu turpgaitas magistrālē — tas vienāds vai mazāks par statisko spiedienu apkures sistēmā. Parasti to novēro prieslēdzot siltumtīkiem augstceltnes.



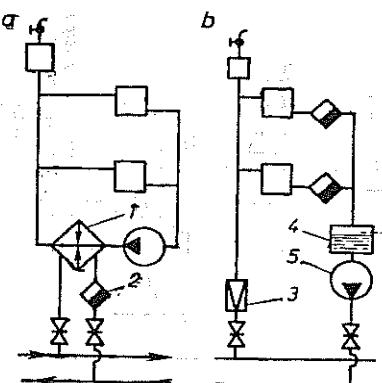
9.15.att. Divcaurulu apkures sistēmu pieslēgšanas shēmas siltumtīkliem.

Sūkni 6 atpakaļgaitas māģistrālē (9.15. att. f) lieto gadījumos, kad spiediens siltumtīklu turpgaitas māģistrālē ir mazāks nekā atpakaļgaitas māģistrālē vai spiediens siltumtīklu atpakaļgaitas māģistrālē pārsniedz dotajā sistēmā pieļaujamo vērtību.

Apkures sistēmu pievienošana tvaika siltumtīkliem var būt atkarīgā (tiešā) un neatkarīgā (9.16. att.).

Apkures sistēmu neatkarīgo pievienošanu tvaika siltumtīkliem (9.16. att. a) izpilda tāpat kā pievienošanu ūdens siltumtīkliem. Siltumcentrā ūdens-ūdens sildītāja vietā uzstāda tvaika-ūdens sildītāju 1 ar kondensnodu 2.

Tiešo pievienošanu (9.16. att. b) lieto tādiem patērētājiem, kuriem sanitārās normas atļauj paaugstinātu temperatūru (virs 95°C) uz sildķermenī viersmas. Lai pazeminātu spiedienu turpgaitas maģistrālē, šādu patērētāju pievienošanas vietās uzstāda redukcijas vārstu 3. Kondensāts no sildķermeniem saplūst speciālā kondensācijas tvertnē 4 un ar sūkni 5 tiek pārsūknēts siltumtīklu kondensātādā.



9.16. att. Tvaika apkures sistēmu pieslēgšanas shēmas siltumtīkliem

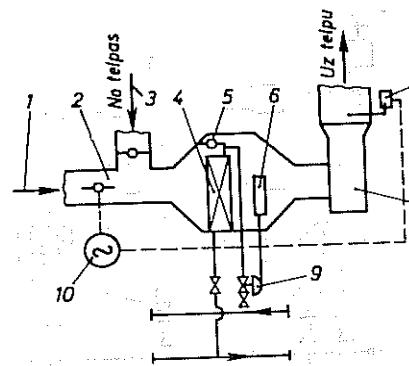
9.7.2. Apkures ventilācijas īekārtu pievienošanas panēmieni

Apkures ventilācijas tehnikā gaisa sildīšanai plaši izmanto kalorifera iekārtas. Tās lieto gaisa apkures sistēmās, ventilācijas sistēmās un gaisa aizkaru rādišanai.

Kalorifera iekārtas pievieno tieši siltumtīkliem, ja to lauj kalorifera parametri. Pretējā gadījumā ieejā uzstāda reducijas vārstu.

Aplūkosim darbības principu kalorifera iekārtai (9.17. att.), kas pievienota tieši siltumtīkliem pēc parastās shēmas. Ara gaiss 1 ieplūst samaisīšanas kamerā 2, kur tas sajaucas ar recirkulācijas gaisu 3 no telpas un nedaudz sasilst.

Gaisa galvenā sasildīšana līdz nepieciešamai temperatūrai



9.17. att. Ventilācijas sistēmu kaloriferu pieslēgšanas shēmas - siltumtīkliem.

notiek kaloriferā 4. Sasildīto gaisu ar ventilatoru 8 padod telpā. Telpā ievadāmā gaisa temperatūru regulē ar vārstu 9. Impulsu padod no releja 6, kurš uzstādīts aiz kalorifera. Gaisa temperatūras galigo regulēšanu veic ar kontakttermometru 7 un servomotoru 10 (reversīvu elektromotoru ar automātisku griešanās virziena mainu). Gaisa novadišana garām kaloriferam notiek caur apvadkanālu, uz kura ir aizbīdnis 5. att. 9.17.

9.7.3. Karstā ūdens apgādes sistēmu pievienošanas paņēmieni

Atkarībā no siltumtīklu veida lieto divus principiāli atšķirīgus karstā ūdens apgādes sistēmu pievienošanas paņēmienus — tiešo un neatkarīgo pievienošanu. Ja karstā ūdens apgādes sistēma pievienota siltumtīkliem tieši, tad siltumapgādes sistēma ir valēja, pretējā gadījumā tā ir slēgta sistēma.

Tiešās pievienošanas gadījumā ūdeni, kurš nonāk karstā ūdens apgādes sistēmā, nem tieši no siltumtīkliem. Pie turpgaitas un atpakaļgaitas maģistrālēm karstā ūdens apgādes sistēmu pievieno caur maisītāju, kuru regulē automātiski.

