

**MAZĀ TECHNISKĀ BIBLIOTEKA**

Balodis, J. Mazās hidroelektriskās stacijas  
Goļcevs, D. Darbgaldū pamattipu modernizacija metalu apstrādei  
Jaščerīcins, P. Slipēšana  
Kalniņš, M. Racionāli pagēmieni ķieģeļu ražošanā  
Kalniņš, M. Tirišana un attaukošana rūpniecībā  
Klimovs, D. Arzemju pieredze māla kleķa celtīniecībā  
Kražovskis, M. Kūdras kurtuvēs mazjaudas tvaika katliem  
Kuramžins, V. Evelēšana  
Kuviņskis, V. Frezēšana  
Kuznecovs, A. Urbsana  
Miezis, R. Diviaktu petrolejas motori zvejniecībā  
Nezabitovskis, R. Caurvilkšana  
Oliņš, E. un Vācielis, A. Jaunas konstrukcijas caurumšances  
Paegle, K. Gabalkūdras sadedzināšana mazas jaudas kurtuvēs  
Pefēkis, L. Radioaktivo vielu izmantošana tehnikā  
Plaude, K. Dabiskās vēdinašanas iekārtas  
Serebrovskis, V. Virpošana  
Strachovs, G. Anodmechaniskā, elektroerozijas un elektrokontakta metalu apstrādes metodes

Maksā 2 rbi. 55 kap.

444421  
**MAZĀ TECHNISKĀ BIBLIOTEKA**

**K. PAEGLE**

**CENTRALĀ APKURE  
UN TĀS  
EKSPLOUATACIJA**

LATVIJAS VALSTS IZDEVNIECĪBA

M A Z Ā T E C H N I S K Ā B I B L I O T E K A

K. PAEGLE

CENTRALĀ APKURE  
UN TĀS  
EKSPLOUATĀCIJA

— MAR 1963 —

ELDA BĀBLIŅŠ  
99942

LATVIJAS VALSTS IZDEVNIECĪBA  
RĪGĀ 1957

К. ПЛЭГЛЕ

ЦЕНТРАЛЬНОЕ ОТОПЛЕНИЕ  
И ЕГО ЭКСПЛУАТАЦИЯ

Второе переработанное и  
дополненное издание

Латвийское государственное издательство  
Рига 1957

На латышском языке

PRIEKŠVĀRDS

Šis darbs ir manas 1951. gadā iznākušās grāmatas «Centralā apkure un tās ekspluatācija» otrs pārstrādātais un papildinātais izdevums.

Grāmatas saturs papildināts ar Padomju Savienībā pēdējos gados ražolo jaunākā tipa centralās apkures katlu un radiatoru apraksti. Tajā sīkāki aplūkota arī siltuma apgādes abonentu centra iekārtošana, jo tuvākajā laikā Latvijas PSR galvaspilsētā Rīgā uzsāks dzīvojamo ēku pieslēgšanu termofifikacijas cauruļvadu tīklam.

Grāmata domāta galvenokārt dzīvojamo ēku centralās apkures kuriņātāju kvalifikacijas celšanai, bet tā noderēs arī namu pārvalžu darbiniekiem un visiem, kas interesējas par centralo apkuri un tās ekspluatācijas pamatprincipiem.

Autors

## Pirmā nodaļa

### KURINĀMAIS UN DEGŠANAS PROCESS

#### I. KURINĀMAIS UN TĀ IPĀSĪBAS

#### IEVADS

Dzīvojamu ēku centralai apkurei, salīdzinot ar parasaļām podiņu un kieģeļu krāsnim, ir joti lielas priekšrocības. Galvenās no tām ir šādas: uzlabojas higieniskie apstākļi, jo gaisis visumā daudz sausāks (it īpaši logu tuvumā, kur novietoti radiatori), nekā lietojot krāsnis, kurināmais nav jānes augšējos stāvos, viegli iespējams apsildīt ne tikai galvenās dzīvojamās telpas, bet arī gaiteņus un citas blakus telpas.

Izbūvējot centrālo apkuri, sildķermeņus (radiatorus) iespējams novietot zem logiem. Ar to ietaupa apdzīvojamo platību, lielā mērā novērš visiem pazīstamo «vilkšanu» no logiem, un siltums vienmērīgāk sadalās apsildāmā telpā.

Lietojot centrālo apkuri, siltuma ražošana ir centralizēta un atsevišķiem dzīvokļu īrētājiem alkrit rūpes par telpu apkurināšanu. Bez tam ar centrālo apkuri apsildāmo telpu temperatūru var regulēt kā kurinātājs, tā arī paši iedzīvotāji pēc vajadzības.

Koncentrējot visu siltuma ražošanu, ēkas centrālās apkures katlu telpās iespējams lietderīgi izlietot arī mazvērtīgo kurināmo, piemēram, antracita un akmeņoglu smalkumus u. c., un taupīt augstvērtīgo kurināmo izlietosanai rūpniecībā, turpretim, apsildot dzīvojamās telpas ar krāsnim, kurināmais bieži vien liek patēriņts daudz vairāk nekā ar centrālo apkuri, kā arī telpu apsildīšana ir daudz nepilnīgāka.

Lai racionāli izmantotu centrālo apkuri un iegūtu visas priekšrocības, ko tā dod, salīdzinot ar citiem apkures veidiem, mēs arī iepazīsimies ar degšanas procesu, centrālās apkures katliem un kurtuvēm, tās sistēmām, dzīvojamu ēku ūdens centrālās apkures sistemas pieslēgšanu termosifikācijas tīklam un centrālās apkures ekspluatāciju.

Centrālās apkures katlu kurināšanai lieto dažādus kurināmos materialus: koksu, akmeņogles, brūnogļu un kūdras briķetes, gabalkūdru un malku. Katram no šiem kurināmiem materialiem ir savs ķīmiskais sastāvs un savas raksturīgās īpašības.

Kurināmā ir degošā masa un balasts.

Kurināmā degošā masa sastāv no oglēkļa (C), ūdeņraža (H), sēra (S), skābekļa (O) un slāpeklī (N). Parastā cietā kurināmā degošie elementi ir oglēklis, ūdeņradis un sērs. Viena sēra daļa degšanā nepiedalās, tāpēc to pieskaita balastam. Degošā masā ietilpst otrs skābeklis un slāpeklis ir nedegošie elementi.

Balasts sastāv no dažādām minéralvielām, kas pie sadegšanas dod pelnus un ūdens tvaikus.

Degšana ir kurināmās vielas degošo sastāvdaļu intensīva savienošanās ar gaisa skābekli. Šī ķīmiskā reakcija ir savienota ar siltuma albrīvošanos.

No kurināmā ķīmiskā sastāva ir atkarīga kurināmā siltumspēja, t. i., tas siltuma daudzums kalorijās, ko pie pilnīgās sadegšanas izdala 1 kg kurināmā.

Visu kurināmo veidus siltumspējas ziņā salīdzina ar tā saucamo nosacīto kurināmo, kas dod 7000 kilogramkalorijas uz kurināmā 1 kg (kkal/kg). Kurināmā siltumspēju ( $Q_z^d$ )<sup>1</sup> kalorijās, dalītu ar 7000, sauc par šī kurināmā siltumspējas ekvivalentu ( $E$ ):

$$E = \frac{Q_z^d}{7000}.$$

<sup>1</sup> Šeit  $Q_z^d$  ir darba kurināmam aprēķinātā zemākā siltumspēja. Darba kurināmais ir tas, ko faktiski saņem no noliktavām.

### I. tabula

Dažādu kurināmo materiālu elementārās sastāvs un siltums pēja

**Piezīme.** I. tabulā malkas ekvivalenti, tāpat kā pārējām kurināumiem materialiem, attiecīnāt uz svara vienību (1 kg). Malkai ekvivalentu bieži vien attiecinājuši (stānu) (1 slānu).

Ogleklis ir kurināmā degošās masas vislielākā daļa. Oglekļa saturs dažādos kurināmos, kā tas redzams no 1. tabulas, ir ļoti dažāds. Sadegot 1 kg tīrā oglekļa, attīstās 8100 kcal. siltuma.

Udeņradis ir ļoti aktivs degošs elements; tas, salīdzinot ar tādu pašu svara daudzumu oglekļa, pie degšanas izdala apm. 4 reizes vairāk siltuma. Jo vairāk kurināmā sastāvā ūdeņraža, jo vairāk tajā ir tā saucamo «gaistošo vielu», kas viegli atdalās, kurināmam sasilstot, un sekmē kurināmā vieglu uzliesmošanu.

Sērs ir samērā mazvērtīgs degošs elements; tas sadegot attīsta apm. 3 reizes mazāk siltuma nekā oglēklis. Sadeg tikai viena sēra daļa (tā saucamais gaislošais jeb degošais sērs), bet pārējā daļa paliek nesadegusi savienojumā ar pelniem. Sēram sadegot, attīstās indīgās gāzes, kas kaitīgi iedarbojas uz cilvēka veselību, kā arī izraisa metalu koroziju (sēra dioksida gāze savienojumā ar ūdeni dod sērskābi, kas saēd katlu sieniņas un apkārtējo ēku skārdu jumitus). Tāpēc tur, kur lieto ar sēru bagātas akmeņogles, nav ieteicams segt ēku jumitus ar skārdu, bet gan jālieto darvotā pape vai šķīlera segums.

Degošas masas slāpeklis un skābeklis pazemina kuriņamā siltumspēju. Slāpeklis degšanai ir pilnīgi nevajadzīgs. Skābeklis pats nedeg, bet tikai veicina degšanu. Lai gan skābekļa saturs dažos kurināmos, kā tas redzams no I. tabulas, ir diezgan liels, tomēr kurināmo ar šo skābekļu daudzumu vien sadedzināt nevar, un degšanas procesam ir nepieciešams arī ārējā gaisa skābeklis.

Rīgas pilsētas Kurināmā apgādes trests, izsniedzot kurināmo tiem uzņēmumiem, kuros vēl nav noorganizēta kurināmā kalorimetriskā pārbaude, ievērojot pašreiz piegādājamā kurināmā vidējās īpašības, kurināmā patēriņu aprēķina šādi:

a) Nosacīto kurināmo pārrēķina naturalā kurināmā pienemot, ka

1 tonna nosacītā kurināmā līdzinās	5,38 steriem malkas
1 " "	" 1,11 tonnām akmeņogļu
1 " "	" 1,25 tonnām koksa
1 " "	" 2,5 tonnām gabalkūdras
1 " "	" 2,5 tonnām kūdras briķešu.

b) Naturalo kurināmo pārrēķina nosacītā kurināmā, pieņemot, ka

1 sters malkas līdzinās	0,186 tonnām nosacītā kurināmā
1 tonna akmeņogļu	" 0,9 "
1 tonna koxsa	" 0,8 "
1 tonna kūdras	" 0,4 "
1 tonna kūdras briķešu	" 0,4 "

Pelni (parasti apzīmē ar burtu A) un ūdens (parasti apzīmē ar burtu W) pieder pie kurināmā balasta, kas aizkavē degšanas procesa norisi.

Dažam kurināmam, piemēram, degakmenim, brūnoglēm u. c., ir ļoti liels pelnu saturs, kas lielā mērā apgrūtinā kurtuves ekspluatāciju: bieži jātīra kurtuve un pastāvīgi jārūpējas par pelnu aizvākšanu no katlu telpām. Kurtuves darbībā ļoti liela loma ir arī pelnu kušanas temperatūrai. Ir kurināmais ar viegli kūstošiem pelniem (kūst pie apm. 900° C) un kurināmais ar grūti kūstošiem pelniem (kūst pie apm. 1500° C). Lielas grūlības sagādā kurināmās, kam ir viegli kūstoši pelni.

Ar izkušušiem šķidriem pelniem viegli var aizķepēt kurtuves ārdū spraugas, izveidojot gaisa necaurlaidīgus izdedžu «plāceņus», kas traucē degšanas procesam nepieciešamā gaisa skābekļa pievadīšanu degošai kurināmā kārtai.

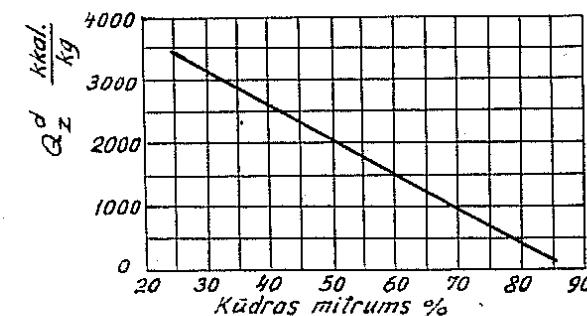
Ļoti maz pelnu ir malkā (apm. 0,7%). Kūdrai pelnu saturs ir atkarīgs no kūdras ieguves purva strukturas. Latvijas PSR ražotā kūdrā pelnu procents svārstās no 3 līdz 12% (attiecībā pret sausnu).

Ūdens (W) saturs lielā mērā pazeminā kurināmā siltumspēju un arī kurtuves temperaturu. Mitras kūdras un slapjas malkas degšana noris ļoti gausi, un daudz laika vajadzīgs mitruma iztvaikošanai.

Par gabalkūdras normalo mitrumu uzskata 33%. Saskaņā ar PSRS kūdras ražošanas noteikumiem gabalkūdra ar mitruma saturu, lielāku par 50%, lietošanai nav pieļaujama. 1. zīmējuma grafikā uzskatāmi parādīta kūdras siltumspējas samazināšanās līdz ar mitruma pieaugumu.

Ja mitruma saturs ir 33%, tad kūdras siltumspēja ir 3000 kkal./kg, bet, ja mitruma saturs ir 60%, tad siltumspēja ir tikai 1500 kkal./kg. Tātad 1 kg kūdras ar 60% mitruma ir siltumspējas ziņā divreiz mazvērtīgāks nekā ar 33% mitruma.

Ļoti raksturīgs lielums kurināmā analīzē ir tā saucamo «gaistošo vielu» daudzums. Kurināmās, kas satur daudz gaistošo vielu, piemēram, malka un kūdra (sk. 1. tabulu), deg ar garu liesmu, bet kurināmās, kas satur maz gaistošo vielu, piemēram, antracīts un kokss, deg ar īsu liesmu.



1. zīm. Kūdras siltumspējas atkarība no mitruma.

Kurināmā siltumspējas praktisko izmantošanu parastā tipa centralās apkures katlos lielā mērā ietekmē kurināmā smalkumu daudzums. Kurināmām ar lieku smalkumu saturu nepieciešams specials kurtuves izveidojums.

Smalkās kurināmā daļījas izbirst pa ārdū spraugām pelnu kastē, kur sajaucas ar pelniem un nav tālāk izmantojamas. Turklat smalkās kurināmā daļījas, it īpaši, ja ir pastiprināta skursteņa velkme, tiek viegli aizrautas katlu dūmu ejās. Bez tam smalkais kurināmās apgrūtina gaisa caurplūdi degošam kurināmā slānim un līdz ar to vājina degšanu.

Dažādām kurināmā šķirnēm ir savs maksimali pieļaujamais smalkumu daudzums, piemēram, ja gabalkūdras smalkums ir lielāks par 35%, tad šādu kūdru saņēmējam ir tiesības nepieņemt.

Kurināmā smalkuma saturu nosaka, lēnām berot pārbaudāmo paraugu uz metala stieples sieta (sieta garums — 1,5 m, platum — 1 m), kas novietots slīpi zem 45° leņķa.

Siesta acu izmēri atkarībā no pārbaudāmā kurināmā ir šādi:

gabalkūdrai  $25 \times 25 \text{ mm}$  (mērīts sieta acu brīvā šķērsgriezumā)  
akmeņoglēm  $10 \times 10 \text{ mm}$   
antracitam  $6 \times 6 \text{ mm}$

Kurināmais sāk degt tikai pēc tam, kad to sakarsē līdz zināmai temperaturai. Šī tā saucamā uzliesmošanas temperatūra visiem kurināmiem materialiem nav vienāda, kā tas redzams 2. tabulā.

2. tabula  
Kurināmā uzliesmošanas temperatūra

Kurināmā nosaukumi	Sausā kurilūmā uzliesmošanas temperatūra ( $^{\circ}\text{C}$ )
Kūdra . . .	225 — 250
Malka . . .	250 — 300
Brūnogles . .	300 — 400
Akmeņogles . .	400 — 500
Antracits . . .	550
Kokss . . .	700

Kūdras uzliesmošanas temperatūra ir samērā zema. Sevišķi grūti aizdedzināms ir kokss (jāsakarsē vismaz līdz  $700^{\circ}\text{C}$ ).

Lai panāktu pilnīgāku kurināmā izmantošanu, temperatūru kurtuvē jācenšas uzturēt ne zemāk par  $1000^{\circ}\text{C}$ , jo tad degšanas process noris pietiekami intensīvi un sadeg arī visas gaistošās vielas, ko izdala cetais kurināmais.

## II. KURINĀMĀ UZGLABĀŠANA

Kurināmā kārtīgai uzglabāšanai ir liela nozīme.

- a) Akmeņogles un brūnogles glabā a) zem klajas debess,  
b) zem nojumes un c) slēgtās oglu uzglabāšanas telpās.  
Lai mazinātu pašaizdegšanās iespējas, oglu grēdas augstumam brūnogļu gadījumā jābūt ne augstākam par  $1,2 \text{ m}$ , dojegas akmeņoglēm —  $2 \text{ m}$ , bet antracitam —  $2,5 \text{ m}$ . Oglu pašaizdegšanās briesmas pieaug līdz ar uz-

glabāšanas ilgumu grēdās. Sevišķi jūtīgas uz pašaizdegšanos ir brūnogles, ko nav vēlams uzglabāt grēdā ilgāk par 2 mēnešiem. Ja virs oglu krautnes parādās dūmi, tad sakarsušā oglu vieta nekavējoties jāatroks, jāapliej gruzdošās ogles ar ūdeni un pēc tam jāpārlāpst. Šādās ogles jāizlieto pirmām kārtām.

Novietnes laukumu, it īpaši, ja akmeņogles un brūnogles glabā zem klajas debess, ieteicams nosegt ar betona kārtu, kas pasargā ogles no nelīrumu piejaukšanas un mazina pašaizdegšanās iespējas.

Rupjās akmeņogles ieteicams novietot šķirti no smalkām oglēm (atsevišķā grēdā). Rudeņos un pavasaros ieteicams izlietot mazvērtīgākās smalkās akmeņogles, bet ziemas salā, kad intensīvi jākurina, — rupjgraudainās.