Neatkarīgās pievienošanas gadījumā ūdeni patēriņajiem padod no ūdensvada, to sasildot virsmas ūdens sildītājā ar ūdeni no siltumtīkliem.

9.8. SILTUMCENTRU IEKĀRTAS UN TO IZVETOŠANA. ELEVATORS

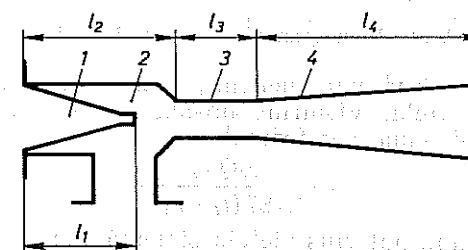
Pie abonementiem ierīko speciālas telpas centrāliem siltumcentriem (CSC) vai vietējiem siltumcentriem (VSC), kurās izvieto iekārtas, noslēdošo-regulējošo armatūru, kontrolaparatu un mēraparātus. VSC skaits vienā ēkā ir atkarīgs no tās tilpuma, garuma un telpu izvietojuma. Siltumcentra telpā ierīko pastāvīgu elektrisko apgaismojumu un pieplūdes-noplūdes ventilāciju, ūdensvadu un kanalizāciju. Siltumcentra izmērus pie-

ņem ar tādu noteikumu, lai būtu brīva pieeja iekārtām, ērta to montāža un remonta. Siltumcentru (kā CSC, tā arī CSC) izmēri ir atkarīgi no patēriņju skaita un to pievienošanas veida. Ja ir visu veidu patēriņi (apkure, ventilācija un karstā ūdens apgāde), minimālie VSC izmēri (valēji sistēmai ar elevatoru) ir šādi: garums 4,5 m, platums 1,5 m un augstums 2,4 m. Dzīvojamām mājām un iestādēm bez karstā ūdens apgādes siltumcentra izmēri ir $4 \times 1,5 \times 2,5$ m, ar karstā ūdens apgādi — $8 \times 5 \times 2,5$ m; skolām un bērnu iestādēm siltumcentra izmēri ir $6 \times 4 \times 2,5$ m.

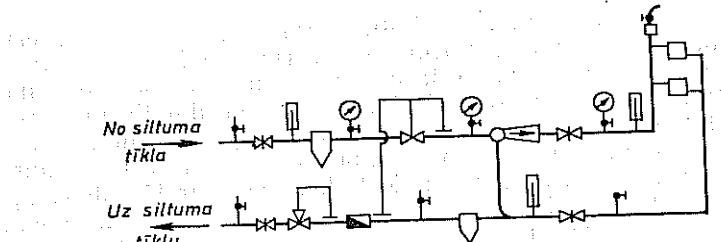
Rūpniecības uzņēmumiem, slimnīcām ar vaīrākiem korpusiem un jauniem dzīvojamiem kvartāliem jāparedz CSC, kuros uzskaita siltumnesēja patēriņu un kontrolē tā parametrus. CSC augstumam jābūt ne mazākam par 4 m.

Ja iekārtā siltumcentrā ir uzstādīta 2,5 m un lielākā augstumā, tās apkalpošanai ierīko pastāvīgas platformas ar nozogojumiem un kāpnēm. Apkures sistēmas pievieno ārējiem siltumtīkliem (ja ūdens temperatūra turpgaitas maģistrālē $130 \dots 150^{\circ}\text{C}$) ar elevatora palīdzību. Elevatora shēmā (9.18. att.) redzams, ka tas sastāv no sprauslas 1 ar garumu l_1 , piemaisīšanas kameras 2 ar garumu l_2 , samaisīšanas kameras 3 ar garumu l_3 , difuzora 4 ar garumu l_4 . Augstas temperatūras ūdens, izejot caur sprauslu, iegūst lielu ātrumu, un telpā starp sprauslu un samaisīšanas kamерu rodas retinājums. Retinājuma ietekmē ūdens no atpakaļgaitas maģistrāles ieplūst piemaisīšanas kamérā. Samaisīšanas kamérā notiek abu plūsmu ātrumu izlīdzināšanās. 9.19. attēlā parādīta elevatora mezglā shēma.

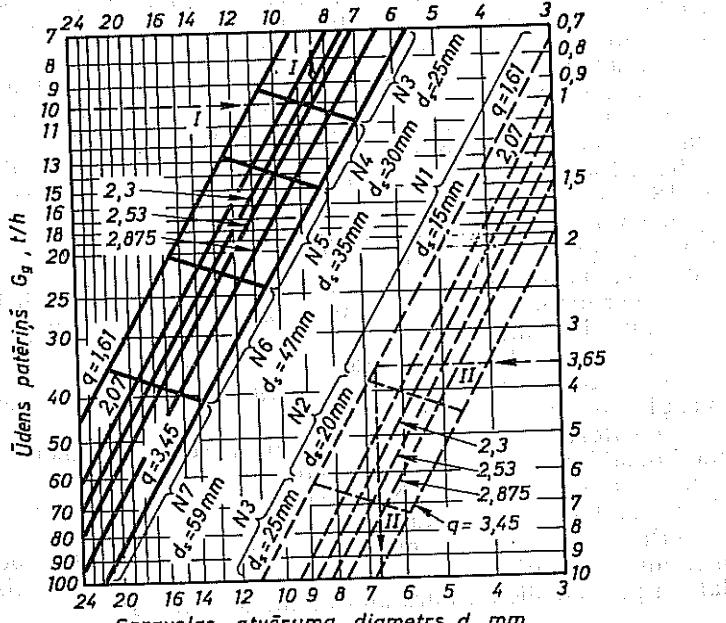
Elevatorus lieto apkures sistēmās, kurās spiediena zudumi nav lielāki par 15 kPa. Ar vienu elevatoru var apkalpot ēku grupu ar kopējo siltuma patēriņu līdz 350 kW, turklāt spiediena zudumi atsevišķu ēku cauruļvados nedrīkst pārsniegt 10 kPa. Elevatora lietderības koeficients ir zems, tāpēc spiedienam siltumtīklos pirms elevatora jābūt 5 ... 10 reizes lielākam par spiedienu, kurš zūd apkures sistēmā.



9.18. att. Elevatora shēmia.



9.19. att. Elevatora mezgla shēma.



9.20. att. Nomogramma elevora izvēlei.

Elevatora izmērus var pieņemt, izmantojot nomogrammu, kas dota 9.20. attēlā. Vispirms nosaka ūdens daudzumu, kas cirkulē vietējā sistēmā, pēc formulas

$$G_{v.s} = \frac{3,6Q_{v.s}}{4,187(t_t - t_a)} \quad (9.1)$$

kur $Q_{v.s}$ — siltuma patēriņš vietējā sistēmā, W;
 t_t — karstā ūdens temperatūra, °C;
 t_a — atdzisūšā ūdens temperatūra, °C.

Atrod elevatora sajaukšanas koeficientu

$$q = \frac{t_{st} - t_t}{t_t - t_a}, \quad (9.2)$$

kur t_{st} — siltumtīkla karstā ūdens temperatūra, °C.

Reducēto ūdens daudzumu G_g , t/h, nosaka pēc formulas

$$G_g = \frac{G_{v.s}}{10\sqrt{p_{v.s}}}, \quad (9.3)$$

kur $p_{v.s}$ — vietējās apkures sistēmas hidrauliskā pretestība, Pa.

Pēc 9.20. attēla nomogrammas, zinot G_g un q , atrod elevatora numuru un sprauslas atvēruma diametru d .

9.9. CELTNIECĪBAS SILTUMAPGĀDE

Būvlaukumā siltumu izmanto 1) celtniecības darbu veikšanai — sasalušas grunts atkausēšanai, ūdens un smilšu sildīšanai, javas un betona sagatavošanai, betona ciešēšanas paātrināšanai u.c.; 2) rūpniecības uzņēmumu tehnoloģiskajām vadīzībām tvaicēšanas kamerās, žāvētavās, autoklāvos u.c.; 3) gērbtuvju, ražošanas un administratīvo ēku apkurei; 4) celtnēmo ēku pagaidu apsildei un žāvēšanai.

Lielos būvlaukumos ir arī tādi patērētāji kā pirtis, vejas mazgātavas, dezinficēšanas kameras, ēdinācas u.c.

Celtniecības siltumapgādei siltumu vislabāk izmantot no rajonā esošām TEC vai pietiekoši lielas jaudas katlu mājām. Ja šo siltumavotu nav vai nav iespējams tos izmantot, tad, sākot celtniecību, būvē vietējās katlu mājas vai ierīko pagaidu katlu.

Ja iespējams, tad būvlaukuma vietējās katlu mājas un siltumtīklos jāizmanto pastāvīgās vai perspektīvās siltumapgādes sistēmas atsevišķi elementi. Lietderīgi projekti lielas jaudas siltumavotus. Mazas jaudas katlu mājas, kas izkausītas pa celtniecības teritoriju, nav izdevīgas, jo to ekspluatācijas izmaksas ir daudz lielākas.

Nelielos objektos ar īsu celtniecības laiku ērtāk ierīkot pārvietojamas vai saliekamas pagaidu katlu mājas un siltuma iekārtas, kuras vēlāk var izmantot citās būvēs.

Pēdējā laikā rūpnieciski izgatavo samērā racionālas, celtniecības apstākļiem piemērotas pārvietojamas katlu mājas. Tās rūpnieciski izgatavo gan ar ūdenissildītājiem katliem, gan ar tvaika katliem. Visplašāk izplatītās ir pārvietojamās tvaika katlu iekārtas, kas izvietotas speciālos dzelzceļa vagonos; tvaiku var izmantot arī būvniecības procesā.

Stacionārām celtniecības katlu iekārtām izmanto tos pašus katlus, kurus lieto apkures un apkures-ražošanas katlu mājām ar mazu un vidēju jaudu.

Katlu mājas celtniecības vajadzībām un pat pagaidu katlu mājas jāapriko ar mehanizētu kurināmā padevi un pelnu aizvākšanu, kā arī ar kurināmā nolikavu. Katlu un kurtuvju veids jāpiemeklē atkarībā no vietējā kurināmā, bet, ja tāda nav, tad atkarībā no lētākā pievedamā kurināmā.