Blīva, labi izžāvēta mašīnkūdra (gabalkūdra), kam neliels smalkuma saturs, vāji uzsūc mītrumu, tāpēc to var uzglabāt bez jebkādas nojumes, sakraujot grēdās zem klajas debess. Galvenās noliktavās (bazes noliktavās) šādās grēdas parasti ir  $5 \text{ m}$  augstas un  $40 \text{ m}$  garas. Grēdas šķērsgriezums ir trapeces veidā ar jumtveidīgu augšējo virsmu. Grēdas ārpusi izveido līdzīgi kieģeļu sienai no kūdras galbiem, bet iekšpusi piepilda saberot.

Slikti izžuvušu gabalkūdu (it īpaši ar lielu smalkumu %), kā arī malku, ieteicams turēt zem nojumes, jo pretējā gadījumā tā uzsūc diezgan lielu mītruma daudzumu, tādēļ samazinās siltumspēja.

Kūdras smalkumiem (tāpat arī frezkūdrai) dažreiz ir lieksme uz pašaizdegšanos, kuru izsauc oksidešanās process. Šeit liela loma ir mikroorganismu darbībai. Praktiskie novērojumi pierāda, ka pašasasilšanu veicina sausu un milru kūdras slāņu nokraušana pārmijus vienā kaudzē. Bez tam pašasasilšanu sekimē arī augu atliekas, kas ir labvēlīga vide mikroorganismu attīstībai.

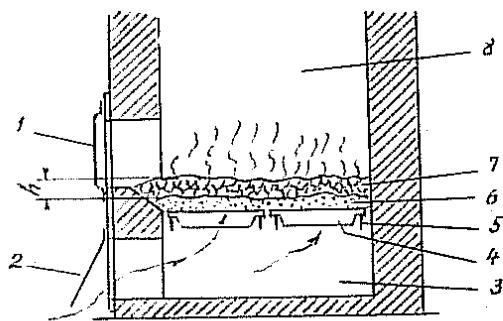
Malku vēlams sazāgēl vajadzīgā garumā un saskaldīt vēl pirms nokraušanas grēdās, jo tad malka izķūst. Malkas šķilas garumam jābūt apmēram  $20—25 \text{ cm}$  mazākam par kurtuves ārdū laukuma garumu, lai malku varētu bez grūtībām novietot kurluvē horizontāli.

Vispār kurināmā saimniecība jāturi kārtībā un jārūpējas, lai kurināmā patēriņu reģistrētu pēc kurinātāju maiņām.

### III. KURINĀMĀ DEGŠANAS PROCESS

Kurināmā degšana, kā jau iepriekš minēts, ir kurināmā degošo elementu ķīmiskā savienošanās ar gaisa skābekli. Pie degšanas izdalās liels siltuma daudzums, kas spēj sakarsēt pašu kurināmo un gāzveidīgos degšanas produktus līdz  $1000^{\circ}\text{C}$  temperaturai un pat augstāk.

Lai kurināmais sāktu degt, tas vispirms jāsakarsē līdz uzliesmošanas temperatūrai (sk. 2. tabulu) ar kādu citu uzieglojošu kurināmo, piemēram, pielaižot ar sērkociņu uguri iekures skaliem.



2. zīm. Kurināmā degšana uz ārdū laukuma:

1 — kurtuvēs duriņas, 2 — pelnu kastes duriņas, 3 — pelnu kaste, 4 — ārdū stieņu albalsta slīja, 6 — pelnu un izdedžu kārta, 7 — kurināmā kārta, 8 — degtuves telpa.

Kurināmam sakarstot, no tā pakāpeniski izdalās gāzveidīgās gaistošās vielas, kas deg kurtuvē ar liesmu. Jo mazāk kādā kurināmā gaistošo vielu, jo īsāku liesmu tas dod degšanas procesā. Īsliesmu kurināmais degot izdala maz gaistošo vielu, tāpēc degšana noris galvenokārt nevis visā katla degtuves telpā, bet gan tieši virs pašiem ārdiem. Garliesmu kurināmais degot izdala ļoti daudz gaistošo vielu; šajā gadījumā izdalīlo gāzveidīgo vielu sadegšana noris lielāko tiesu nevis kurināmā slānī, bet gan degtuves telpā.

Kurināmais var degt likai tad, ja tam pievada gaisu. Lai gaisss labi piekļūtu kurināmā gabaliem, tos novieto uz kurtuvēs ārdū laukuma, ko parasti izveido no metala stieņiem (sk. 2. zīm.).

Gaisss pa pelnu kastes duriņām 2 nonāk pelnu kastē 3, no kurienes pa ārdū spraugām plūst cauri degošā kurināmā

slānim. Pelnu kastē ievadīto gaisu praktiski nekad visā pilnībā nevar izmantot: viena daļa vienmēr aiziet pa kurināmā slāņa izrāvumiem un izdegumiem (lielākām spraugām), neņemot nekādu dalību degšanas procesā. Bez tam degtuves telpā nekad nevar panākt idealu gaisa sajaukšanos ar gaistošām vielām. Kurināmā pilnīgai sadegšanai kurtuvē vienmēr jāievada vairāk gaisa, nekā teoretiķi nepieciešams. Ja kurtuvē pievadītu tikai tik daudz gaisa, cik teoretiķi nepieciešams, tad dažām kurināmā daļiņām pietrūktu skābekļa degšanai, kas izraisītu lielus siltuma zudumus sakarā ar nepilnīgu sadegšanu.

Attiecību starp faktiski kurtuvē ievadīto gaisa daudzumu  $L_x$  un degšanas procesam teoretiķi nepieciešamo gaisa daudzumu  $L_{min}$  sauc par gaisa pārpilnības koeficientu  $\alpha$ .

$$\alpha = \frac{L_x}{L_{min}}.$$

Šo gaisa pārpilnības koeficientu  $\alpha$  jācenšas panākt pēc iespējas mazu, nepārsniedzot 1,5.

Koeficientu  $\alpha$  var noteikt pēc dūmgāzu ķīmiskās analīzes: nosaka oglskābās gāzes  $\text{CO}_2$  un skābekļa  $\text{O}_2$  saturu dūmgāzēs aiz katla.

Lielās katlu ietaises bieži apgādā ar specialem automātiski reģistrējošiem dūmgāzu analīzes aparātiem, pēc kuriem var nolasīt, kāds jebkurā brīdī ir oglskābās gāzes saturs dūmgāzēs aiz katla.

Normalos kurtuvēs darbības apstāklos  $\text{CO}_2$  saturs dūmu gāzēs (dūmu ejā aiz katla) ir apm. 10 līdz 15% — atkarībā no kurināmā veida.

Mazās katlu ietaises dūmgāzu analīzi izdara periodiski ar pārnesamu Orsata tipa aparatu, nosakot oglskābās gāzes  $\text{CO}_2$  un skābekļa  $\text{O}_2$  saturu dūmgāzēs.

Katlam strādājot, kurtuvē sakrājas aizvien vairāk izdedžu un pelnu. Smalkie pelni izbirst pa ārdū spraugām un viegli novācamī pa pelnu kastes duriņām. Lai ārdus notīrtu no izdedžiem, kas sastāv no lielākiem vai mazākiem sakusušo pelnu gabaliem, kurināšana alkārībā no kurtuvēs konstrukcijas daļēji vai pavisam jāpārtrauc. Katrā ārdū tīrišana ir saistīta ar siltuma zudumiem. Tāpēc parasti arī cenšas pēc iespējas ilgāk strādāt bez izdedžu novākšanas no ārdiem.

Jo biezāka izdedžu kārta sakrājas uz ārdiem, jo lielāka

3. tabula

## Kurināmā degošā slāņa biezums

Kurināmā nosaukums	Gabalu lielums (mm)	Degošā slāņa biezums $h$ (mm)
Antracits, marka «AIII» (smalkumi)	0 — 3	60 — 80
Antracits, marka «APIII» (gabali ar smalkumiem)	0 — 100	100 — 120
Antracits, marka «AK» (rupjais rieks)	25 — 100	150 — 225
Brūnoglu un kūdras briekes	—	Apm. 300
Gabalkūdra	Ar normalu smalkumu saturu	Apm. 500
Kokss	—	Apm. 7 X (gab. lielums)

bet gan daļēji par tvana gāzi CO, t. i., kurtuve strādā kā gāzes generators.

Gluži cits jaunums rodas, kad, strādājot ar rupjgablaino kurināmo, izvēlas pārāk plānu degošo slāni: pa lielām spraugām gaisis brīvi iziet cauri kurināmā slānim un degšanas procesā daļību nem tikai viena tā daļa (iznāk pārāk liels gaisa pārpilnības koeficients  $\alpha$ ).

Dažreiz kurinātāji, strādājot ar plānāru kurtuvēm (sk. 2. zīm.), katla jaudas pacelšanai cenšas sāmēt pēc iespējas biezu kurināmā kārtu. Šāda rīcība ir nepareiza. Lai palielinātu kurtuves jaudu, jāsadedzina vairāk kurināmā, ko var panākt nevis ar pārmērigi biezu kārtu, bet gan pēc iespējas biežāk uzmetot kurināmo nelielām, pa visu āru laukumu vienmērīgi noklātām devām. Lai iegūtu lieļāku jaudu, jāpalielina velkme aiz katla, ko panāk, vairāk atverot skursteņa aizbīdnī.

Kurtuvēm, kam ir apakšvējs (sk. šās nodalas IV p.); apakšvēja ventilators jāieriegulē tā, lai degtuves telpā būtu 1 — 3 mm ūd. st. liels retinājums. Degtuves telpā nedrīkst būt virsspiediens, jo tad dūmgāzes plūdīs laukā pa durtiņām un visām nebīvajām kurtuves spraugām, piepildot katlu māju ar dūniem. Pārāk liels retinājums degtuves telpā arī nav vēlams, jo tas sekmē kurināmā smalkumu aizraušanu skurstenī un aukstā gaisa piesūkšanu virs ārdiem.

Cietā kurināmā degšanas procesā parasti izšķir šādas 4 galvenās fases (periodus).

kļūst pretestība gaisa caurplūdei un tā piekļūšanai kurināmā slānim. Biežā izdedžu «spilvena» uzkrāšanos uz ārdiem var pieļaut tikai tad, ja ir ievērojamī liels apakšvēja ventilatora (kas pievada gaisu pelnū kastē zem ārdiem) spiediens vai mākslīgā velkme; dabiskā skursteņa velkme (5—10 mm ūd. stabs) šādos gadījumos ir nepietiekoša (par velkmes mērišanu sk. pirmās nod. IV. p.).

Katla jaudas, t. i., siltuma ražības regulēšana jāizdara, mainot vienlaikus gaisa ieplūdi zem ārdiem un velkmi aiz katla. Gaisa ieplūde, piemērojoties kurināmā slāņa biezumam, jāizvēlas tāda, lai liesma būtu gaiši oranžā krāsā, ar nelielu tumšo dūmu strūklu skaitu. Šādas liesmas krāsa norāda uz to, ka kurtuvē pievadītais gaisa daudzums saskaņots ar sadedzināmā kurināmā daudzumu.

Ja kurtuvē trūkst gaisa, attīstās tumši sarkana, kūpoša liesma; pieaug zudumi nepilnīgās sadegšanas dēļ.

Ja gaisa par daudz, samazinās kurtuves temperatūra, uguns kļūst tumšāka un pieaug tā saucamie skursteņa zudumi, jo notiek nevajadzīgā liekā gaisa sasildīšana. Skursteņa zudumi ir siltuma daudzums, kas aiziet neizmantots līdz ar karstām dūmgāzēm skurstenī.

Jāpievērš uzmanība arī dūmiem, kas izplūst pa katla skursteni. Jācenšas pēc iespējas nepielaiet melnus, biezus dūmus (gaisa trūkuma un nepilnīgās sadegšanas pazīme), kā arī dūmu pilnīgu bezkrāsainību (pārāk lielā gaisa pieplūduma pazīme). Degšanas process jāregulē tā, lai pa skursteni plūstu ārā viegli, pelēki dūmi, kas raksturo parreizi izvēlētu gaisa pieplūdes daudzumu.<sup>1</sup>

Kurināmā degošā slāņa biezumu  $h$  uz ārdiem (sk. 2. zīm.) atkarībā no katras kurināmā īpatnībām (gaistošo vielu saturu un gabalu lieluma) vēlams ieturēt tādu, kā tas minēts 3. tabulā.

Tabulā redzams, ka sīkgraudainam kurināmam degošā slāņa biezums  $h$  jāņem mazāks nekā rupjgraudainam; saušai kūdrai degošā slāņa biezums jāņem mazāks nekā mitrai.

Kurināmam neatbilstoši biezais degošais slānis izsauc ķīmiski nepilnīgās sadegšanas zudumus tāpēc, ka tad kurināmā oglekļis nesadeg vis pilnīgi par oglskābo gāzi CO<sub>2</sub>.

<sup>1</sup> Ja kurina ar antracitu, tad pie nepilnīgās sadegšanas pa skursteni neizplūst melni dūmi, kā tas ir, kurinot ar parastajām akmeņogļēm. Uz nepilnīgu sadegšanu, ja kurināšanai lieto antracitu, norāda zilas liesmu mēlītes virs degošās kurināmā kārtas.

Pirmā faze — kurināmā sasildīšana un žūšana. Šajā periodā kurināmais ne likai neatdala siltumu, bet gan to uzņem no kurtuvē jau agrāk ievietotā kvēlojošā kurināmā. Pirmajā periodā no kurināmā izlvaiko mitrums.

Otrā faze — izgāzēšana. Temperaturai pieaugot, no kurināmā atdalās gaistošās sastāvdaļas (gaistošie oglūdeņraža savienojumi un ūdeņradis) un tās sadeg. Šīs fazes raksturīgā pazīme ir liesma virs kurināmā slāņa (liesmas degšana).

Trešās fazes raksturīgākā pazīme ir kurināmā cieto sastāvu degšana (koksa degšana). Šajā fazē deg ogleklis, atīstot augstu temperaturu pašā kurināmā slāni.

Ceturtā faze — atlukuma izdedzināšana. Šajā fazē veidojas nesadedzināmie atlukumi: pelni un izdedži. Ceturtā faze atšķiras no trešās ar mazāku sillumā izdalīšanos.<sup>1</sup>

Par galvenajām aktivajām degšanas procesa fazēm jāuzskata otrā un trešā.

Žūšanas perioda ilgums ir alkarīgs no kurināmā mitruma. Mitrs kurināmais (piemēram, mitra kūdra) stipri paildzina šo periodu un var pat pilnīgi noslāpēt degšanas procesu.

Otrā faze (izgāzēšana) ilgst samērā ilgi garliesmu kurināmam, piemēram, malkai, kūdrai un brūnoglēm; atdalās daudz gāzu, tādēļ degšana pāriet uz degtuves telpu. Lai panāktu pilnīgu sadegšanu, dažreiz jāpievada arī sekundārais (papildu) gaiss degtuves telpā virs kurināmā degošā slāņa.

Garliesmu kurināmam it sevišķi nepieciešams sekundārais gaiss tūlīt pēc svaigā kurināmā uzmešanas; to panāk, alverot «rozeles» lodziņus kurtuves duriņās.

Katra kurināmā sagedzināšanas technikai ir savas īpatnības, tāpēc grūti izveidot tādu kurtuvi, kas būtu piemērots visiem kurināmiem.

Katram kurināmam ir savas īpatnības, kas jāzina, lai pareizi iekārtotu kurtuvi attiecīgā kurināmā racionalai izmantošanai.

Degakmeni var apmierinoši sadedzināt tikai kurtuvē ar grozāmiem vai arī pārbīdāmiem ārdiem, kas pastāvīgi ar rušina degošo kurināmā slāni. Degakmens pēc būtības ir arī deģelju piesūcināts kaļķakmens. Tā ārējās virsmas eļļas daļiņām izdegot, paliek pāri kaļķakmens čaulas kārtai daļiņām.

<sup>1</sup> Daži autori 4. fazi atsevišķi neizdala, bet pievieno to 3. fazei.

(pelni), kas noslāpē dzīļāk gabala iekšpusē (sk. 3. zīm.) atrodošos kurināmā daļiņu degšanu.

Lai degakmens degtu netraucēti, tas ik pēc zināmiem starpbīžiem jārušina, jo tad pelnu čaula nodrūp un svaiga kurināmā daļiņām var piekļūt degšanas procesā nepieciešamais gaisa skābeklis.

Turpretim dažu kurināmo, piemēram, brūnoglū un kūdras briketes, pēc to aizdedzināšanas, nedrīkst rušināt. Ja līdz sarkankvēlei sakarsētās briketes rušina, tad tās sairst smalkumos un uguns sāk apdzist.

Kurināmam ar lielu gaistošo vielu saturu (piemēram, kūdrai, malkai, degakmenim un brūnoglēm) vajadzīgs liels degtuves tilpums. Tas ir nepieciešams, lai gaistošās vielas paspētu sadegt vēl pirms nonākšanas saskarē ar katla metala sildvirsmām, kas pazemina dūmu gāzu temperaturu. Turpretim kurināmam ar nelielu gaistošo vielu saturu (piemēram, koksam, antracitam un liesām akmeņoglēm) liels degtuves tilpums nav vajadzīgs.

Mazvērtīgam kurināmam, piemēram, mitrai gabalkūdrai, tā saucamās iekšējās kurtuves, kuru degtuves sienas ir ar ūdeni dzesētas katla metala sieniņas, nav piemērotas, jo nav iespējams sasniegt pietiekami augstu degtuves temperaturu.

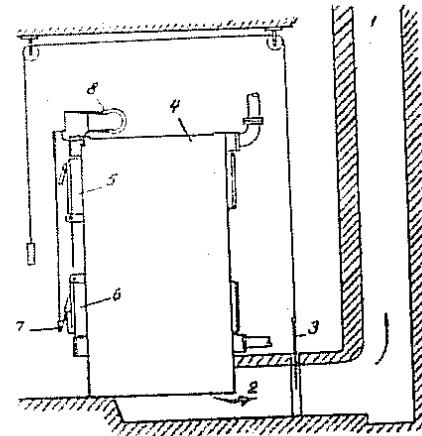
Par dažādu centralās apkures katlu tipu piemērotību vienam vai otram kurināmam būs norādīts šās grāmatas otrajā nodaļā — Centralās apkures katli un kurtuves.

#### IV. DABISKĀ UN MĀKSLIGĀ VELKME

Gaisa plūsmas stiprumam cauri kurināmā kārlai jābūt regulējamam, un tas atkarīgs no katla velkmes iekārtojuma. Izšķir dabisko un māksligo velkmi. Dabisko velkmi sasniedz ar skursteni (sk. 4. zīm.) Dabiskās velkmes lielums ir atkarīgs no skursteņa augstuma un dūmgāzu temperatūras skurstenī.