9.10. BŪVĒJAMO ĒKU ŽĀVĒŠANA

Celtņu būvēšanas laikā galvenie mitruma avoti: mitrums, ko satur būvdetājas un materiāli, — tā saucamais iebūvētais tehnoloģiskais mitrums; atmosfēras mitrums nokrišņu veidā un ūdens tvaiks, kuru satur gaiss. Parasti pirms apdares darbu sākšanas mitrums tuvojas maksimālajam.

Iebūvētā tehnoloģiskā mitrums satur celtniecības materiālos un detaļas var būt ļoti augsts, un tas atkarīgs no izgatavošanas tehnoloģiskā procesa un žāvēšanas kvalitātes, iekšējo darbu tehnoloģijas un citiem faktoriem.

Ilgstoši, glabājot atklātā vietā celtniecības materiālus un detaļas, kuras izceļas ar paaugstinātu sorbcijas spēju, to piesātinājums ar mitrumu ievērojami pieaug.

Būvēšanas laikā celtnē pirms jumta uzlikšanas iekļūst atmosfēras mitrums.

Lielā praktiska nozīme ir iebūvētā tehnoloģiskā mitrums un atmosfēras mitrums samazināšanai, it sevišķi mitra klimata apstākļos vai liela atmosfēras nokrišņu daudzuma gadījumā. Daudzus iekšējos darbus var sekmīgi veikt tikai noteiktā gaisa temperatūrā un ar pietiekoši sausām konstrukcijām.

Lai paātrinātu celtņu konstrukciju žūšanu un nodrošinātu pienācīgus apstākļus darbu veikšanai, pašlaik izmanto ne tikai apkures sistēmas, bet arī speciālas siltuma iegūšanas iekārtas, kuras darbojas ar dažādām degvielām.

Apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir: apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir: apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir:

Apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir: apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir:

Apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir: apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir:

Apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir: apstākļi, kas ietekmē celtņu konstrukciju žūšanu, ir:

PIELIKUMI

Temperatūra, °C	Atkarībā no temperatūras gaisa ķīvīgums, kg/m ³	Atkarībā no temperatūras gaisa sārums, g/kg
-20	1,396	0,8
-18	1,385	0,93
-16	1,374	1,11
-14	1,363	1,3
-12	1,353	1,5
-10	1,342	1,8
-8	1,332	2,08
-6	1,322	2,4
-4	1,312	2,8
-2	1,303	3,3
0	1,293	3,9
2	1,284	4,48
4	1,275	5,1
6	1,265	5,79
8	1,256	6,65
10	1,248	7,63
12	1,239	8,75
14	1,23	9,97
16	1,222	11,4
18	1,213	12,9
20	1,205	14,7
22	1,197	16,8
24	1,189	18,8
26	1,181	21,4

17. pielikums

Apaļa šķērsgriezuma tērauda

$\frac{v^2 p}{2}$ Pa	v , m/s	Gaisa daudzums, m ³ /h, (augšējais skaitlis) un spiedienas						
		100	110	125	140	160	180	200
0,006	0,1	2,8 0,004	3,4 0,003	4,42 0,003	5,64 0,003	7,2 0,002	9,2 0,002	11,3 0,002
0,0245	0,2	5,6 0,01	6,8 0,01	8,8 0,009	11,1 0,008	14,5 0,007	18,3 0,006	22,6 0,0055
0,054	0,3	8,4 0,03	10,2 0,02	13,3 0,02	16,8 0,02	21,7 0,01	27,5 0,01	33,9 0,01
0,096	0,4	11,3 0,04	13,7 0,04	17,7 0,03	22,1 0,03	28,9 0,02	36,6 0,02	45 0,02
0,15	0,5	14,1 0,06	17,1 0,06	22,1 0,05	27,7 0,04	36,2 0,04	45,8 0,03	56,5 0,03
0,215	0,6	16,9 0,09	20,5 0,08	26,5 0,07	33,2 0,06	43,4 0,05	54,9 0,04	67,8 0,04
0,294	0,7	19,8 0,12	23,9 0,1	30,9 0,09	38,8 0,08	50,6 0,06	64,1 0,06	79,1 0,05
0,382	0,8	22,6 0,15	27,3 0,13	36,3 0,11	44 0,1	57,9 0,08	73,2 0,07	90,4 0,06
0,49	0,9	25,4 0,18	30,8 0,16	39,7 0,14	49,8 0,12	65,1 0,1	82,4 0,09	102 0,08
0,6	1	28,4 0,22	34,2 0,19	44,2 0,17	56,4 0,14	72,3 0,12	91,6 0,11	113 0,09
0,725	1,1	31,1 0,25	37,6 0,23	48,6 0,2	60,9 0,17	79,6 0,14	101 0,12	124 0,11
0,86	1,2	33,9 0,29	41 0,26	53 0,23	66,5 0,2	86,8 0,17	110 0,15	136 0,13
1,01	1,3	36,7 0,34	44,4 0,3	57,4 0,26	72 0,23	94 0,19	119 0,17	147 0,15
1,177	1,4	39,6 0,39	47,9 0,34	61,8 0,29	77,5 0,26	101 0,22	128 0,19	158 0,17
1,353	1,5	42,4 0,44	51,3 0,39	66,2 0,33	83,1 0,29	109 0,25	137 0,22	170 0,19
1,54	1,6	45,2 0,5	54,7 0,44	70,6 0,37	88,6 0,32	116 0,27	147 0,24	181 0,21
1,735	1,7	48 0,53	58,1 0,49	75,1 0,42	94,2 0,36	123 0,3	156 0,27	192 0,24

gaisa vadu aprēķina tabula

zudumi berzē (apakšējais skaitlis), ja gaisa vada iekšējais diametrs, mm, ir									
225	250	280	315	355	400	450	500	560	630
14,3 0,001	18 0,001	22 0,001	28 0,001	36 0,001	45 0,001	57 0,001	71 0,001	89 —	112 —
28,6 0,005	35 0,004	44 0,004	56 0,003	71 0,003	90 0,002	114 0,002	141 0,002	177 0,001	224 0,001
42,9 0,01	53 0,008	66 0,007	84 0,006	107 0,005	136 0,005	172 0,004	212 0,004	267 0,003	336 0,003
57,2 0,02	71 0,01	89 0,01	112 0,01	142 0,009	181 0,008	229 0,007	283 0,006	354 0,005	449 0,004
71,5 0,02	88 0,02	111 0,02	140 0,02	178 0,01	226 0,01	286 0,01	353 0,009	443 0,008	561 0,006
85,8 0,03	106 0,03	133 0,03	168 0,02	214 0,02	271 0,01	343 0,01	424 0,01	532 0,01	673 0,009
100 0,04	124 0,04	155 0,03	196 0,03	249 0,02	317 0,02	401 0,02	495 0,02	620 0,02	785 0,01
114 0,05	141 0,05	177 0,04	224 0,04	285 0,03	362 0,03	458 0,02	565 0,02	709 0,02	897 0,01
129 0,07	159 0,06	199 0,05	252 0,04	321 0,04	407 0,03	515 0,03	636 0,02	798 0,02	1009 0,02
143 0,08	177 0,07	222 0,06	280 0,05	353 0,04	452 0,04	572 0,03	707 0,03	886 0,03	1122 0,02
157 0,09	194 0,08	244 0,07	308 0,06	392 0,05	497 0,05	629 0,04	777 0,03	975 0,03	1254 0,03
172 0,11	212 0,09	266 0,08	376 0,07	427 0,06	543 0,05	687 0,05	848 0,04	1063 0,04	1346 0,03
186 0,13	230 0,11	288 0,1	365 0,08	453 0,07	588 0,06	744 0,05	918 0,05	1152 0,04	1458 0,03
200 0,14	247 0,13	310 0,11	393 0,09	499 0,08	633 0,07	861 0,06	989 0,05	1241 0,05	1570 0,04
215 0,16	265 0,14	332 0,12	421 0,11	534 0,09	678 0,08	858 0,07	1060 0,06	1329 0,05	1682 0,05
229 0,18	283 0,16	354 0,14	449 0,12	570 0,1	723 0,09	916 0,08	1130 0,07	1418 0,05	1795 0,05
243 0,2	300 0,18	377 0,16	477 0,13	605 0,12	768 0,1	973 0,09	1201 0,08	1507 0,07	1907 0,06

18. pietikuma turpinājums

gaisa vadu aprēķina tabula

Apaļa šķērsgriezuma tērauda

$\frac{v^2}{p}$, Pa	v, m/s	Gaisa daudzums, m ³ /h, (augšējais skaitlis) un spiediena						
		100	110	125	140	160	180	200
1,94	1,8 0,61	50,9 61,5 0,54	61,5 79,5 0,46	79,5 99,7 0,4	99,7 130 0,34	130 165 0,29	165 204 0,26	
2,17	1,9 0,67	53,7 65 0,6	83,9 105 0,51	105 137 0,44	137 174 0,37	174 215 0,32	215 256 0,28	
2,4	2 0,73	56,5 68,4 0,65	88,3 111 0,56	88,3 111 0,48	111 145 0,41	145 183 0,35	183 226 0,26	
2,64	2,1 0,8	59,3 71,8 0,71	92,7 116 0,61	92,7 116 0,53	116 162 0,45	162 192 0,38	192 237 0,33	
2,9	2,2 0,87	62,2 76,2 0,77	97,1 122 0,66	97,1 122 0,58	122 169 0,49	169 201 0,42	201 249 0,36	
3,18	2,3 0,95	65 78,6 0,84	101 127 0,71	101 127 0,61	127 172 0,53	172 211 0,45	211 266 0,4	
3,46	2,4 1,02	67,8 82,1 0,91	106 134 0,77	106 134 0,66	134 174 0,57	174 220 0,49	220 271 0,43	
3,75	2,5 1,1	70,6 85,5 0,98	110,4 139 0,83	110,4 139 0,72	139 181 0,6	181 229 0,53	229 282 0,46	
4,05	2,6 1,17	73,5 88,9 1,05	115 144 0,89	115 144 0,77	144 188 0,65	188 238 0,56	238 294 0,49	
4,36	2,7 1,26	76,3 92,3 1,11	119 150 0,96	119 150 0,83	150 195 0,7	195 247 0,6	247 305 0,45	
4,7	2,8 1,35	79,1 95,7 1,19	124 155 1,02	124 155 0,88	155 203 0,74	203 256 0,64	256 316 0,55	
5,4	3 1,53	84,8 103 1,35	133 166 1,16	133 166 1,1	166 217 0,85	217 275 0,73	275 339 0,63	