Jo augstāks skurstenis un jo lielāka temperatūras difference starp dūmgāzēm skurstenī un ārējo gaisu, jo stiprāka velkme. Velkmes stiprumu mēri mm ūd.st. 1 metra ūdens slaba spiediens atbilst 0,1 atmosferas spiedienam.

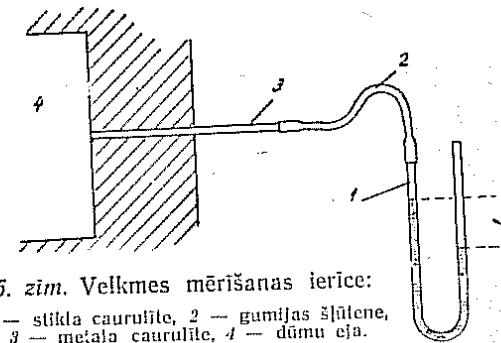
Velkmes mērišanas ierīce ir ļoti vienkārša (sk. 5. zīm.). Vienu U veida stikla caurulites galu, kurā ieliepts ūdens, pievieno dūmu ejai 4 aiz katla, bet otru atstāj brīvā savienojumā ar apkārtējo gaisu. Jo lielāks retinājums dūmu ejā, jo augstāk pacelsies šķidruma līmeņa pievienotā U caurulites nozarojumā (būs lielāka līmeņa augstuma starpība  $h$  mm).



4. zīm. Centralās apkures katla velkmes iekārtojums:

1 — skurstenis, 2 — rovis, 3 — aizbūdnis (šķķeris), 4 — katls, 5 — kurtuves durtīnas, 6 — pelnī kastes durtīnas, 7 — gaisa vārstīts, 8 — regulators, kas maina gaisa vārstītu atvērumu.

4. tabulā doti skursteņa izmēri atkarībā no katlu siltuma, t.i., katlu jaudas ražības. Jo augstāks skurstenis, jo lielāku dūmgāzu daudzumu spēj tas izvadīt pie viena un tā paša



5. zīm. Velkmes mērišanas ierīce:

1 — stikla caurulite, 2 — gumijas šķūtene, 3 — metāla caurulite, 4 — dūmu eja.

<sup>1</sup> Р. Н. Бреннер, Справочник производителя работ по санитарной технике, Стройиздат, 1948 г.

4. tabula

Skursteņa šķērsgriez. laukums cm <sup>2</sup>	Apakš skursteņa lejšķēr dienmets cm	Lidzvertīgā taisnstūra skursteņa iekšējie izmēri	Katu siltuma ražība $k_{kat./st.}$ , ja skursteņa augstums ir				
			10 m	15 m	20 m	25 m	30 m
169	15	13×13	1 $\frac{1}{2} \times 1\frac{1}{2}$	18 000	22 000	24 500	28 000
325	20	13×25	1 $\frac{1}{2} \times 1$	35 000	42 000	48 500	54 000
500	25	20×25	1 $\frac{1}{4} \times 1$	50 000	65 000	74 500	82 500
625	28	25×25	1×1	65 000	80 000	90 500	103 000
925	35	25×38	1 $\frac{1}{2} \times 1\frac{1}{2}$	100 000	122 000	140 000	159 000
1275	40	25×51	1×2	130 000	165 000	190 000	213 000
1444	43	38×38	1 $\frac{1}{2} \times 1\frac{1}{2}$	150 000	187 000	216 000	240 000
1938	50	38×51	1 $\frac{1}{2} \times 2$	—	250 000	290 000	320 000
2601	58	51×51	2×2	—	340 000	398 000	435 000
3264	65	51×64	2 $\times 2\frac{1}{2}$	—	420 000	490 000	545 000

Piezīme: Sās tabulas dati aprēķināti pēc formulas:  $F_{skurst.} = \frac{0,03 \cdot Q}{VH} \text{ cm}^2$ , kur  $Q$  — katlu siltuma ražība  $k_{kat./st.}$  un  $H$  — skursteņa augstums metros.

iekšējā izmēra. Centralās apkures skursteņa augšējam galam jābūt vismaz 1 metru augstākam par ēkas jumta kori.

*Piemērs.* Ja skursteņa šķērsgriezums ir  $51 \times 51$  cm un augstums — 15 m, tad pēc 4. tabulas tas pīemērots katlu siltuma ražībai 340 000  $kkal/st.$ , bet, ja augstums ir 30 m, — siltuma ražībai 475 000  $kkal/st.$ .

Dažam kurināmam, piemēram, smalkam antracitam «APIII», jālieto tā saucamie antracita ārdi ar šaurām gaisa spraugām. Lietojot antracita ārdus (antracita ārdu izveidojums apskatīts nodaļā par kurtuvēm un katliem), skursteņa dabiskā velkme nav pietiekama un jālieto speciāls ventilators, kas pievada gaisu pēlnu kastē zem ārdiem; tas ir tā sauktais apakšvējš.

Apakšvēja ventilatoru lieto ne tikai antracita ārdu gadījumā, bet arī vispār smalkam vai mitram kurināmam.

Skursteņa dabisko velkmi ir iespējams pastiprināt netikai ar apakšvēja ventilatoru, bet arī iebūvējot dūmgāzu nosūkšanas ventilatoru aiz katla, kas nosūc no katla dūmējas gāzes un spiež tās tālāk uz skursteni. Tomēr nosūkšanas ventilatora novietošana aiz katla centralās apkurēs nav atradusi sevišķu piekrišanu, jo šādi ventilatori diezgan ātri bojājas (nolietojas lāpstiņas).

#### V. KATLA LIETDERIBAS KOEFICIENTS

Pilnīgi visu kurināmā siltumu katlā nekad nav iespējams izmantot. Vienmēr ir lielāki vai mazāki siltuma zudumi, kuru lielums ir atkarīgs no katla konstrukcijas un eskpluatācijas apstākļiem.

Katla siltuma zudumi ir šādi:

a) *Mechaniski nepilnīgās sadegšanas zudumi*, kas rodas no tā, ka līdz ar pēlniem un izdedžiem no kurtuves izgrābj arī nesadegušās kurināmā daļīnas un bez tam smalkās kurināmā daļīnas velkme aizrauj skursteni. Mechaniski nepilnīgas sadegšanas zudumi parasti ir 2—4% no visa rīcībā esošā siltuma daudzuma  $Q_z'$  (sk. pirmās nod. I p.).

b) *Ķīmiski nepilnīgās sadegšanas zudumi*, ko izraisa gaisa nepietiekama pievadišana degošam kurināmam. Šie zudumi parasti nepārsniedz 1—3%, bet, ja kurtuvi slikti uzrauga, var sasniegst 10—12%. Šie zudumi ir atkarīgi no kurinātāja mākas strādāt ar pareizu degošā slāņa biezumu, kā arī ieregulēt katla slodzei atbilstošu velkmēs stiprumu.

c) *Skursteņa zudumi*, ko izsauc karsto dūmgāzu aizplūšana skursteni. Dūmgāzu temperatūra rovī aiz centralās apkures katla parasti ir ne zemāka par 200—250° C. Kopā ar karstām dūmgāzēm aizplūst diezgan liels neizmantots siltuma daudzumus (pat līdz 25%). Šie siltuma zudumi ir atkarīgi no katla forsēšanas un no tā, ar kādu gaisa pārpilnības koeficientu  $\alpha$  strādā. Jo lielāks gaisa pārpilnības koeficients  $\alpha$ , jo lielāks dūmgāzu daudzums rodas degšanas procesā un līdz ar to lielāks siltuma daudzums aizplūst skursteni kopā ar dūmgāzem.

d) *Katla ārējās atdzišanas zudumi* rodas, ja daļa siltuma no katla virsas izstaro katlu telpā. Šie zudumi apkures katliem ir 5—8%.

Tātad kopējie siltuma zudumi apkures katlos ir 30—40%, bet derīgi izmanto, t.i., izlieto apkures sistemas ūdens sildišanai tikai 60—70% no visa kurināmā esošā siltuma daudzuma.

Katla lietderības koeficientu var ievērojami pacelt, ja katlu uztur priekšzīmīgā kārtībā un ievēro visus pareizos degšanas procesa norises noteikumus. Ārdu stieņiem jābūt bez bojājumiem, kurtuves un pēlnu kastes duriņām pietiekami blīvām un katla dūmu eju mūros nedrīkst būt plaissas. ļoti svarīgs nosacījums katla lietderības koeficiente palīlināšanai ir sildvirsmu turēšana tūrībā (sk. piektās nod. III p.).

## Otrā nodala.

### CENTRALĀS APKURES KATLI UN KURTUVES

#### I. CENTRALĀS APKURES KATLU TIPI

Dzīvojamio ēku centralām apkurēm visvairāk lieto dažadas konstrukcijas čuguna sekciju katlus: Revokatova, Streļa, Strebela u.c. Šie katli sastāv no atsevišķam lietām čuguna sekcijām, kas savienotas savā starpā ar gludiem nipeļiem.

Zemispiediena tvaika apkurei lieto tos pašus ūdens apkures čuguna sekciju kattus, tikai tiem papildus pierīko ūdens līmeņa stiklu un citu attiecīgo armaturu (sk. trešo nod.).

Tvaika katlus spiedienam virs  $0,7 \text{ at}$ , kā arī ūdens apkures kattus temperatūrai virs  $115^\circ \text{ C}$  (t. i., katlus, kas ražo tā saucamo paaugstinātās temperatūras ūdeni), nedrīkst izgatavot no čuguna, bet gan no noteiktās kvalitātes tērauda (dzelzs). Šādi katli jau pakļauti katlu inspekcijas īpašai uzraudzībai.

Čuguna sekciju katlu priekšrocība ir tā, ka, mainot viena un tā paša tipa sekciju skaitu, var panākt dažāda lieluma sildvirsmu un bez tam kaļru atsevišķu sekciju, ja tā sabojājas, var viegli apmainīt.

Čuguna sekciju katlu trūkums, salīdzinot ar dzelzs (tērauda) katliem, ir to mazāka mechaniskā izturība, tāpēc tie nav piemēroti augstiem spiedieniem.

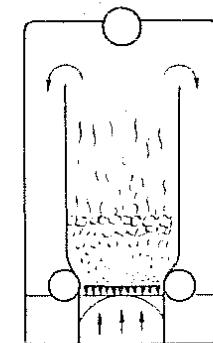
Dzīvojamio ēku centralās apkures katlus pēc kurtuvēs darbības principa sadala 2 galvenos pamattipos:

- 1) augšdedzes katli — ar augšējo sadedzināšanu;
- 2) apakšdedzes katli — ar apakšējo sadedzināšanu.

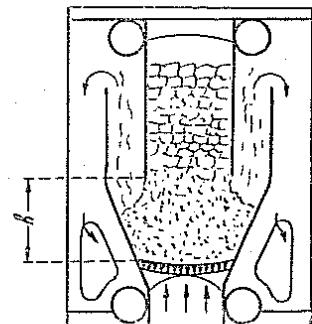
6. zīm. attēlota augšdedzes, bet 7. zīm. — apakšdedzes katla darbības schema.

Augšdedzes katliem degšana notiek visā kurināmā slāņa augstumā; dūmgāzes iet cauri visam kurtuvē esošam kurināmam un pēc tam nonāk dūmu ejās.

Apakšdedzes katlu raksturīgākā īpatnība ir kurināmā pildīšanas šachta. Degšana nenotiek visa iepildītā kurināmā slāņa augstumā, bet gan tikai tā apakšējā daļā. Par degošā slāņa biezumu apakšdedzes katlos jāuzskata atlālums  $h$  no



6. zīm. Augšdedzes katla darbības schema.



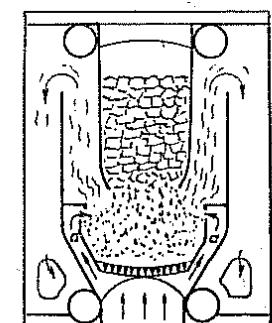
7. zīm. Apakšdedzes katla darbības schema.

pildāmās šachtas apakšējās malas (sk. 7. zīm.) līdz ārdū augšējai virsmai (ja uz ārdiem ir izdedži, tad to biezums jāatskaita).

Dažādais dūmgāzu ceļš stiprā mērā ieteikinē degšanas procesa veidu.

Augšdedzes katlos viss kurtuvē esošais kurināmā daudzums ir sakarsētā stāvoklī, turpretim apakšdedzes katlos tikai neliels kurtuvē esošā kurināmā daudzums ir sakarsētā stāvoklī. Pirmajā gadījumā ir iespējams ātri pacelt katla jaudu, bet nepieciešama uzmanīga gaisa pievadīšanas regulēšana, lai novērstu pārkurināšanu.

Gluži otrādi tas ir apakšdedzes katlos. Tie nodrošina pastāvīgāku degšanas režīmu, un tiem vieglāk noregulējama pastāvīga jauda (siluma ražība).



8. zīm. Apakšdedzes katls ar sekundārā gaisa pievadišanu (darbības schema).

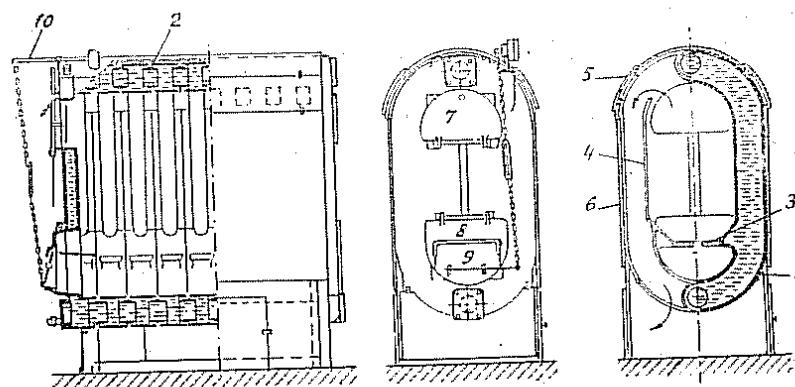
Ja apakšdedzes katlā sadedzina kurināmo ar lielu gaitošo vielu saturu, piemēram, gabalkūdu, tad apakšdedzes katls jāapgādā ar ierīci sekundarā gaisa pievadišanai (sk. 8. zīm.). Apakšdedzes katlam sekundarais gaisss no pelnu telpas pa kanalu *a* pieplūst degtuvē un veicina tur to gāzu sadegšanu, kas atdalās no sakarsētās kurināmā kārtas. Sekundarais gaisss pelnu kastē, kā arī plūstot pa kanalu *a*, sasilst, kas labvēlīgi ietekmē degšanas procesa norisi (pieaug temperatūra degtuvē).

Sekundarā gaisa pievadišanu parasti regulē ar speciaļu vārstu.

#### A. Augšdedzes katli

##### 1. Strebeļa katls

Rīgas pilsētā apm. puse no visiem dzīvojamās ēkās uzstādītiem centralās apkures katliem ir Strebeļa konstrukcijas augšdedzes tipa čuguna sekciju katli (sk. 9. zīm.). Šis



9. zīm. Strebeļa čuguna sekciju katls.

katlu tips tagad atzīts par novecojušu, tāpēc to mūsu republikā vairs neražo. Strebeļa katlu sekcijas pēdējos gados Rīgā atlej vienīgi remonta vajadzībām.

Strebeļa katls sastāv no ovalas formas čuguna sekci-

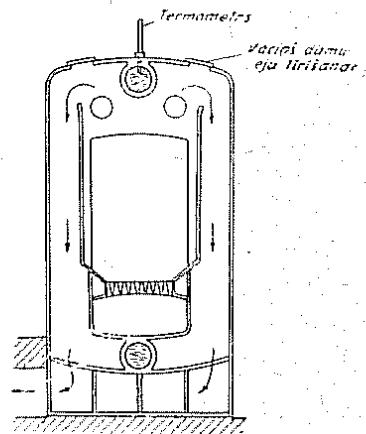
jām *1*, kas savienotas savā starpā ar nipeļiem *2*. Ārdi *3* šīm katlu tipam ir ar lielām gaisa spraugām un atlēti vienā gabalā ar sekcijām. Katla sekciju iekšējos dobumus ar nipeļiem savieno vienā kopējā telpā, pa kuru cirkulē ūdens. Samontēto sekciju atrālas *4* veido katla dūmu ejas. Dūmu eju tīrišanai iekārtoti noceļamie vāciņi *5*. Katls izolēts ar azbesta papi un noņemamu metala apsegū *6*. Priekšējai sekcijai ir piestiprinātas durtiņas *7* kurināmā iemešanai un durtiņas *8* pelnu un izdedžu izgrābšanai. Pelnu kastes durtiņas ir ierīkota viegli atveramā klape *9*, kas noder degšanas procesam pievadāmā gaisa daudzuma regulēšanai. Šai klapei parasti pievieno ierīci *10* automatiskai gaisa ieplūšanas regulēšanai. Kad ūdens temperatūra katlā pieaug, tad šās ierīces sviras gals, kas savienots ar gaisa klapi *9*, slīd uz leju un līdz ar to gaisa klapes atvērums samazinās.

##### 2. Streļa katls

Streļa konstrukcijas katls ir ļoti līdzīgs Strebeļa katlam, tikai pirmajam čuguna sekciju formā ir nevis ovala, bet taisnstūru (sk. 10. zīm.).

Streļa un Strebeļa tipa katlu trūkums ir tas, ka tiem, pateicoties samērā mazai degtuvēs telpai, kuru dzesē ūdens apskalotās sildvirsmais, ir nepieciešams augstvērtīgs kurināmās ar nelielu gaitošo vielu daudzumu, piemēram, rupjgabalainais kokss un šķirotais antracits; bez tam šo katlu siltuma ražība nepārsniedz  $7000 \text{ kkal./m}^2\text{st.}$ , t. i., no šā katla  $1 \text{ m}^2$  sildvirsmais normalos darba apstākļos nevar noņemt vairāk par 7000 kilogramkaloriju 1 stundā (skat. otrās nodaļas V p.).

9. un 10. zīmējumā attēloti Streļa un Strebeļa ūdens apkures katlu galvenie izmēri doti 5. tabulā.



10. zīm. Streļa katls.

Streja un Strebeja katlu galvenie izmēri 5. tabula

Sekciju skaitis	Katla sildvirsmas lelums (m <sup>2</sup> )	Sekcijas platums (mm)	K a t l a			
			augstums (mm)	bāves garums (mm)	tilpums (l)	svars (kg)
Strebeja katli (lielais modelis)						
9	12,5	900	1620	1120	395	1753
10	14,0	900	1620	1250	330	1933
11	15,5	900	1620	1370	355	2097
12	17,0	900	1620	1500	380	2277
Strebeja katli (mazais modelis)						
6	5,0	600	1310	750	180	900
8	7,0	600	1310	1000	205	1065
10	9,0	600	1310	1250	255	1410
12	11,0	600	1310	1500	280	1573
Streja katli (lielais modelis)						
5	8,9	900	1700	565	240	1427
6	11,1	900	1700	690	280	1650
7	13,3	900	1700	815	320	1872
8	15,5	900	1700	940	360	2095
9	17,7	900	1700	1065	400	2326
10	19,9	900	1700	1190	440	2566
11	22,1	900	1700	1315	480	2690
12	24,3	900	1700	1440	520	3016
Streja katli (mazais modelis)						
4	3,9	700	1300	440	100	780
5	5,1	700	1300	565	120	930
6	6,3	700	1300	690	140	1080
7	7,5	700	1300	815	160	1230
8	8,7	700	1300	940	180	1380
9	9,9	700	1300	1065	200	1530
10	11,1	700	1300	1190	220	1680
11	12,3	700	1300	1315	240	1830
12	13,5	700	1300	1440	260	1980

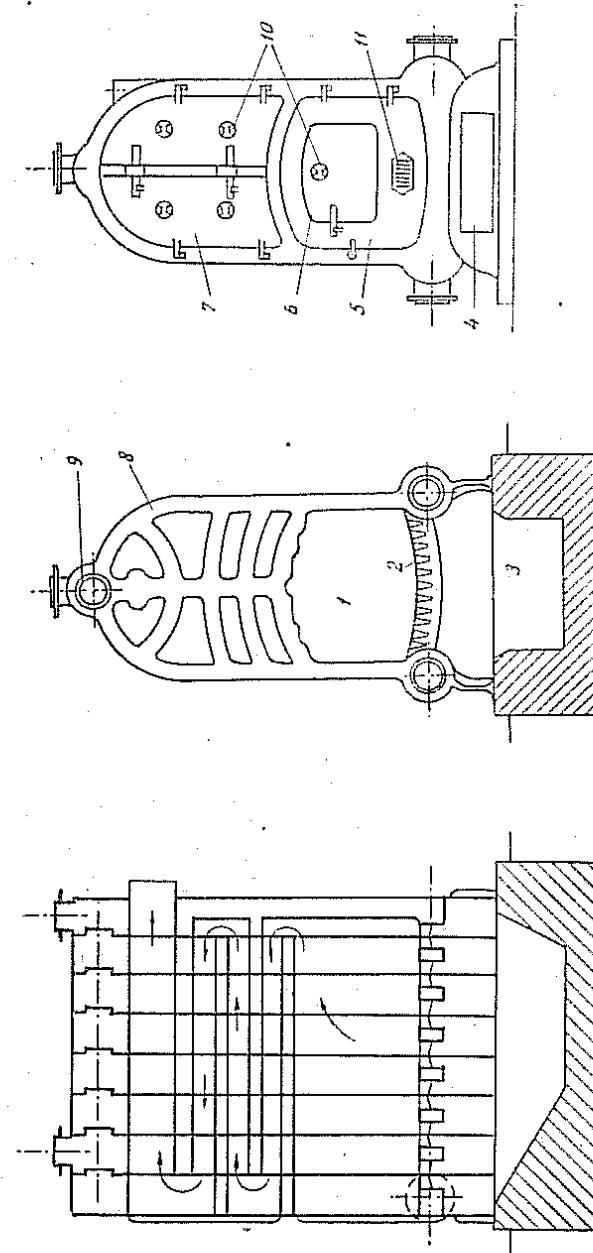
Piezīme. Streja un Strebeja čuguna sekciju katlus var lietot šādiem darba spiedieniem:

a) ūdens apkurēs — līdz 3 at (pie ūdens temperatūras, ne augstākas par 100°C); b) tvaika apkurēs — līdz 0,7 at.

### 3. RSM-I katls

RSM-I tipa čuguna sekciju katliem, kurus ražo Rīgas rūpniecīca «Rīgas Sarkanais metalists», ir 3 modeļi: a) lielais Nr. 3, b) vidējais Nr. 2 un c) mazākais Nr. 1.

RSM-I Nr. 3 katlam (sk. 11. zīm.) no kurtuves izplūstošās dūmgāzes ieplūst horizontāli novietotās ejās (4 reizes maina virzienu turp un atpakaļ), kamēr sasniedz dūmu novadrovi. Pa plašajām kurtuves durvīm RSM-I katlu



II. zīm. RSM-I Nr. 3 katls:

1 — deguvē, 2 — ārēju laukums, 3 — pētni telpa, 4 — pētni lepta, 5 — pētni leistes durvītās, 6 — kurtuves durvītās, 7 — dūrbas katla diņu eitā apstātei un tiršanai, 8 — katla ķuguna sekciju, 9 — gumiņas blīgredzens, 10 — rozeite (uguns novērošanas lodziņš), 11 — redelyeda atzībdinības sekundāru (papildu) galisa ievādāšanai vīrs kurtināmā slānā.

iespējams kurināt pat ar samērā lieliem celmu gabaliem (kā zināms, celmu saskaldīšana sīkās daļās prasa lielu darbu). RSM-I tipa katli ir vairāk piemēroti garliesmu kurināmam (piemēram, gabalkūdrai un malkai) nekā Streļa un Strebeļa augšdedzes katli.

RSM-I tipa katlu sekcijas savienotas nevis ar metala nipeļiem, kā tas ir parasti visiem pārējiem čuguna sekciju katliem, bet gan ar speciālās izturīgās gumijas blīvgredzeniem. Gumijas blīvgredzenu lietošana stiprā mērā atvieglo montažas darbus (trūkums tas, ka gumijas gredzeni ātrāk nolietojas par metala nipeļiem, un līdz ar to rodas sūces).

Mazākajam RSM-I tipa katlu modelim Nr. 1 dūmgāzes maina virzienu horizontalās ejās nevis 4 reizes kā modelem Nr. 3, bet gan tikai 2 reizes.

6. tabulā doti RSM-I tipa visu trīs katla modeļu raksturīgākie dati:

RSM-I tipa katlu galvenie izmēri

6. tabula

Sekciju skaitis	Katla sildvirsmas līcelums ( $m^2$ )	Sekcijas platumus (mm)	Katla		
			augstums (mm)	lāvēs garums (mm)	svars (kg)
<b>RSM-I Nr. 3 (lielais modeļis)</b>					
6	12	725	1700	1060	1465
7	14	725	1700	1220	1690
8	16	725	1700	1380	1915
9	18	725	1700	1540	2140
10	20	725	1700	1700	2365
11	22	725	1700	1860	2590
12	24	725	1700	2020	2815
<b>RSM-I Nr. 2 (vidējais modeļis)</b>					
5	5,25	600	1375	750	725
6	6,40	600	1375	900	855
7	7,55	600	1375	1050	990
8	8,70	600	1375	1200	1120
9	9,85	600	1375	1350	1255
10	11,0	600	1375	1500	1385
<b>RSM-I Nr. 1 (mazais modeļis)</b>					
4	2,90	470	1200	520	345
5	3,75	470	1200	650	420
6	4,60	470	1200	780	500
7	5,45	470	1200	910	575
8	6,30	470	1200	1040	655
9	7,15	470	1200	1170	730
10	8,00	470	1200	1300	810

Piezīme. RSM-I tipa katlus var lietot tādiem pašiem darba spiedieniem ūdens un tvaika apkurē kā Streļa un Strebeļa katlus (sk. 5. tabulas piezīmi).

#### 4. HP (4) katls

Šo katla tipu konstruējis krievu inženieris N. Revokatovs. Viņa nolūks bija radīt tādu katla tipu, kas atlauj racionāli izmantot mazvērtīgo kurināmo, piemēram, brūnogles, kūdras un antracita smalkumus, jo mūsu tautsaimniecības interesēs augstvērtīgais kurināmais jāizlieto rūpniecībā.

7. tabula

HP (4) tipa katlu galvenie izmēri

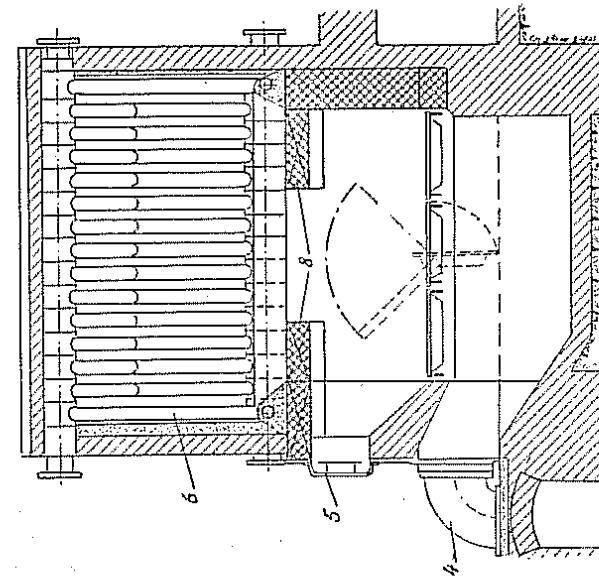
Katla sildvirsmas līcelums ( $m^2$ )	Sekciju skaitis	Sekciju rindu skaitis	Katlam kopā ar apmūrējumu		
			platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
25	22	11	2385	2630	1850
34	30	15	2385	2630	2410
43	38	19	2385	2630	2940

Piezīme. HP(4) čuguna sekciju katlus var lietot šādiem darba spiedieniem:

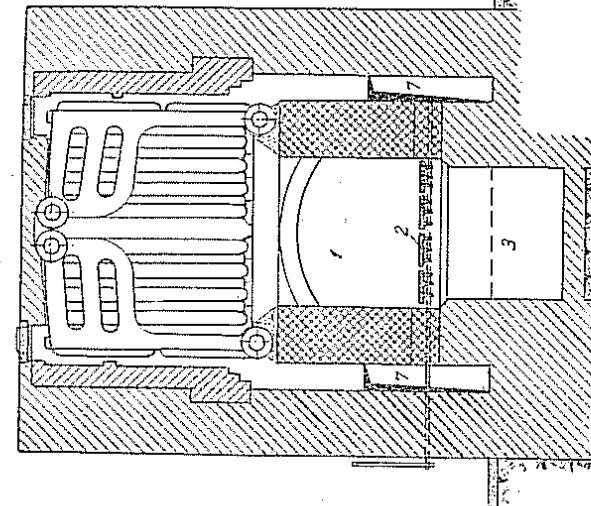
- a) ūdens apkurēs — līdz 5 at (pie ūdens temperatūras, ne augstākas par 115° C);
- b) tvaika apkurēs — līdz 0,7 at.

HP(4) tipa katla (sk. 12. zīm. un 7. tabulu) sildvirsmas izbūvēta no Γ veida čuguna sekcijām, kas savienotas savā starpā ar nipeļiem. Pa šo cauruļveidīgo sekciju iekšpusi cirkulē ūdens, bet to ārējo virsmu apskalo karstās dūmgāzes. Γ veida čuguna sekcijas līdzīgi teltij pārsedz katla degtuvi. Dūmgāzes, kas no ārdū laukuma paceļas uz augšu, apskalo pret degtuvi vērstās sekciju virsmas; pēc tam dūmgāzes virzās uz leju, plūstot starp apmūrējumu un caurulēm uz dūmu eju 7, un tālāk aiziet skurstenī.

HP(4) tipa katli ir daudz izturīgāki pret plaisu rašanos. Lietojot apakšvēju, t. i., pievadot gaisu pēlnu kastē zem ārdiem, ar tiem var viegli sasniegt siltuma ražību līdz 12 000  $kkal./m^2 \cdot st$ . Degtuve novietota zem katla, un tai ir iespējams dot tādu tilpumu, kāds visvairāk atbilst attiecīgā kurināmā ipašībām. Garliesmu kurināmam, piemēram, kūdra, prasa lielāku degtuves telpu nekā īsliesmu kurināmam, piemēram, antracīts. Ja lieto mazvērtīgu un mitru kurināmo, kura sillumspēja ir zema, degtuves telpai nav jābūt viscaur izveidotai ar ūdens dzesētām sienām, bet gan daļēji segtai ar apmūrējumu, jo citādi degtuves tempera-



12. zīm. N. Revokatova HP(4) tipa katls:  
1 — degtuve, 2 — arīja laukums, 3 — pēlņa telpa, 4 — apakšvēja pievads, 5 — domu ēja, 6 — kartuves durdiņš, 7 — katla ūguma sekcija.



tura nokrīt pārāk zemu un pilnīga sadegšana nav iespējama.

Saskaņā ar pastāvošiem standartiem (ГОСТ 2562—54) HP(4) tipa katliem, ja tos kurina ar brūnoglēm, kuru mitrums virs 40%, vai ar kūdru, kuras mitrums virs 45%, jāiebūvē kieģeļu velves (sk. 12. zīm. p. 8).

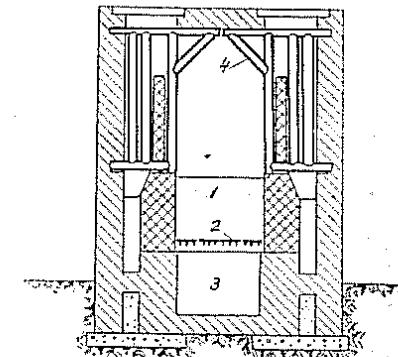
### 5. HP-18 katls

HP-18 tipa N. Revokatova konstrukcijas katlam (sk. 13. zīm. un 8. tabulu) sekcijas nav vis no čuguna kā HP(4) tipa katlam, bet gan metinātas no tērauda (dzelzs) caurulēm.

Metināto tērauda cauruļu katli nav piemēroti kuriņam ar lielu sēra saturu, piemēram, brūnogļu briķetēm, jo tad tie diezgan ātri izrūs. Sajā ziņā daudz izturīgāki ir katli no lietām čuguna sekcijām.

Loti līdzigi HP-18 tipa katlam ir N. Revokatova konstrukcijas PSR Savienībā lietojamie HP-17 un AKX tipa katli.

HP-18, HP-17 un AKX katliem piešaujams darba spiediens tvaika apkurēs ir līdz 0,7 at, bet ūdens apkurēs (pie ūdens temperatūras, ne augstākas par 100° C) — līdz 5 at.



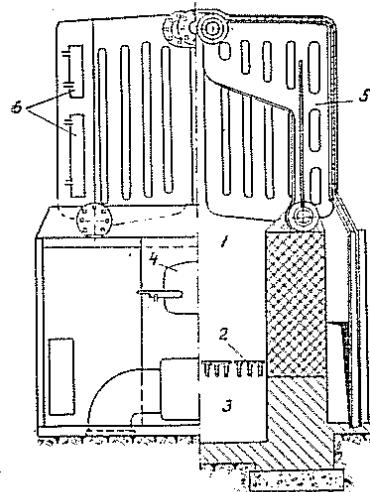
13. zīm. HP-18 tipa katls:

1 — degtuve, 2 — ārdū laukums, 3 — pēlņa telpa, 4 — katla sekcija.

### 8. tabula HP-18 tipa katla galvenie izmēri

Katla sildvirsmas platums (m <sup>2</sup> )	Katlam kopā ar apmūrējumu		
	platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
27	2385	2600	1860
40	2385	2600	2420
53	2385	2600	2980

## 6. Katts «Пламя»



14. zīm. Katts «Пламя»:

1 — degtuve, 2 — ārdū laukums,  
3 — pēnu telpa, 4 — kuriuves  
durtiņas, 5 — katta ķeļuna sekcija,  
6 — tirāmās lūkas.

HP (ч) tipa katlu trūkums ir tas, ka dūmgāzes aiziet rovī ar pārāk augstu temperaturu. Sakarā ar to Sanitari tehnisko iekārtu zinātniskās pētniecības instituts (ВНИИСТО) Maskavā pēdējā laikā ir izstrādājis modernizētu HP (ч) tipa katla konstrukciju «Пламя». Sā tipa katla gabarita izmēri ir tādi paši kā HP (ч) tipa katlam, bet sildvirsmas apm. 1,5 reizes lielāki.

Katla «Пламя» augšējā daļā kieģeļu apmūrējums aizvietots ar azbesta siltuma izolaciju, kas nosegta ar skārda apvalku. Katla frontes pusē iebūvētas tirāmās lūkas dod iespēju labāk iztīrīt sordērus no katla dūmu ejām.

„Пламя“ tipa katlu galvenie izmēri

Katla sildvirsmas līdzumis $m^2$	Sekciju skaitls	Sekciju rindu skaitls	Kattam kopā ar apmūrējumu		
			platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
37	24	12	2060	2600	1815
49	32	16	2060	2600	2340
61	40	20	2060	2600	2870

## 7. Katts «Универсал»

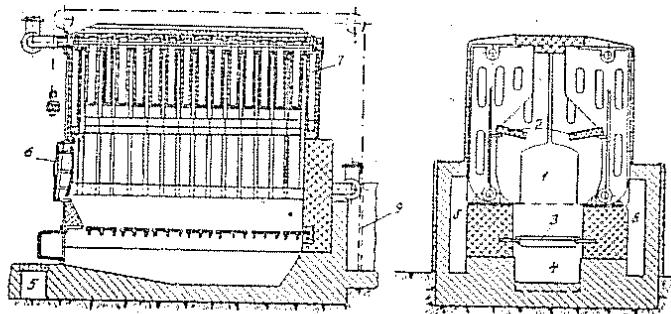
Katla «Универсал» konstrukcija (sk. 15. zīm. un 10. tabulu), ko izstrādājis zinātniskās pētniecības instituts «ВНИИСТО», ir joti līdzīga katlam «Пламя».

Strādājot ar mitru mazvērtīgo kurināmo, šajā katlā var

ievietot aizdedzināšanu veicinošās degtuvēs 2, kas ar savu pašsvaru ieķīlējas un turas katla sekciju iedobumos.

Katlus «Универсал», tāpat kā katlus «Пламя» parasti apgādā ar «apakšvēju». Katlu «Универсал» augstums ir daudz mazāks nekā katliem HP (ч) un «Пламя».

Katlus «Универсал» ražo Vojkova vārdā nosauklajā



15. zīm. Katts «Универсал»:

1 — degtuve, 2 — degtuvēs velve, 3 — ārdū laukums, 4 — pēnu telpa, 5 — kanals apakšvēja pievadam, 6 — kuriuves durtiņas, 7 — katla ķeļuna sekcija, 8 — dūmu eja (pievien. rovīm), 9 — ūberis.