zudumi berzē (apakšējais skaitlis), ja gaisa vada iekšējais diametrs, mm, ir									
225	250	280	315	355	400	450	500	560	630
268 0,23	318 0,2	399 0,17	505 0,15	641 0,13	814 0,11	1030 0,1	1272 0,08	1595 0,07	2019 0,06
272 0,25	336 0,22	426 0,19	533 0,16	677 0,14	859 0,12	1087 0,1	1342 0,09	1684 0,09	2131 0,08
286 0,24	353 0,21	443 0,18	561 0,15	712 0,13	904 0,11	1145 0,1	1413 0,09	1772 0,09	2245 0,08
300 0,29	371 0,25	465 0,23	589 0,2	748 0,17	950 0,15	1202 0,13	1484 0,11	1871 0,10	2355 0,08
315 0,31	389 0,27	487 0,24	617 0,21	734 0,18	995 0,16	1259 0,14	1554 0,12	1950 0,1	2468 0,09
329 0,34	406 0,30	510 0,27	645 0,23	819 0,2	1040 0,17	1316 0,15	1625 0,13	2038 0,11	2538 0,10
343 0,37	424 0,32	532 0,28	673 0,25	865 0,21	1085 0,18	1373 0,16	1696 0,14	2127 0,12	2692 0,10
358 0,4	442 0,35	554 0,3	701 0,27	890 0,23	1130 0,2	1431 0,17	1766 0,15	2216 0,13	2804 0,11
372 0,43	459 0,37	576 0,32	729 0,28	926 0,25	1176 0,21	1488 0,18	1837 0,16	2304 0,14	2916 0,12
386 0,4	477 0,35	598 0,3	757 0,26	962 0,23	1221 0,23	1545 0,2	1908 0,17	2393 0,15	3028 0,13
401 0,49	495 0,44	620 0,37	785 0,32	997 0,27	1266 0,24	1602 0,21	1978 0,18	2481 0,16	3141 0,14
429 0,55	530 0,49	665 0,42	841 0,3	1068 0,31	1356 0,27	1717 0,24	2120 0,21	2659 0,18	3365 0,16

19. pielikums

Korekcijas koeficiente β vērtības

v , m/s	Gipsbetons	Sārnu betons	Kiegeļi	Apmētums uz sieta
0,2	1,04	1,06	1,15	1,33
0,4	1,08	1,11	1,25	1,48
0,8	1,13	1,19	1,4	1,69
1,0	1,16	1,23	1,46	1,77
1,2	1,18	1,25	1,5	1,84
1,6	1,22	1,31	1,58	1,95
2	1,25	1,35	1,65	2,04
3	1,32	1,43	1,75	2,2

20. pielikums

Ventilācijas žalūzijas restiņu galvenie raksturlielumi

Izmēri, mm	Aktīvā šķērsgrīzuma laukums, m^2	Gaisa caurplūde, m^3/h , ja gaisa ātrums aktīvajā šķērsgrīzumā, m/s, ir						
		0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9	1,0
100×100	0,0087	12,5	15,6	18,7	21,8	25	28	31
150×150	0,013	18,7	23,4	28	32,7	37	42	47
150×200	0,0173	24,9	31,2	37,4	43,6	50	56	62
150×250	0,0217	31,4	38,0	46,8	54,6	62	70	78
150×300	0,026	37,4	46,8	56,2	65,6	75	84	94
200×200	0,0231	33,2	41,6	49,8	58,2	67	75	83
200×250	0,0289	41,6	52	62,4	72,8	83	94	104
200×300	0,0346	49,9	62,3	74,8	87	100	112	125
250×250	0,0361	52	65	78	91	104	117	130
200×350	0,0405	58,3	73	87	102	117	132	146

21. pielikums

Ekvivalentie diametri kiegeļu kanāliem

Kiegeļu kanāla izmēri, kiegeļi	Kanāla šķērsgrīzuma laukums (ar šuvēm), m^2	Ekvivalentais diametrs pēc laukuma, mm	Ekvivalentais diametrs pēc berzes, mm
$1\frac{1}{2} \times 1\frac{1}{2}$	0,02	165	140
$1\frac{1}{2} \times 1$	0,038	215	180
1×1	0,073	320	265
$1 \times 1\frac{1}{2}$	0,11	375	320
1×2	0,14	440	375
2×2	0,28	595	545
$2 \times 2\frac{1}{2}$	0,35	660	595
2×3	0,42	775	660
2×4	0,56	885	660
$2\frac{1}{2} \times 2\frac{1}{2}$	0,43	775	660

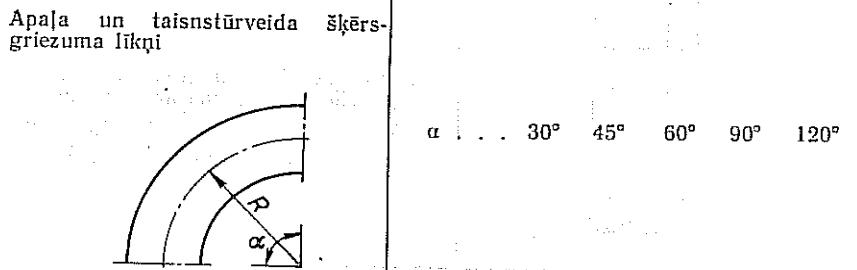
Piezīme. Kvadrātveida šķērsgrīzuma kanāliem ekvivalentais diametrs vienāds ar šķērsgrīzuma malas kvadrātu.