10. tabula

„Универсал“ katlu galvenie izmēri

Katla sildvirsmas līdzums $m^2$	Sekciju skaitls	Sekciju rindu skaitls	Kattam kopā ar apmūrējumu		
			platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
„Универсал“					
12,4	12	6	1750	1810	720
16,8	16	8	1750	1810	970
21,2	20	10	1750	1810	1220
25,6	24	12	1750	1810	1470
30,0	28	14	1750	1810	1720
34,4	32	16	1750	1810	1970
„Универсал-3“					
18,2	14	7	1500	1860	845
23,8	18	9	1500	1860	1095
29,4	22	11	1500	1860	1345
35,0	26	13	1500	1860	1595
40,6	30	15	1500	1860	1845
46,2	34	17	1500	1860	2095

„ВНИИСТО-М(ч)“ katlu galvenie izmēri

Katla slīdviņsmas lielums (m <sup>2</sup> )	Sekļju skaits	Katla ārējie izmēri		
		platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
1,06	4	460	980	320
1,36	5	460	980	400
1,66	6	460	980	480
1,96	7	460	980	560
2,26	8	460	980	640
2,56	9	460	980	720
2,86	10	460	980	800
3,16	11	460	980	880
3,46	12	460	980	960

Piezīme: „ВНИИСТО-М(ч)“ katlus var lietot šādiem darba spiedieniem:

a) ūdens apkurē — līdz 2 at (pie ūdens temperatūras, ne augstakas par 95°C);

b) tvaika apkurē — līdz 0,7 at.

## B. Apakšdedzes katli

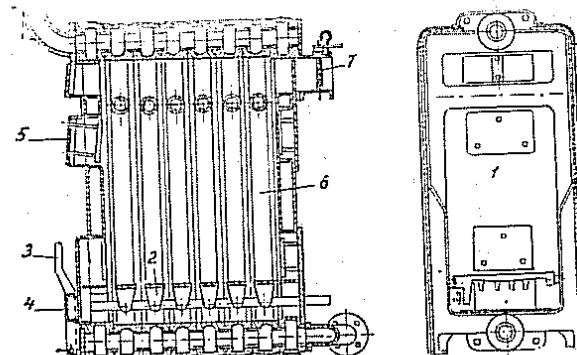
### RSM-II katls

Šā tipa katls, ko ražo rūpnīca «Rīgas Sarkanais metaļists», pieskaitāmis apakšdedzes katliem. RSM-II tipa katli (sk. 17. zīm. un 12. tabulu) ir piemēroti kurināšanai ar gabalkūdu, rupjgabalaino (apm. dūres lielumā) koksu, šķirotām, neķepošām akmeņoglēm, antracitu (gabalu lielums apm. 60 mm), briketēm (küdras un brūnoglu) un koka atkritumiem (gabalu lielums 50 — 150 mm). Ar ķepošām akmeņoglēm RSM-II tipa katlus nevar kurināt, jo tad šachtas apakšā degošais kurināmais saķep vienā gabalā velvēs veidā, kas aizkavē kurināmā slīdēšanu uz leju un izjauc normalo degšanas norisi.

Akmeņoglu un antracita smalkumiem šie katli nav ieteicami, jo tos nevar kurināt ar pilnu šachtu un zūd apakšdedzes katlu svarīgā priekšrocība — lielie kurināmā uzmetes starpbīži. Smalkam kurināmam biezais degošais slānis  $h$  (sk. 7. zīm.) nav piemērots, jo tas rada kīmiski nepilnīgu sadegšanu un dažos gadījumos tas var pat

### 8. Katls «ВНИИСТО-М(ч)»

Sis čuguna sekciju katla tips ir domāts atsevišķu dzīvokļu un ģimenes māju centralai ūdens apkurei. Katls „ВНИИСТО-М(ч)“ (sk. 16. zīm. un 11. tabulu) visvairāk piemērots kurināšanai ar augstvērtīgām akmeņoglēm, antracitu, koksu, briketēm, kā arī ar sausu malku. Tas apgādāts ar grozāmiem ārdiem. Tā kā katls ir mazs, ārdū grozīšana ar rokas iedarbināmo sviru sevišķas grūtības nesagādā.

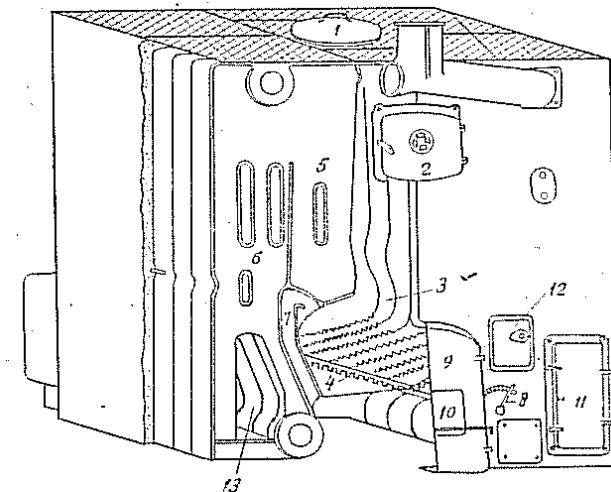


### 16. zīm. Katls «ВНИИСТО-М(ч)»:

1 — deguve, 2 — grozāmie ārdi, 3 — rokturis ārdū grozīšanai, 4 — pētni kastes durtipas, 5 — kurtuves durtipas, 6 — katla čuguna sekcija, 7 — šķēršļu skursteņa velkmes regulešanai.

pilnīgi noslāpēt degšanu. Smalko kurināmo šajā katlā var sadedzināt, ja to uzmet plānā kārtā tāpat, kā to dara augšdedzes katlos.

RSM-II tipa katli nav piemēroti arī kurināšanai ar normalā lieluma malkas pagalēm, tāpēc ka degošā slāņa augstums iznāk par mazu (neatbilst gabalu lielumam).



17. zīm. RSM-II tipa apakšdedzes katls:

1 — lāka kurināma pildīšanai, 2 — kurtuvēs duriņas, 3 — degtuve, 4 — ārdū laukums, 5 — pirmā dūmu eja, 6 — otrā dūmu eja, 7 — kanals sekundārā gaisa pievadīšanai, 8 — rokturis sekundārā gaisa daudzuma pievadīšanas regulēšanai, 9 — duriņas kurtuvēs (tīrišanai), 10 — duriņas gaisa pievadīšanai zem ārdieni, 11 — duriņas katla trešās dūmu ejas tīrišanai, 12 — duriņas ar novērošanas lodziņu, 13 — trešā dūmu eja (horizontala).

RSM-II katla vertikalo dūmu eju, t. i., pirmās un otrās dūmu ejas tīrišanu izdara pa augšējām lūciņām, kuru vākus var nocelt. Trešo (horizontalo) dūmu eju var tīrit pa atveramām priekšējām duriņām 11.

Degšanas procesu ļoti ērti var novērot pa nelielu novērošanas lodziņu, kas ierīkots duriņās 12.

Sos katlus uzstāda bez apmūrējuma. Lai katls pārāk neatdzistu, to nosedz ar siltuma izolaciju un pēc tam uzliek skārda apšuvi.

Jāievēro, ka sekundārā gaisa pievadīšana RSM-II katlam ir vajadzīga tikai tad, kad katls strādā ar piepildītu

šachtu, t. i., kā apakšdedzes katls, un pie tam tad, kad kurināmā ir daudz gaistošo vielu (gabalkūdra, koka atkritumi u. c.). Ja šie katli jāizmanto kā augšdedzes katli (ar nepiepildītu šachtu), tad sekundārā gaisa pievadīšanas kanaliem 7 jābūt aizvērtiem. Ja kanalus 7 nav iespējams aizvērt ar speciāli šim nolūkam paredzētiem aizvariem (rokturis 8), tad tos var vienkārši aizmūrēt; ja sekundārā gaisa kanalus 7 atslās vājā, tad kurināmā sadedzināšanai pa pēnu kastes duriņām pievadītais gaiss neies vis cauri degošam slānim, bet gan plūdis pa mazākās pretestības ceļu tieši dūmu ejas un tālāk uz skursteni.

12. tabula

RSM-II tipa katlu galvenie izmēri

Katlā sildviršmas lielums ( $m^2$ )	Kopējais sekeliņu skaits labo/kreiso	Katlā ārejie izmēri		
		platums (mm)	augstums (mm)	garums (mm)
17	6/6	1565	1610	690
23	8/8	1565	1610	910
29	10/10	1565	1610	1130
35	12/12	1565	1610	1350
41	14/14	1565	1610	1570
47	16/16	1565	1610	1790
53	18/18	1565	1610	2010

## II. CENTRALĀS APKURES KATLU IZNESTĀS KURTUVES (PRIEKŠKURTUVES, SĀNOS PIEBŪVETĀS UN APAKŠEJĀS KURTUVES)

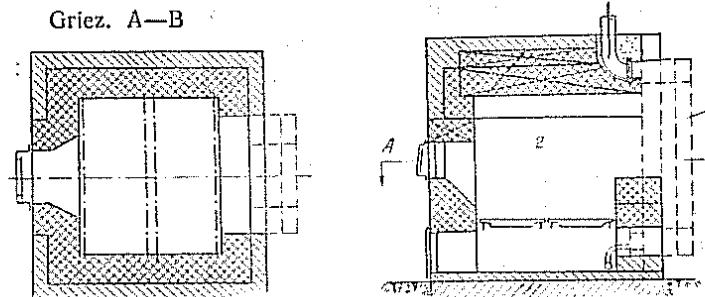
Jā gabalkūdras mitrums lielāks par 40%, tad kūdras racionālai sadedzināšanai. Streļa un Strebēla augšdedzes katlos ir ieteicams tos apgādāt ar apakšēja ventilatoru un piebūvēt tā saucamo priekškurluvi (sk. 18. zīm.), jo citādi metala sildviršma var pazemināt degtuvēs temperaturu zem  $1000^\circ\text{C}$  un pareizi nenorītēs degšanas process.

Ja virs degošā kurināmā slāņa ir priekškurtuves sakarsētā klieģeļu velve, tad tā ievērojami sekਮē kūdras ūšanas un degšanas procesu un paceļ degtuvēs temperaturu. Bez tam priekškurluves piebūvēšana palielina arī degtuvēs tilpumu, kas sevišķi svarīgi, kurinot ar gaistošām vielām ba-

gātu kurināmo. Streļa un Strebeļa katlā, kas apgādāts ar priekškurtuvi un apakšvēja ventilatoru, var lietderīgi izmantot gabalkūdru ar mitruma saturu līdz 50% un smalkuma saturu līdz apm. 30%.

Priekškurtuve, kas izbūvēta kūdrai, nav vairs piemērota kurināšanai ar augstvērtīgām akmenoglēm, jo tad temperatūra degtuvē telpā var celties augstāk par to temperatūru, kādu vēl iztur parastie ugunsdrošie kieģeļi ( $1400-1450^{\circ}\text{C}$ ), un izmūrējums var ātri nolietoties.

Griez. A—B



18. zīm. Priekškurtuve Streļa un Strebeļa katlam:

1 — katla sekcijas, 2 — priekškurtuve.

18. zīmējumā attēlotā priekškurtuve izveidota, noņemot Streļa un Strebeļa čuguna sekciju katlam frontes sekciju. Dažreiz kieģeļu priekškurtuvi piebūvē nevis katla frontē, bet sānos. Diemžēl, Rīgas pilsētas dzīvojamā ēku centralās apkures katlu telpas pa lielākai daļai ir tik mazas, ka priekškurtuvju ierīkošana bez katlu telpu lielākas pārbūves nav iespējama.

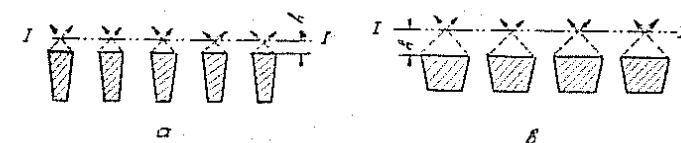
Priekškurtuvju izbūvēšana ievērojami sekmētu vietējā kurināmā (gabalkūdras) racionalu sadedzināšanu katlos ar iekšējo kurtuvi un nelielu degtuvē tilpumu (piemēram, Strebeļa katlos), kas piemēroti īsliesmu kurināmam (labas kvalitates koksam un rupjgabalairiam antracitam):

### III. CENTRALĀS APKURES KATLU IEKARTOŠANA KURINĀŠANAI AR SMALKO ANTRACITU

Dažas antracita markas, ko lieto centralai apkurei, satur daudz smalkumu, piemēram, antracits «APII» pat līdz 40%. Smalkumi viegli izbirst pa platām ārdū spraugām

pelnu kastē, kur kurināmais sajaucas ar pelniem, un liels kurināmā daudzums tāpēc netiek izmantots. Kurinot ar antracitu, jāievēro tas apstāklis, ka attīstītais karstums koncentrējas visvairāk pašā kurināmā slānī (antracits sadegot izdala ļoti maz gaistošo vielu, tāpēc deg gandrīz bez liesmas), kur temperatūra var celties augstāk par pelnu kušanas temperatūru. Kad pelni sāk kust, tad šķidrie sārni viegli aizķepina ārdū spraugas. Bez tam sakarā ar augsto temperatūru ārdū stieņi diezgan ātri sadeg.

Lai šo trūkumu novērstu, antracitu parasti sadedzina uz plātnu ārdiem, kam ir šauras gaisa spraugas. Gaisa spraugu kopējo laukumu, t. i., ārdū brīvo šķērsgrīzumu, nevis



19. zīm. Degšanas zonas novietojums virs ārdiem:

a — šaurie ārdū stieņi, b — platie ārdū stieņi.

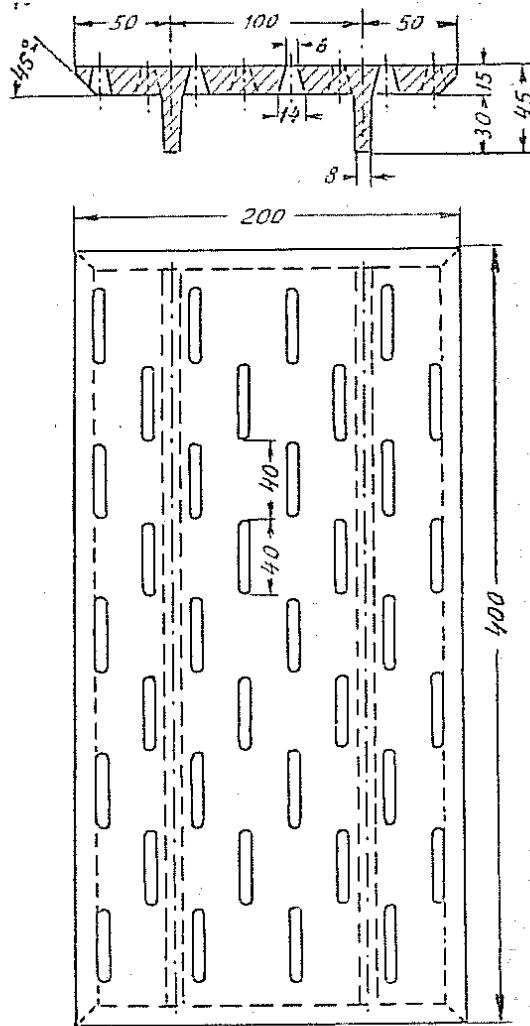
30—50%, kā to parasti lieto kurināšanai ar rupjām akmenoglēm, bet gan tikai apm. 10—12% no visa ārdū laukuma kopplatības.

No 19. zīmējuma redzams, ka, jo šaurāki ārdū stieņi, jo zemāk noslīd degšanas zona (I—I) virs ārdiem. Visaugstākā temperatūra ir degšanas zonā.

Gadījumā b ārdū stieņu augšējā virsma ir labāk pasargāta no augstas temperatūras iedarbības nekā gadījumā a, tāpēc ka visintensīvākās degšanas zonas (I—I) attālums h virs ārdiem ir lielāks.

Lai novērstu smalko akmenoglū izbiršanu pelnu telpā, Strebeļa katlus ieteicams apgādāt ar specialām ieliekamām čuguna plātnēm, kas noklāj ārdū laukumu garenvirzienā vai šķērsvirzienā virs jau esošiem plato gaisa spraugu ārdiem (sk. 20. un 21. zīm.).

Ieliekamo papildu ārdū brīvais šķērsgrīzums (to sauc arī par «dzīvo šķērsgrīzumu») izveidots ar  $6 \times 40\text{ mm}$  lieliem spraugveidīgiem caurumiem.

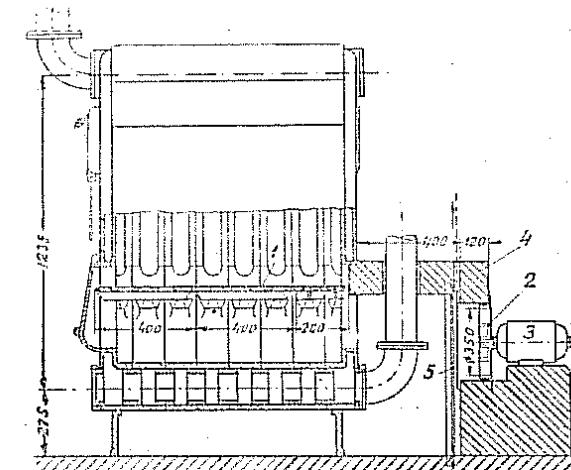


20. zīm. Antracita ārdu plātnē ievietošanai Strebela katlā.

Sādām ieliekamām papildu plātnēm ir liela priekšrocība, jo tās var viegli izņemt, pārejot uz kurināšanu ar rupjgablaino koksu vai kūdru.

Lietojot šās papildu ārdu plātnes, katls katrā ziņā jāapgādā ar apakšvēja ventilatoru, kas dod gaisa spiedienu pēnū kastē 10—15 mm ūd. st.

Apakšvēja ventilators ir nepieciešams tāpēc, ka skursteņa dabiskā velkme nebūs pietiekama. Samazinātais ārdu laukuma «dzīvais šķērsgrīzums», kā arī smalkā



21. zīm. Ar individuālo apakšvēja ventilatoru aprīkots centrālās apkures katls:

1 — papildu ieliekamo ārdu plātnē; 2 — ventilators; 3 — elektromotors 0,15 kW;  
4 — kleģēju kārba; 5 — regulējamais aizbūdnis.

kurināmā blīvais slānis, rada daudz lielāku pretestību nekā platās ārdu spraugas un rupjgablainā kurināmā slānis.

Apakšvēja ventilatoru var uzstādīt kopēju veselai katlu grupai, pievadot gaisu katram atsevišķam katlam pa sadales caurulvadu vai arī pierikojot katram katlam savu ventilatoru (ar atsevišķu elektromotoru), kā tas parādīts 21. zīm.

Lietojot smalkā antracita «APШ» sadedzināšanai šos speciałos ārdus (plātnes ar šaurām spraugām) un apakšvēja ventilatoru, vīrs ārdiem veidojas porozu izdedžu kārta, kas viegli laiž cauri gaisu un netraucē degšanu. Pat tad, kad izdedžu kārta sniedzas līdz degtuvēs durļiņu apakšējai malai, degšanas process noris apmierinoši.

Kurinātāja darbs ievērojami atvieglojas, tāpēc ka, pa-

teicoties porozai izdedžu kārtai, kurtuves tīrišanu var izdarīt pēc samērā lieliem starpbrižiem (1 reizi maiņā).

Saskaņā ar Latvijas PSR Zinātņu akademijas Enerģētikas un mašīnbūvniecības institūta 1949. gadā izdarītiem mēģinājumiem Strebeļa tipa katla lietderības koeficients pieaug no 50 uz 60%.

*a) Apkalpošanas ipatnības, strādājot ar antracita plātņu ārdiem un apakšvēja ventilatoru*

Apakšvēja ventilatora gaisa spiediens zem ārdiem ar aizbīdņa palīdzību (sk. 21. zīm., 5) jānoregulē tā, lai degtuve virs ārdiem būtu vēl zināms neliels gaisa retinājums, kā par to jau minēts pirmā nodaļā, aplūkojot degšanas procesu (vēlams apm. 1 līdz 3 mm ūd. st. liels gaisa retinājums).

Ja dūmus sāk sist laukā pa kurtuves durtiņām, tad tas nozīmē, ka degtuves telpā retinājuma vairs nav, bet ir virsspiediens, tāpēc nekavējoties jāsamazina ventilatora regulējamā aizbīdņa atvēruma, kā arī jāpalielina dūmeņa aizbīdņa (aiz katla) atvēruma.

Strādājot ar apakšvēja ventilatoru, skursteņa dabiskai velkmei pietiek, ja retinājums aiz katla ir 4 līdz 5 mm ūd. st.

Katla siltuma ražības regulēšanai jālieto ne tikai apakšvēja ventilatora aizbīdnis, bet arī skursteņa aizbīdnis (aiz katla).

Tā kā «APII» šķirnes antracits ir sīkgraudainis, kurināmais uz ārdiem jāuzmet plānā kārtā. Kurināmā degošam slānim jābūt apm. 100 mm biezam. Kurināmā uzmešana jāizdara 2 reizes stundā. Svaigi uzmestā kurināmā kārtas biezums normalas slodzes gadījumā ir apm. 20 līdz 25 mm.

Jāatzīmē, ka, kurinot ar antracitu, viegli var sadedzināt ārdus, ja kurtuvē ir stipra uguns un pēkšni pārtrauc gaisa pievadīšanu zem ārdiem. It sevišķi bīstams šīnī ziņā ir tas brīdis, kad uz ārdiem vēl nav izveidojusies izdedžu kārta.

Jo smalkāks kurināmais, jo plānākaj kurināmā kārtai jābūt uz ārdiem.

Ja, kurinot ar smalkām akmeņoglēm, uzbērs vienā pagāmienā pārāk biezu kurināmā kārtu, tad degšana būs kīmiski nepilnīga (sk. pirmās nodaļas III p.) un līdz ar to būs liels kurināmā pārtēriņš.

Kurtuves, kas apgādātas ar apakšvēja ventilatoru, nevar atstāt bez uzraudzības, jo nepieciešams regulēt gaisa spiedvada aizbīdņi.

*b) Paņēmieni, kā izlidzēties, ja smalkās akmeņogles birst cauri platām ārdū spraugām un katls nav apgādāts ar antracita ārdiem*

Visparastākais paņēmienis ir tāds, ka kurināšanu iesāk ar rupjām (dakšotām) akmeņoglēm un tikai pēc tam pāriet uz smalkām akmeņoglēm.

Dažreiz lieto arī šādu paņēmieni: pirms katla iekurināšanas uz ārdiem uzber plānu izdedžu kārtu ar gabalu liešumu apm. 30—50 mm, kas nebirst cauri platām ārdū spraugām. Uz šāda izdedžu spilvena ar malku vai sausu gabalkūdrū iekurina uguni un pēc tam uzber smalko antracitu.

Protams, strādājot ar smalko antracitu bez apakšvēja ventilatora, nevar sagaidīt pilnīgu katla sildvirsmas izmantošanu, tāpēc ka līdz ar izdedžu kārtas biezuma pieaugumu palielinās arī kurināmā slāņa pretestība un skursteņa dabiskā velkme nav vairs pietiekama.

#### IV. DAZI NORĀDIJUMI KURINĀŠANAI AR GABALKŪDRU

Sausu gabalkūdrū, kam neliels smalkuma procents, bez sevišķām grūtībām var sadedzināt visos iepriekš minētajos centralās apkures katlos. Daudz slīktāk deg jau kūdra, kam liels smalkuma un mitruma procents.

Iesviežot kurtuvē sausus kūdras smalkumus, jāuzmanās, lai neapdedzinātos, jo sausie kūdras putekļi strauji uzziesmo un «asā līesmā», kas izšaujas pa kurtuves durtiņām, var apdedzināt kurinātājam seju. Tāpēc, uzmetot kūdras

smalkumus, jālieto aizsargbrilles un nav jāstāv pret kurtuves durlīgām. Tāpat jāuzmanās, rušinot kūdras smalkumus.

Gabalkūdras sadedzināšanai ir piemērots RSM-II tipa apakšdedzes katls, ko ražo rūpnīca «Rīgas Sarkanais metalists».

Streļa un Strebeļa augšdedzes katli gabalkūdras sadedzināšanai ir mazāk piemēroti nekā RSM-II tipa katli.

RSM-I Nr. 3 kalli gabalkūdrai ir labāki par Streļa un Strebeļa katliem, bet tomēr sliktāki par RSM-II.

Mitra kūdra aizdegas gausi. Tāpēc, iekurinot jāraugās, lai degšana izplatītos pa visu ārdū laukumu, jo citādī uz ārdiem ilgu laiku paliks tumši, nedegoši laukumi.

#### V. CENTRALĀS APKURES KATLU IZMANTOSANAS PAKĀPE (SILDVIIRSMAS SLODZE) UN KATLU NOVETOJUMS

Centralās apkures katlu izmantošanu raksturo tas siltuma vienību (kilogramkaloriju) daudzums, ko var iegūt no katla sildvirsmas katra kvadratmetra vienā stundā. Iespējamā sildvirsmas slodze atkarīga no katla konstrukcijas, velkmes stipruma un kurināmā īpašībām (sk. 13. tabulu).

Par katla sildvirsmu, kā zināms, skaita to virsmu, ko no vienas puses apskalo dūmgāzes, bet no otras puses — ūdens.

Kā tas redzams 13. tabulā, ar apakšvēja lietošanu var sasniegt lielāku sildvirsmas slodzi nekā ar dabisko skursteņa velkni.

Streļa un Strebeļa katliem, kam ir iekšējā kurluve, sildvirsmas slodze pāri  $7000 \text{ kkal./m}^2\text{st.}$  nav vēlama arī tajos gadījumos, kad tie apgādāti ar apakšvēja ventilatoru, tāpēc ka katla sekcijas var saplaisāt, it īpaši, kuriņot ar antracitu, jo tad visaugstākā temperatūra koncentrējas šaurā joslā virs ārdiem.

HP(+) katlus, kuru ārdus ielver apmūrējums, lietojot apakšvēja ventilatoru, var noslogot ievērojami augstāk (līdz  $12\,000 \text{ kkal./m}^2\text{st.}$ ).

13. tabula

Centralās ūdens apkures katlu sildvirsmas noslogojums

Nr. Nr. p.	Katla tips	Kurluve	Ir val nav apakš- vējs	Kurināmās	Pielāžama sildvirsmas slodze $\text{kkal./m}^2\text{st.}$	Piezīmes
1	Streļa un Strebeļa	Iekšēja augš- dedzes	Nāv	Augstvērtī- gas akmeņ- ogles vai rupjgaba- lainš kokss	7000	
2	"	"	"	Gabalkūdra vai malka	5000	
3	RSM-I Nr. 3	"	"	"	5000	Garliesmu kuri- nāmam (gabalkūdrai un mal- kai) vairāk pie- mēroti nekā Streļa un Stre- beļa augšde- dzes katli
4	"	"	"	Augstvērtī- gas akmeņ- ogles	7000	
5	RSM-II	Iekšējā apakš- dedzes	"	Gabalkūdra vai malka	5000	Piemēroti kuri- nāšanai ar ga- balkūdru, rupj- gabalainu koksu un briketēm kuriņāšanai ar smalkām ak- meņoglēm nav ieteicami
6	„ВНИИСТО- -М(+)	Iekšējā augš- dedzes	"	Augstvērtī- gas akmeņ- ogles	9000	Vairāk pie- mēroti kuriņāšanai ar augstvērtī- gām īsliesmu akmeņoglēm
7	HP(+)	Iznestā (apakšējā) augš- dedzes	Ir	Antracīts, akmeņogles, brūnogles vai gabal- kūdra	12 000	
8	"	"	Nav	Augstvērtī- gas akmeņ- ogles vai šķirots antra- cīts	7000	

13. tabulas turpinājums

Nr. p. Nr.	Katlu tips	Kurtuve	Iz val nav apakš- vējs	Kurināmāts	Pielāžama sildvirsmas slodze $kkal./m^2\cdot st.$	Piezimes
9	"Vīnijepcaas"	Iznestā (apakšējā) augš- dedzes	Ir	Augstvērti- gas akmen- ogles vai šķirots antra- cīts	9000	
10	"	"	Nav	"	6500	
11	"	"	Ir	Antracits «APIII»	8000	
12	"	"	"	Brūnogles vai gabal- kūdra	7000	
13	"	"	Nav	Malka (ar mitrumu, mazāku par 40%)	6000	
14	"	"	Ir	Degakmens	6000	Ir nepieciešami specialas kon- strukcijas grozā- mie ārdi

**Piezīme.** Ja 13. tabulā minēto tipu apkures katlus lieto tvaika apkurei, tad sildvirsmas slodzes lielums (tā saucamā aprēķina slodze) attiecīgi jāsamazina par 1000  $kkal./m^2\cdot st.$

a) Ēkas apkurei nepieciešamās katlu sildvirsmas lieluma un katlu skaita noteikšana

Ēku centralās apkures katlu sildvirsmas lielumu nosaka pēc formulas

$$F = \frac{c \cdot Q}{q} m^2,$$

kur

$Q$  — ēkas siltuma zudumi  $kkal./st.$ ,

$q$  — katlu sildvirsmas slodze  $kkal./m^2\cdot st.$ ,

$c$  — koeficients, kas ietver cauruļvadu siltuma zudumus atkarībā no apkures sistemas un termoizolacijas stāvokļa; parasti pieņem  $c = 1,1$  līdz  $1,2$ .

Nosakot katlu skaitu,ievajag visu nepieciešamo sildvirsmu koncentrēt vienā katlā, jo tad šā katla bojājumu gadījumos ēka var palikt pilnīgi bez apkures. Jābūt vismaz 2 katliem, kas abi kopā var apsildīt ēku visaukstākajā laikā; rudenī un pavasarī varēs kurināt tikai 1 katlu.

Ja vajadzīga ļoti liela sildvirsmma, tad jāņem pēc iespējas lielāki katli, tāpēc ka lielākiem katliem lietderības koeficients ir augstāks. Vienās katlu telpās vēlams uzstādīt viena un tā paša tipa katlus.

b) Centralās apkures katlu telpu izvēle un katlu novietojums

Tvaika apkures katlus ar spiedienu, mazāku par  $0,7\ at$ , un ūdens apkures katlus ar ūdens temperaturu, zemāku par  $115^\circ C$ , ir atļauts ierikot zem dzīvojamām telpām.

Šos katlus nav atļauts uzstādīt

1) zem vai virs telpām, kur uzturas daudz cilvēku, pie-  
mēram, kino un teatru izrāžu zāles, veikali, pirts ģerbtuvēs  
un mazgātavas u.c.;

2) blakus kurināmā noliklavām, izņemot gadījumus, ja  
kurināmās domāts šiem katliem.

Centralās apkures katlus parasti novieto apkurināmās ēkas pagraba telpās. Jo zemāk katls atrodas par ūdens apkures sildķermenī, jo lielāks dabiskās cirkulacijas spiediens ir attiecīgā sildķermenī (sk. trešo nodaļu), tāpēc katlus cenšas novietot pēc iespējas zemu. Katlu telpas jāno-  
vieto apkurināmās ēkas centrā, jo tas saisina cauruļvadu  
garumu no katla līdz vistālākam radiatoram; līdz ar to  
samazinās cauruļvadu diametrs.

Ejas starp katliem nedrīkst būt šaurākas par  $0,7\ m$ . Starp malējiem katliem un pagraba sienām jāietur attālums ne mazāks par  $1\ m$ . Arī starp katla pakaljējo virsmu un  
pagraba sienu jābūt vismaz metru lielam attālumam, lai  
netraucētu dūmvada rovja izbūvi.

Ēkas pagrabā izbūvēto katlu telpu augstumam jābūt neapmūrētiem katliem (Strela un Strebeja) vismaz  $3,2\ m$ . bet apmūrētiem katliem [HP(4) tipa] — vismaz  $4,2\ m$ .<sup>1</sup>

Starp katlu fronti un sienu ērtākas apkalpošanas dēļ

<sup>1</sup> Dati iņemti pēc Latvijas PSR Komunalās saimniecības ministrijas 1955. g. izdoliem «Techniskiem noteikumiem centralapkures un siltūdens apgādes remonta darbiem».

jābūt attālumam: apmūrētiem katliem ne mazākam par 3 m, bet neapmūrētiem katliem — ne mazāk par 2 m. Ja katli vērsti viens pret otru ar fronti, tad attālumam starp tiem jābūt ne mazākam: apmūrētiem katliem par 5 m, bet neapmūrētiem — 3 m.

Katlu fronte pēc iespējas jānovieto pret logiem, lai varētu izlikt ar dabisko apgaismojumu.

Katlu telpām jābūt sausām. Dūmvadu kanals jānovieto virs gruntsūdens līmeņa. Nedrīkst pieļaut gruntsūdens iespiešanos rovī, kā arī aukstā gaisa ieplūšanu pa neblīvām vietām, jo tas pazemina dūmgāzu temperaturu un līdz ar to samazina skursteņa velkmi.

Katlu telpām jābūt nodrošinātām ar pietiekamu ārējā gaisa pieplūšanu, kas nepieciešams kurināmā degšanas procesam. Katlu telpās nedrīkst pieļaut gaisa retinājumu, jo tad skurstenis silti vilks. Gaisa ieplūšanas lūkas jānovieto tā, lai no aukstā gaisa un caurvēja neciestu kurinātāja veselība. Lūku atvērumus nedrīkst būt mazāks par kopējā dūmu rovja šķērsgriezuma laukumu.

Katlu telpu durvīm jābūt veramām uz āru. Izejai jābūt ar vējtveri.

### Trešā nodaļa

## CENTRALĀS APKURES SISTEMAS

### I. ŪDENS CENTRALĀ APKURE

Dzīvojamām ēkām visvairāk pāmērotas ir nevis tvaika, bet gan ūdens centralās apkures. Parastās zemspiediena tvaika apkurēs, ko lieto dzīvojamio ēku apsildīšanai, tvaika spiediens katlā nav augstāks par 0,7 at, tomēr sildkermeņu (radiatoru) ārējās virsmas temperatūra ir augstāka par  $100^{\circ}\text{C}$ ; tāpēc putekļi, kas nosēžas uz karstās radiatoru virsmas, sadalās (gazificējas), bojājot telpu gaisu. Dzīvojamio ēku ūdens centralās apkurēs radiatoru virsmas temperatūra parasti nekad nepārsniedz  $95^{\circ}\text{C}$ , tāpēc putekļu sadališanās nevar notikt.

Ūdens centralās apkurēs siltā ūdens temperatūru cauruļvadu tīklā var ieturēt atkarībā no ārējā gaisa temperatūras; tas dod iespēju centralizētā veidā regulēt apsildāmo telpu temperatūru. Aukstā laikā ūdens temperatūru katlā sakarsē līdz  $95^{\circ}\text{C}$ , bet rudenī un pavasarī — tikai līdz apm.  $40^{\circ}\text{C}$ .

Tāpat kā visās technikas nozarēs, attīstās arī centralās apkures sistēmu konstruktīvie izveidojumi un blakus novēcojušām sistemām parādās jaunās.

Ūdens centralās apkures caurules var pievienot radiatoriem pēc divcauruļu un viencaurules sistemas. Divcauruļu sistemas var izbūvēt ar augšējo un apakšējo sadalījumu. Izejot no ūdenscirkulacijas veida, apkures iedala a) ar dabisko cirkulaciju un b) ar sūkņa cirkulaciju.

#### 1. Ūdens centralā apkure ar dabisko cirkulaciju

22. zīmējumā parādīts gravitacijas (t. i., ar dabisko cirkulaciju) ūdens centralās apkures darbības princips.

Siltais ūdens no katla 1, kas novietots ēkas pagraba telpās, pa cauruļvadu 2 ceļas uz augšu, nonāk sildkermenī (radiatorā) 4, kur atdziest, atdodot savu siltumu dzīvojamām telpām, un pa cauruļvadu 5 plūst atpakaļ uz katlu.

Karstam ūdenim ir mazāks īpatnējais svars nekā aukstam, tāpēc ūdens slaba svars noslēgtā cirkulacijas konturā

1—2—4—5 kreisajā pusē būs mazāks nekā labajā pusē, un labās puses smagākais ūdens, kas plūst pa atpakaļgaitas vadu 5, spiedīs vieglāko kreisās puses ūdeni uz augšu līdzīgi tam, kā smagākais svaru kauss spiež uz augšu vieglāko kausu.

Gravitacijas spiedienu  $H$  mēri kilogramos uz  $1\text{ m}^2$  vai  $\text{mm}\text{ ūd. st.}$  Spiediens  $1\text{ kg}$  uz  $1\text{ m}^2$  laukuma vienāds ar spiedienu, ko dod ūdens stabs, kura augstums ir  $1\text{ mm}$ . Viena tehniskā atmosfera līdzīga  $10\text{ m}$  augsta ūdens staba spiedienam.

Gravitacijas spiedienu  $H$  izteic šāda formula:

$$H = h (\gamma_a - \gamma_k) \text{ mm ūdens staba, kur } h \text{ — līmeņa starpība metros starp katla un radiatora vidus līnijām (sk. 22. zīm.)},$$

$\gamma_a$  — aukstā (atpakaļgaitas cauruļvada) ūdens īpatnējais svars ( $\text{kg/m}^3$ ),

$\gamma_k$  — karstā ūdens īpatnējais svars ( $\text{kg/m}^3$ ).