22. pielikums

Gaisa vadu elementu vietējās pretestības koeficienta ξ vērtības

Gaisa vadu elements	Vietējās pretestības koeficients ξ
Paplašinājums	$\xi = \left(1 - \frac{a}{A}\right)^2$

Sašaurinājums	$\xi = 0,5 \left(1 - \frac{a}{A}\right)^2$
---------------	--

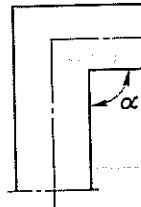
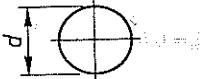
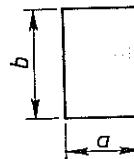


Ja R/d ir 1,
 $\xi \dots 0,09 \quad 0,13 \quad 0,16 \quad 0,21 \quad 0,24$

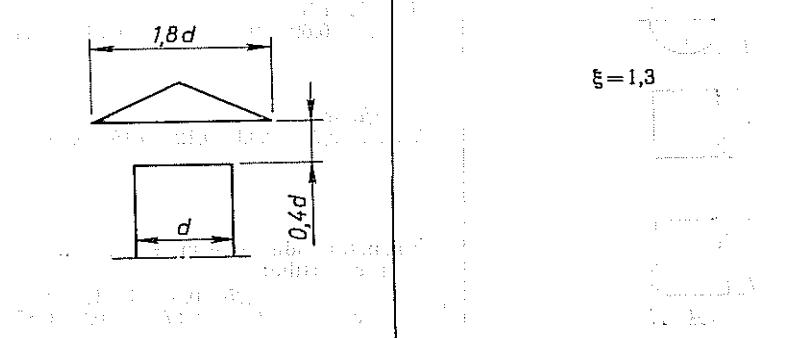
Ja R/d ir 2,
 $\xi \dots 0,07 \quad 0,09 \quad 0,12 \quad 0,15 \quad 0,18$

Taisnstūrveida liknēiem ξ jāreizina ar c vērtību:
 $a/b \dots 0,25 \quad 0,5 \quad 1 \quad 1,5 \quad 2$
 $c \dots 1,3 \quad 1,17 \quad 1 \quad 0,9 \quad 0,85$

22. pielikuma turpinājums

Gaisa vadu elements	Vietējās pretestības koeficients ξ												
Apāja, kvadrātveida vai taisnstūrveida šķērsgrīzuma lenķgabals	<table> <thead> <tr> <th>α</th> <th>30°</th> <th>45°</th> <th>60°</th> <th>90°</th> <th>120°</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ξ</td> <td>0,16</td> <td>0,32</td> <td>0,56</td> <td>1,2</td> <td>2,3</td> </tr> </tbody> </table>	α	30°	45°	60°	90°	120°	ξ	0,16	0,32	0,56	1,2	2,3
α	30°	45°	60°	90°	120°								
ξ	0,16	0,32	0,56	1,2	2,3								
													
													
													
													
Taisnstūrveida šķērsgrīzuma lenķgabaliem ξ jāreizina ar c vērtību:													
$a/b \dots 0,25 \quad 0,5 \quad 1 \quad 1,5 \quad 2$ $c \dots 1,1 \quad 1,07 \quad 1 \quad 0,95 \quad 0,9$													