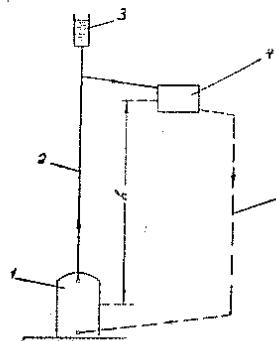
Piecstāvu dzīvojamā ēku ūdens centralās apkurēs gravitacijas spiediens  $H$  augšējā stāvā radiatoriem visaukstākā ziemā parasti nepārsniedz  $300\text{ mm ūd. st.}$

Atdzisūšais ūdens pa cauruļvadu 5 (sk. 22. zīm.) nonāk atpakaļ katlā 1, sasilst, un tā cirkulācija var turpināties nepārtraukti.

Izplešanās trauks 3 ierīkots, lai novadītu gaisu, kas atdalās no ūdens, kā arī lai būtu telpa ūdens uzņemšanai, ūdenim sasilstot izplešoties. Izplešanās traukam jābūt tik lielam, lai tas varētu uzņemt visu ūdens tilpuma pieaugumu. Bez tam izplešanās trauks garantē, ka spiediens nekad nevar pārsniegt pieļaujamās robežas, jo šis trauks pastāvīgi savienots ar apkārtējo atmosferas gaisu.

#### a) Ūdens centralās apkures divcauruļu sistēma ar augšējo sadalīšanu un dabisko cirkulāciju

23. zīmējumā attēloto sistēmu sauc par divcauruļu tāpēc, ka karstam un aukstam ūdenim ir sava atsevišķa stiebrs — caurule (sk. 23. zīm., 4 un 8).



22. zīm. Centralās ūdens apkures darbības princips:

1 — katts, 2 — turpgaitas cauruļvads, 3 — izplešanās trauks, 4 — radiator, 5 — atpakaļgaitas cauruļvads.

Katlā 1 ūdens sasilst un pa galveno stāvvadu 2 pacejas līdz sistemas augstākam punktam (izplešanās traukam 10), pēc tam pa ēkas bēniņos novietoto maģistrāli 3 sadalās pa karstā ūdens stiebriem 4 un pa karstiņiem pievadiem 5 nonāk radiatori 6. Karstā pievadā parasti iebūvē regulējamo krānu 11, ar kura palīdzību iespējams regulēt sildķermenim 6 pievadītā ūdens daudzumu.

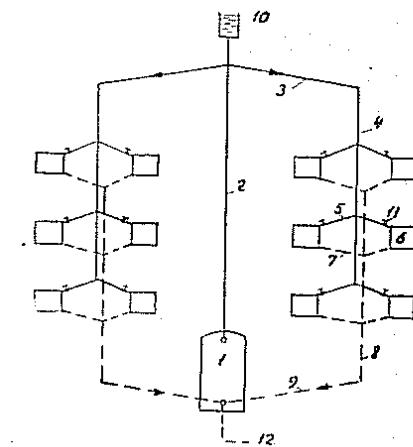
Ūdens pēc atdzišanas radiatoriņos pa atpakaļgaitas novadiem 7, atpakaļgaitas stiebriem 8 un atpakaļgaitas maģistrāli 9 nonāk atkai katlā 1.

Atpakaļgaitas maģistrāli 9 novieto ēkas pagrabā telpās. Lai novērstu siltuma zudumus, maģistrales 3 un 9, kā arī galveno stāvvadu 2 un izplešanās trauku 10, nosedz ar vajadzīgā biezuma siltuma izolācijas (termoizolācijas) kārtu.

Sistēmās ar augšējo sadalīšanu it īpaši ir svarīgi labi izolēt ēkas bēniņos esošās maģistrales cauruļvadus un izplešanās trauku, jo prelejā gadījumā tie ziemas laikā var iesalt un bez tam bēniņu telpu nevajadzīgā sildīšana rada liekus siltuma zudumus.

Gaiss ūdens centralās apkures sistēmā nav vēlams. «Gaisa maisi» cauruļvados var pārtraukt ūdens cirkulāciju. Ja radiatoros sakrājas gaiss, tad tie vairs nesilda.

Maģistrales cauruļvadi 3 un 9, kā tas redzams no 23. zīmējuma, izveidoti ar kritumu tā, lai gaisa pūslīši viegli varētu nokļūt līdz izplešanās traukam 11 un pēc tam brīvā atmosferā. Kritumu parasti taisa 5—10 mm uz cauruļvada garuma katru lekošu metru.

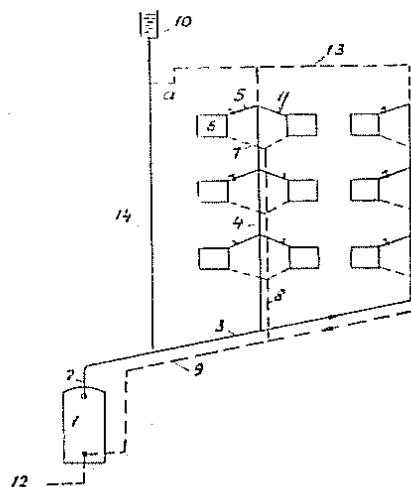


23. zīm. Ūdens centralās apkures divcauruļu sistēma ar augšējo sadalīšanu un dabisko cirkulāciju:

1 — katts, 2 — galvenais stāvvads, 3 — karstā ūdens maģistrale, 4 — karstā ūdens stiebs, 5 — karstā ūdens pievads (karstā ūdens pievads (atpakaļgaitas piestēgs)), 6 — radiator, 7 — atpakaļgaitas stiebs, 8 — atpakaļgaitas maģistrale, 10 — izplešanās trauks, 11 — regulējamais krāns pie radiatora, 12 — pilsētas ūdensvads.

b) Ūdens centralās apkures divcauruļu sistēma ar apakšējo sadalīšanu un dabisko cirkulaciju

24. zīmējumā parādīta centralās ūdens apkures divcauruļu sistēma ar apakšējo sadalīšanu un dabisko (gravitācijas) cirkulaciju. Apakšējo sadalīšanu lieto tajos gadījumos, kad ēkas bēniņos ir maz vietas. Pie apakšējās sadalīšanas vajag mazāk cauruļvadu nekā pie augšējās sadalīšanas un bez tam samazinās siltuma zudumi cauruļvadītās tāpēc, ka atkrit ēkas bēniņos novietotā maģistrale.



24. zīm. Ūdens centralās apkures divcauruļu sistēma ar apakšējo sadalīšanu un dabisko cirkulaciju:

1 — katlis, 2 — galvenais stāvvads, 3 — karstā (turpgaitas) maģistrale, 4 — karstā ūdens stiebri, 5 — karstais pievads, 6 — radiators, 7 — atpakaļgaitas novads, 8 — atpakaļgaitas stiebri, 9 — atpakaļgaitas maģistrale, 10 — izplešanās trauks, 11 — regulējamais krāns pie radiatoria, 12 — pilsētas ūdensvads, 13 — gaisa maģistrale (gaisošanas cauruļvads), 14 — papildu stāvvads.

Gaisa novadīšanai ir gaisa maģistrale 13, kas savienota ar karsto stiebru augšējiem galiem. Gaisa maģistrāli iemontē horizontali (bez krituma) augšējā stāvā zem griesiem. Gaisa maģistrāli savieno ar stāvvadu 14.

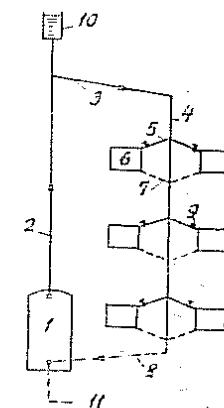
Lai novērstu ūdenscirkulāciju pa gaisa maģistrāli, tās pievienojumu stāvvadam izveido ar izliekumu *a* uz leju (sk. 24. zīm.).

Pateicoties šim izliekumam, gaisa maģistrāles cauruļvads 13 izveido gaisa cilpu — «gaisa korķi», caur kuru ūdens nevar cirkulēt.

c) Ūdens centralās apkures viencaurules sistēma ar dabisko (gravitācijas) cirkulāciju

25. zīmējumā parādīta ūdens centralās apkures viencaurules sistēma ar dabisko cirkulāciju. Pēc turpgaitas un atpakaļgaitas maģistrāles novietojuma šī sistēma ir ar tā sauktto augšējo sadalīšanu. Viencaurules sistēmā nav atsevišķa karstā un aukstā (atpakaļgaitas) stiebra, bet ir tikai viens kopējs (sk. 25. zīm., 4.). Viencaurules sistēmai vajag daudz mazāk cauruļvadu melala nekā divcauruļu sistēmai.

Viencaurules sistēmas ievērojamā un labā ipašība ir tā, ka apakšējais radiators silst normali arī tādā gadījumā, ja tas novietots zemāk par katlu, bet divcauruļu sistēmās ar dabisko cirkulāciju silst tikai tie radiatori, kas novietoti augstāk par apkures katlu.



d) Vienstāva ģimenes māju un dzīvokļu ūdens centralā apkures sistēma

Sās ūdens centralās apkures sistēmas raksturīgākā īpatnība ir tā, ka apkures katls novietots vienā augstumā ar radiatoriem, tāpēc ūdenscirkulācija norisinās gandrīz vienīgi, pateicoties ūdens atlīšanai pašās caurulēs. Ģimenes māju ūdens centralās apkures darbības radiuss parasti nepārsniedz 10 metrus.

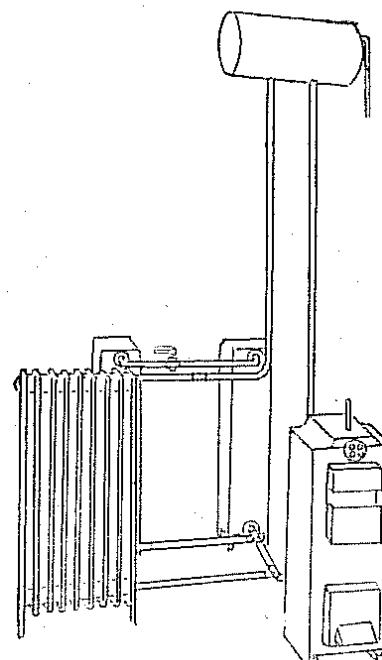
Vislietderīgāk šeit lietot parasto divcauruļu ūdens apkuri (sk. 26. un 27. zīm.), novietojot atpakaļgaitas maģistrāli gar sienu pie grīdas vai arī zem grīdas, ja to neatļauj durvju aillas. Karstā ūdens maģistrāli, kā arī izplešanās trauku, novieto apkurināmā telpā zem griesiem.

Izplešanās traukam un galvenajam stāvvadam jābūt nosegītam ar siltuma izolāciju, bet pārējie cauruļvadi nedrīkst būt izolēti.

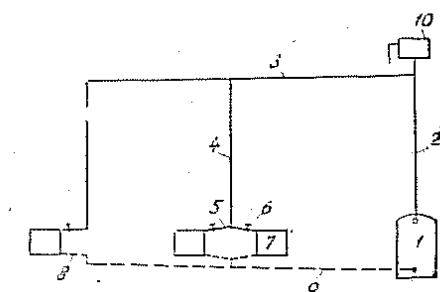
25. zīm. Ūdens centralās apkures viencaurules sistēma ar dabisko cirkulāciju:

1 — katlis, 2 — galvenais stāvvads, 3 — turpgaitas maģistrale, 4 — apvienotais turpgaitas un atpakaļgaitas stiebri, 5 — karstais pievads, 6 — radiators, 7 — atpakaļgaitas novads, 8 — atpakaļgaitas maģistrale, 9 — regulējamais krāns pie radiatoria, 10 — izplešanās trauks, 11 — pilsētas ūdensvads.

Šāda apkures ietaise parasti sastāv no neliela apkures katla, piemēram, «ВНИИСТО-М(ч)» tipa, un dažiem radiatoriem, kurus dažkārt novieto pie ēkas iekšējām sienām, lai cauruļvadi būtu pēc iespējas īsi. Tomēr ģimenes mājas centralās apkures gadījumā priekšroka arī jādod radiatoru novietojumam zem logiem, jo tad var panākt vienmērīgāku temperatūras sadalījumu telpā un bez tam pīeaug dabiskās cirkulacijas spiediens caurulēs sakarā ar pasliprinātu ūdens atdzīšanu cauruļvados, kas novietoti augstāk par katta centrālo līmeni.



26. zīm. Ģimenes mājas ūdens centralās apkures kopskats.



27. zīm. Ģimenes mājas ūdens centralās apkures sistema (schema):

1 — katls, 2 — galvenais stāvvads, 3 — karstā ūdens maģistrale, 4 — karstā ūdens sliebrs, 5 — karstais pievesds, 6 — regulējamais krāns pie radiatora, 7 — radiators, 8 — atpakaļgaitas pieslēgs, 9 — atpakaļgaitas maģistrale, 10 — izplešanās trauks.

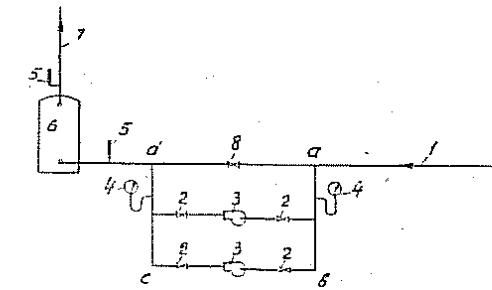
## 2. Ūdens centralā apkure ar cirkulacijas sūknī

Savā kustībā pa cauruļvadiem ūdenim jāpārvār dažāda veida pretestības: berze gar cauruļvada sienīnām, dažādi likumi un caurplūdes šķērsgriezuma maiņas.

Ja ir garas ēkas (vairāk par 70 m), bieži vien izrādās, ka dabiskās cirkulacijas spiediens, kas dibinās uz turpgaitas un atpakaļgaitas ūdens tilpuma svara starpību, nav pietiekams un papildus jālieto ūdenscirkulacijas sūknis, ko darbina ar elektromotoru.

Ir dažāda tipa cirkulacijas sūknī: skrūvju (propelera), centrālēdzes u. c. Skrūvju tipa sūknī piemēroti nelielam spiedienam, bet centrālēdzes — lieliem spiedieniem.

28. zīmējumā schematiciski parādīts ūdenscirkulacijas sūknī pievienojums apkures sistēmai. Vienmēr uzstāda



28. zīm. Cirkulacijas sūknī pievienojums apkures sistēmai:  
1 — atpakaļgaitas maģistrale, 2 — aizbīdnis sūknī, 3 — centrālēdzes sūknī, 4 — manometrs, 5 — termometrs, 6 — apkures katls, 7 — galvenais stāvvads, 8 — aizbīdnis maģistrale.

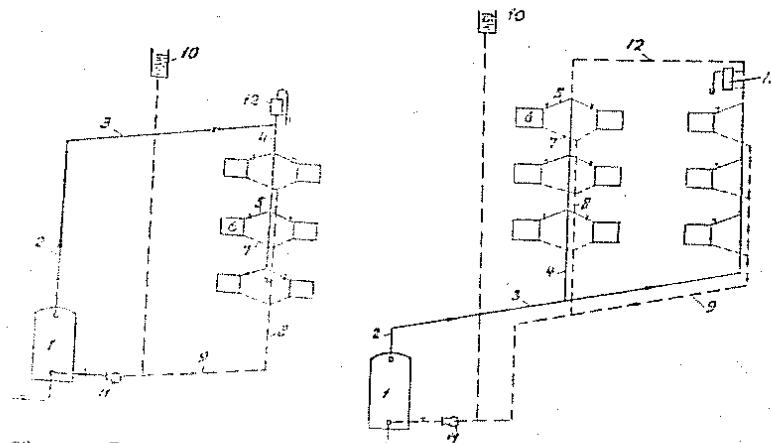
divus sūknus, no kuriem viens ir rezervē. Vienlaicīgi abi sūknī darbā nav jālaiž.

Cirkulacijas sūknī, kā tas redzams 28. zīmējumā, piešķēdz atpakaļgaitas maģistralei. Katra sūknī nozarojuma abās pusēs ir pa vienam Ludlo tipa aizbīdnis 2, lai to vajadzības gadījumā varētu izslēgt no sistēmas. Bez tam pašā maģistrālē ir iebūvēts aizbīdnis 8, kas sūknī darbības laikā katrā ziņā jānoslēdz un jāatver tad, kad sūknī aptur un vēlas, lai sistēma strādā tikai ar dabisko cirkulaciju.

Attiecīgo aizbīdnī pareizai noslēgšanai jāveltī liela uzmanība. Ir gadījumi, kad pēc cirkulacijas sūknī palaišanas atstāts nenoslēgtā stāvoklī atpakaļgaitas maģistrales aizbīdnis 8 (sk. 28. zīm.). Sakarā ar to sūknis vairs nedod cirkulacijas spiedienu apkures sistēmā, bet tikai sūknē ūdeni pa vietējo mazo konturu  $a - b - c - d - a$ . Sūknis, kas dotā brīdi nestrādā, no abām pusēm ar aizbīdņiem jānoslēdz no sistēmas.

Sūknīem uzstāda divus manometrus: vienu sūcyvadā un otru spiedvadā. Ja sūknis nestrādā, tad abi manometri rādis

vienu un to pašu spiedienu; šajā gadījumā pēc manometra nolasījuma (ūdens staba spiediens ēkas augstumā) var spriest, vai sistema ir pietiekami piepildīta ar ūdeni. Tīklīdz



29. zīm. Ūdens centralās apkures divecauruļu sistēma ar augšējo sadališanu un cirkulacijas sūknī:

1 — kalls, 2 — galvenais stāvuds,  
 3 — karstā ūdens magistrale, 4 —  
 karstā ūdens stiebrs, 5 — karstois  
 pievads, 6 — radlauferis, 7 —  
 atpakaļgaitas novads, 8 — alpa-  
 kaļgaitas stiebrs, 9 — atpaka-  
 ķaitas, magistrale, 10 — izplesa-  
 nās traucts, 11 — centrēbdzes  
 sūknis, 12 — gaisa krātuvē.

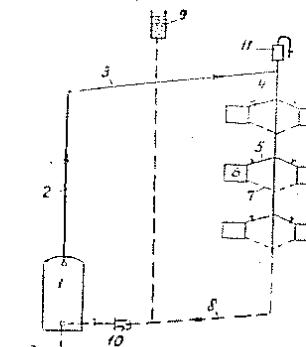
cirkulacijas sūknis sāk strādāt, manometru nolasījumos būs jau starpība; šī starpība atbilst sūkņa cirkulacijas kopspiedienam.

Termometri 5 iebūvēti sistemas darbības ieregulēšanai un katla kurināšanas režima kontrolei.

29., 30. un 31. zīmējumā parādītas dažādas ūdens centrālās apkures sistēmas ar cirkulācijas sūkņiem: divcaurulju ar augšējo sadalīšanu un apakšējo sadalīšanu, kā arī viencaurules sistēma.