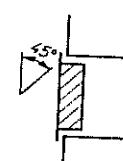
Sahata ar kapi



22. pielikuma turpinājums

Gaisa vadu elements	Vietējās pretestības koeficients ξ										
Pieplūdes 90° T gabals	<table> <thead> <tr> <th>Ja $a_s + a_p > a_s$, vair $a_p = a_s$</th> <th>$v_a/v_p \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>$\xi_p \dots 0,4 \quad 0 \quad -0,1 \quad -0,1 \quad 0 \quad 1,2$</td><td></td> </tr> <tr> <td>$\xi_a \dots 9,4 \quad 6,2 \quad 4,2 \quad 2,3 \quad 1,6 \quad 1,2$</td><td></td> </tr> </tbody> </table> <table> <thead> <tr> <th>Ja $f_s + f_p = f_a$</th> <th>$v_p/v_s \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>$\xi_p \dots 4,4 \quad 2 \quad 0,8 \quad 0,1 \quad 0 \quad 0,1$</td><td></td> </tr> </tbody> </table>	Ja $a_s + a_p > a_s$, vair $a_p = a_s$	$v_a/v_p \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$	$\xi_p \dots 0,4 \quad 0 \quad -0,1 \quad -0,1 \quad 0 \quad 1,2$		$\xi_a \dots 9,4 \quad 6,2 \quad 4,2 \quad 2,3 \quad 1,6 \quad 1,2$		Ja $f_s + f_p = f_a$	$v_p/v_s \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$	$\xi_p \dots 4,4 \quad 2 \quad 0,8 \quad 0,1 \quad 0 \quad 0,1$	
Ja $a_s + a_p > a_s$, vair $a_p = a_s$	$v_a/v_p \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$										
$\xi_p \dots 0,4 \quad 0 \quad -0,1 \quad -0,1 \quad 0 \quad 1,2$											
$\xi_a \dots 9,4 \quad 6,2 \quad 4,2 \quad 2,3 \quad 1,6 \quad 1,2$											
Ja $f_s + f_p = f_a$	$v_p/v_s \dots 0,4 \quad 0,5 \quad 0,6 \quad 0,8 \quad 1 \quad 1,2$										
$\xi_p \dots 4,4 \quad 2 \quad 0,8 \quad 0,1 \quad 0 \quad 0,1$											
Noplūdes 90° T gabals	$L_u/L_s \dots 0,2 \quad 0,4 \quad 0,6 \quad 0,7 \quad 0,8 \quad 0,9$ ξ_p (augšējais skaitlis) un ξ_a (apakšējais skaitlis), ξ_p ja a_n/a_p ir 0,1 <table> <tr> <td>$0,5 \quad 1,5 \quad 4,1 \quad 8,4 \quad 20 \quad 82$</td> </tr> <tr> <td>$0,9 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1$</td> </tr> </table> ξ_p ja a_n/a_p ir 0,4 <table> <tr> <td>$0,4 \quad 1 \quad 2,8 \quad 5,2 \quad 12,3 \quad 69$</td> </tr> <tr> <td>$0,6 \quad 1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1$</td> </tr> </table> ξ_p ja a_n/a_p ir 0,6 <table> <tr> <td>$0,4 \quad 0,8 \quad 2,2 \quad 4,1 \quad 9,5 \quad 39$</td> </tr> <tr> <td>$-2,7 \quad 0,9 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2$</td> </tr> </table> ξ_p ja a_n/a_p ir 1 <table> <tr> <td>$0,4 \quad 0,7 \quad 1,6 \quad 2,8 \quad 6,3 \quad 25$</td> </tr> <tr> <td>$-0,8 \quad 0,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3$</td> </tr> </table>	$0,5 \quad 1,5 \quad 4,1 \quad 8,4 \quad 20 \quad 82$	$0,9 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1$	$0,4 \quad 1 \quad 2,8 \quad 5,2 \quad 12,3 \quad 69$	$0,6 \quad 1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1$	$0,4 \quad 0,8 \quad 2,2 \quad 4,1 \quad 9,5 \quad 39$	$-2,7 \quad 0,9 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2$	$0,4 \quad 0,7 \quad 1,6 \quad 2,8 \quad 6,3 \quad 25$	$-0,8 \quad 0,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3$		
$0,5 \quad 1,5 \quad 4,1 \quad 8,4 \quad 20 \quad 82$											
$0,9 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1 \quad 1$											
$0,4 \quad 1 \quad 2,8 \quad 5,2 \quad 12,3 \quad 69$											
$0,6 \quad 1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1 \quad 1,1$											
$0,4 \quad 0,8 \quad 2,2 \quad 4,1 \quad 9,5 \quad 39$											
$-2,7 \quad 0,9 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2 \quad 1,2$											
$0,4 \quad 0,7 \quad 1,6 \quad 2,8 \quad 6,3 \quad 25$											
$-0,8 \quad 0,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3 \quad 1,3$											

Zalūzijas reslītes



Noplūdei $\xi = 1,2$

Pieplūdei $\xi = 2,2$

22. pielikuma turpinājums

Gaisa vadu elements	Vietējās pretestības koeficients ξ
Noplūde ar likni caur paplašinātu gaisa vada īsgabalu	<p>$\xi = 1,7$ ar lietderīgo sieta caurplūdes laukumu 80%, ja</p> $r = 0,2d; \quad R = 1,2d; \quad c = 0,7d;$ $b = 1,25d; \quad a = 1,8d$

LITERATŪRA

- Āboliņš J., Jurēvics E. Siltums ražošanā un sadzīvē. — R.: Zinātne, 1986. — 123 lpp.
- Gailitis A., Turks A. Siltumtehnikas un hidraulikas pamati. — R.: Zvaigzne, 1978. — 388 lpp.
- Krēslīņš A. Gaisa kondicionēšana rūpnieciskajās un sabiedriskajās ēkās. — R.: Liesma, 1975. — 256 lpp.
- Krēslīņš A., Kīgurs J. Ēku apkures sistēmas. — R.: Avots, 1983. — 119 lpp.
- Kīgurs J. Ventilācija. — R.: Liesma, 1976. — 215 lpp.
- Nagla J., Saveļjevs P., Ciemīņš R. Siltumtehnikas pamati. — 2. izd. — R.: Zvaigzne, 1981. — 356 lpp.
- Зоколей С. В. Архитектурное проектирование, эксплуатация объектов, их связь с окружающей средой / Пер. с англ. М. В. Никольского; Под ред. В. Г. Бердичевского, Б. Ю. Бранденбурга. — М.: Стройиздат, 1984. — 670 с.