Izplešanās trauku sistemas ar cirkulacijas sūknī pievieno atpakaļgaitas maģistralei pēc iespējas tuvāk sūkņa sūcpusei. Šāds novietojums ir nepieciešams, lai nodrošinātu maģistrales piepildīšanu ar ūdeni un novērstu gaisa iesūkšanos sistēmā.

Ar cirkulacijas sūkni apgādātās (29. un 31. zīm.) augšējās sadalīšanās sistēmās izplešanās trauku vairs nevar izmantot gaisa normalai novadišanai no cauruļvadu tīkla. Gaisa novadišanai augšējās sadales magistrales iet no galvenā stāvvada nevis ar kritumu uz leju, kā tas bija, lietojot gravitacijas sistēmas, bet gan ar kāpumu uz augšu. Šo kāpumu augstākos punktos novieto gaisa krātuves, no kurām sakrājušos gaisus izlaiž periodiski pa ipašu krānu. Gaisa automātiskai izlaišanai lieto vantūžus (sk. 59. zīm.).



31. zīm. Ūdens centralās apkures viencaurules sistēma ar cirkulacijas sūknī:

### 3. Ūdens centralās apkures galvenās sastāvdaļas

Ūdens centralās apkures sistēmās ir šādas galvenās sastāvdaļas:

- a) apkures katls ar armaturu,
  - b) cauruļvadi,
  - c) sildķermeņi (radiatori),
  - d) izplešanās trauks,
  - e) iekārta gaisa izvadīšanai no sistemas,
  - f) iekārta sistemas pildīšanai ar ūdeni un tukšošanai,
  - g) cirkulacijas sūknis ar elektromotoru (sistēmas ar mākslīgu ūdenscirkulāciju).

a) Apkures kalla armatura un drošības ietaises

Katrā ūdens centralās apkures katlās apgādāts ar termometru ūdens temperatūras mērišanai (sk. 32. zīm.).

Lai šis termometrs rādītu pareizi temperatūru, tā metala

čaulai jābūt piepildītai ar eļļu. Ja eļļa nav ielietā vai ir izšķīvusi, tad šie termometri rāda temperaturu, zemāku par faktisko.

Ja katlu telpā ir vairāk katlu, tad, lai no sistemas izslēgtu bojātu katlu, turpgaitas un atpakaļgaitas vadā iebūvē noslēdzamos aizbīdītus (sk. 33. zīm. 1).

Ja katlu iekurinātu ar noslēgtiem aizbīdītjiem, tad tajā (bez papildu nodrošinājuma) spiediens varētu pieaugt un katls eksplodēt. Lai tas nenotiktu, iebūvē speciālu apejas vadu 3, kurā iemontēts pretspiediena vārstulis 2. Spiediens šādā gadījumā kallā vairs nevar pieaugt, tāpēc ka tas izlīdzinās pa apejas vadu uz sistemu, kas savienota ar izplešanās trauku.

34. zīmējumā parādīta viena no pretspiediena vārstu konstrukcijām. Pretspiediena vārstulis pieļauj ūdens plūsmu tikai vienā virzienā.

Ja cauruļvadā, kas savieno izplešanās trauku ar katlu, ir novietots kāds noslēšanas ventilis, tad, lai nodrošinātu katlu pret spiediena varbūtējo pieaugšanu virs normalā un iespējamo eksploziju, ūdens centralās apkures katlam obligati jāuzstāda drošības vārstulis (sk. 73. zīm.).

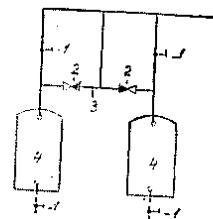
### b) Cauruļvadi

Tērauda<sup>1</sup> caurules ir viena no svarīgākajām centralās apkures sastāvdaļām.

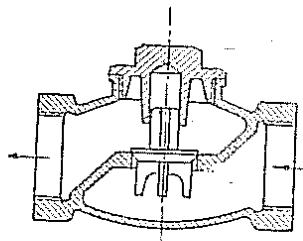
<sup>1</sup> Pēdējā laikā dzelzs tiek klasificēta kā mīkstās šķirnes tērauds.



32. zīm.  
Ūdens apkures katla termometrs.



33. zīm. Ūdens centralās apkures katla apejas vada iekārtojums nodrošinānai pret katla eksploziju:  
1 — aizbīdis, 2 — pretspiediena vārstulis,  
3 — apejas vads, 4 — katls.



34. zīm. Pretspiediena vārstulis.

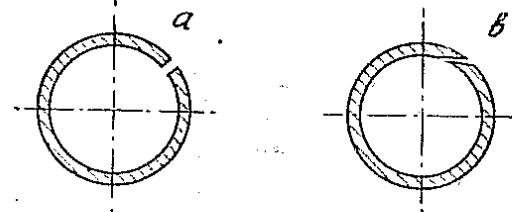
Pēc izgatavošanas veida izšķir metinātas un bezšuves caurules.

Melinātās caurules izgatavo no mīkstā tērauda plāksnēm, ko saloka cauruļveidīgi un šuvi sametina (sk. 35. zīm.).

Bezšuves vai tā sauktās viengabalā vilktās caurules izgatavo bez melināšanas. Bezšuves caurules lieto katlu sildvirsmām.

Melinātās caurules savukārt šķiro (sk. pielikuma I tabulu):

- a) gāzes caurulēs,
- b) dūmu caurulēs.



35. zīm. Melinātās caurules:  
a — ar saduršuvi, b — ar pārlaidu šuvi.

Gāzes caurules diametrā līdz 2" izgatavo ar saduršuvi, bet resnākas — ar pārlaidu šuvi (sk. 35. zīm.).

Gāzes caurules apzīmē pēc iekšējā diametra, bet dūmu caurules — pēc ārējā diametra. Melināto cauruļu garums ir 4 — 6 m, un tās lieto spiedieniem: gāzes caurules — līdz 10 at un dūmu caurules — līdz 16 at.

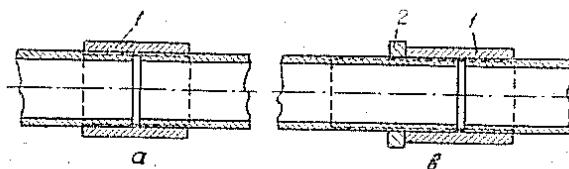
Centralās apkures cauruļvadiem ar iekšējo diametru no  $1\frac{1}{2}$ " līdz  $2\frac{1}{2}$ " lieto gāzes caurules, bet lielākiem diametriem — dūmu caurules.

Gāzes caurules savieno savā starpā ar vītnēm, kā tas parādīts 36. zīm. a un b.

Cauruļu galīem uzgriež vītni un savieno, uzskrūvējot uzmavu 1. Blīvuma nodrošināšanai uz vītnēm uztin ar svina minija ziedi apsmērētas linu šķiedras. Ja caurules savienojumiem jābūt atvienojamam bez gareniskās cauruļu pārbīdes, tad vienam caurules galam uzgriež garo vītni un liek pretuzgriezni (kontruzgriezni 2). Cauruļu atvieno-

šanas gadījumā pretuzgriezni atlaiž un kopā ar uzmavu uzskrūvē vītnei (sk. 36. zīm., b).

Dūmu caurules centralās apkurēs lieto lielākiem diametriem (ārējā diametrā, sākot no 76 mm), un tās savieno



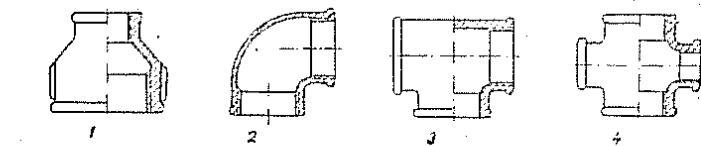
36. zīm. Gāzes cauruļu savienojums: a — īsa vītne; b — garā vītne.

vai nu autogenās un elektriskās metināšanas ceļā, vai arī ar atloku palīdzību (sk. 37. zīm.). Ja cauruļu diametri lielāki par  $2\frac{1}{2}$ ", parasti vītni neuzgriež, jo tad vītņu uzgriežamo klipi joti grūti pagriezt.

Atloku starpā ievieto blīvi un pēc tam savelk ar bultām.

Cauruļu nozarojumiem lieto dažāda izveidojuma savienojamos veidgabalus, kurus sauc par «sītingiem». 38. zīmējumā parādītas dažādas savienojumu veidgabalu konstrukcijas.

Pēdējā laikā cauruļvadu savienojumiem aizvien vairāk lieto autogeno un elektrisko metināšanu un izliek bez veidgabaliem. Maza diametra cauruļvadus



38. zīm. Cauruļu savienojumu veidgabali:

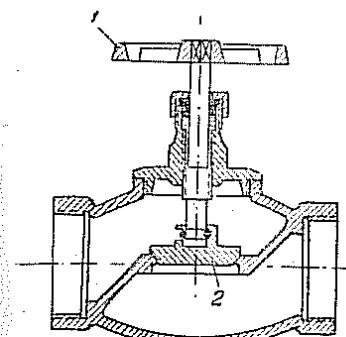
1 — pārejas uzmava, 2 — līknis, 3 — T gabals, 4 — krustgabals.

savienot ar metināšanu nav ieteicams, jo metinājuma šuves metala ieplūdums, kas daļēji sašaurina caurules šķērsgrīzumu, būs tad sevišķi jūtams.

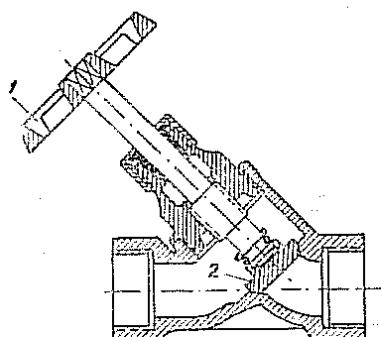
*Cauruļvadu noslēgšanas armatura.* Centralās apkures sistemas cauruļvadu noslēgšanai, kā arī cirkulējošā ūdens

daudzuma regulēšanai ir dažādas konstrukcijas ventili, krāni un aizbīdī. Pakāpeniskai ūdens daudzuma samazināšanai cauruļvados ar iekšējo diametru, ne lielāku par 75 mm, lieto ventīlus, bet pilnīgai noslēgšanai un atvēršanai — tapu krānus.

39. zīmējumā parādīts visparastākais ventīla tips, bet 40. zīmējumā ventilis ar slīpo kālu, ko sauc par «Kosva» tipa ventili.



39. zīm. Parastais ventilis.



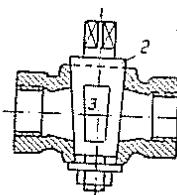
40. zīm. Ventilis ar slīpo kātu.

Griežot roktvera riteni 1 (sk. 39. un 40. zīm.), ventīla noslēgšķīvis 2 paceļas un atver ūdens caurplūdes caurumu. Montējot ventili, jāievēro, ka ūdenim jāaplūst virzienā no labās uz kreiso pusī, jo pretējā gadījumā var notikti, ka ūdens strūkla, normaucot no ventīla kāta šķīvi, plespiež to ligzdai, un tātad ventilis, neraugoties uz to, ka pilnīgi ir izskrūvēts kāts, tomēr būs noslēgts. Parasti ventīla kermena lējumā ar šautru parādīts pareizais ūdens tecēšanas virziens.

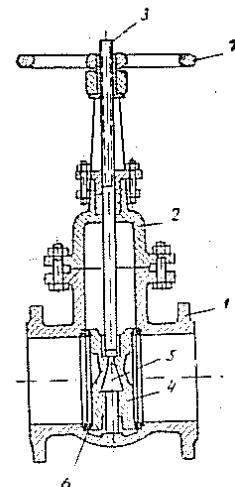
«Kosva» ventīla priekšrocība ir tā, ka tajā ūdens strūkla gandrīz nemaina savu virzienu, tāpēc pilnīgi atvērtā stāvoklī tam ir daudz mazāka caurplūdes pretestība nekā 39. zīmējumā attēlotam parastā tipa ventiliem.

41. zīmējumā parādīts tapu noslēgkrāns. Krāns sastāv no kermena 1, kurā griežas koniskā noslēgtapa 2 ar caurumu 3. Kad tapu pagriež tā, ka caurums 3 sakrīt ar cauruļvada caurumu, tad krāns ir vaļā. Uz krāna tapas kāta jābūt rievai, kas norāda cauruma virzienu tapā.

Cauruļvadiem, kuru iekšējais diametrs ir lielāks par  $75\text{ mm}$ , kā caurplūdes daudzuma regulēšanai, tā arī noslēgšanai parasti lieto aizbīdnus (sk. 42. zīm.).



41. zīm. Tapu krāns.



42. zīm. Cauruļvada aizbīdnis ar paralelo noslēgu:  
1 — kermeņis, 2 — vāks,  
3 — kāts, 4 — noslēgs,  
5 — kālis, 6 — blīvgre-  
dzens, 7 — roktvera  
ritenis.

ar cauruli, lai novērstu gaisa vai arī kondensata uzkrašanos.

Blīvslēgu kompensatorus parasti lieto liela diametra cauruļvadiem ( $d > 250\text{ mm}$ ) ārējos siltuma tīklos.

*Siltuma izolacija.* Centralās apkures galvenās maģistrāles cauruļvadu, galveno stāvvadu, kā arī pašu katlu, siltuma

aizbīdnis sastāv no kermeņa 1, kam ar bultām piestiprināts vāks 2 ar vītu kātu 3. Kāta apakšējā daļā ir pievienots noslēgs, kas sastāv no diviem šķīviem 4. Šķīvju starpā novietots kālis 5. Griežot roktvera riteni 7 pulksteņa rādītāja virzienā (skatoties no augšas), kāts kopā ar šķīviem un kāli slīd uz leju; kālis 5 atspiež pret kermeņa 1 dibenu un cieši piespiež šķīvus caurplūdes cauruma blīvgredzeniem 6. Līdz ar to aizbīdnis būs blīvi noslēgts.

Aizbīdnu priekšrocības, salīdzinot ar parastā tipa ventiliem un tapu krāniem, ir tās, ka tie nav tik jutīgi pret nelīrumu nosēšanos uz noslēgvirsmām.

*Cauruļvadu kompensatori.* Centrālās apkures cauruļvadi, it sevišķi, ja patiņ plūst paaugstinātas temperatūras ūdens vai tvaiks, slipri pagarinās. Lai novērstu cauruļvadu pagarināšanās un saraušanās kaitīgo ietekmi uz sistemu (cauruļvadus var pārraut), starp garriem taisnā virzienā novietoliem cauruļvadiem iebūvē tā saucamos kompensatorus, kurus izveido gan kā II un līras veida elastīgus līkumi (sk. 43. zīm.), gan arī ar blīvslēga konstrukciju (sk. 44. zīm.).

Punktos 1 un 2 (sk. 43. zīm.) cauruļvadu nostiprina nekustīgi; kompensators 3 uzņem cauruļvada pagarināšanas kustību. Kompensatora cilpveidīgo izvirzījumu novieto vienā līmenī

zudumu samazināšanai obligati jānosedz ar siltuma izolāciju (tā saukto termoizolāciju). Siltuma izolācijas materiāliem jābūt sliktiem siltuma vadītājiem.

So materialu īpašību vadīt siltumu sauc par siltuma vadītspēju. Materialu siltuma vadītspējas salīdzināšanai ir siltuma vadītspējas koeficients, ko parasti apzīmē ar grieķu



43. zīm. II veida kompensators.

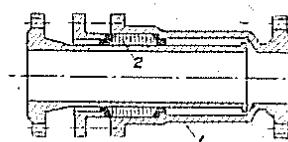
burtu  $\lambda$ . Šis koeficients skaitliski rāda to siltuma daudzumu, kurš 1 stundā iziet caur  $1\text{ m}^2$  biezū materiala paraugu, kuram ir  $1\text{ m}^2$  liels šķērsgriezums un kura pretējo virsmu temperatūras starpība ir  $1^\circ\text{C}$ . Termoizolācijas siltuma vadītspējas koeficients  $\lambda$  pieaug līdz ar temperatūru, tāpēc salīdzināšanai pēc noīmām to aprēķina pie materiala vidējās temperatūras  $100^\circ\text{C}$ .

Materialu siltuma vadītspējas koeficients lielā mērā atkarīgs no to porainības. Jo lielāka porainība, t. i., jo vairāk materialā ir sīku dobumu, jo mazaks tam ir siltuma vadītspējas koeficients un izolācijas materials augstvērtīgāks. Par materiaļa porainību var spriest pēc tilpuma vienības svara  $\text{kg/m}^3$ .

Termoizolācijai lieto neorganiskās un organiskās vielas. Bieži vien šīm nolūkam lieto dažādu rūpniecības aīkrietumu produktus. Parasti cenšas izlietot vietējos materialus, lai samazinātu transporta izmaksas.

Pielikuma II tabulā sniegts dažādu cauruļvadiem lietojamo siltuma izolācijas materialu raksturojums.

Kūdru un ģipsi kā Latvijas PSR vietējos izejmaterialus ir joti izdevīgi lietot ūdens centralās apkures cauruļvadu izolācijai, ja to temperatūra nepārsniedz  $100^\circ\text{C}$ . Kūdras- ģipsa maiņumā termoizolācijas materialu ražošanai visvairāk piemērota ir tā saucamo sūnu purvu virsējo slāņu

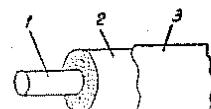


44. zīm. Kompensators ar blīvslēgu:  
1 — kompensatora kermeņis, 2 — blīvējums.

viegлā, шкiedrainā, vēl maz sadalījusies kūdra (sfagnu kūdra).

Piejaucot sfagnu kūdrai būvniecības ģipsi, var samazināt kūdras degšanu un pelēšanu. Pēc Latvijas PSR Zinātņu akademijas Enerģētikas un elektrotehnikas instituta pētījumiem, vislabākos rezultatus kūdras-ģipša siltuma izolācijas materiālu ražošanā iegūst, ja nem pēc svara 40% kūdras (pie 40% mitruma) un 60% būvniecības ģipša. Sāda sastāva termoizolacijas siltuma vadītspējas koeficients pie vidējās temperatūras  $100^{\circ}\text{C}$   $\lambda_{100} = 0,099 \text{ kkal./m st. }^{\circ}\text{C}$ ; tilpuma svars  $= 386 \text{ kg/m}^3$  un lieces izturība  $= 3,5 \text{ kg/cm}^2$ .

Kūdras-ģipša termoizolacijas izgatavošanas tehnoloģija ir joti vienkārša. Škiedrainās kūdras rupjākie gabali vispirms jāsasmalcina. Sasmalcināto (saplucināto) kūdru sausā veidā pamatiņi sajauc ar pulverveidīgo būvniecības ģipsi.



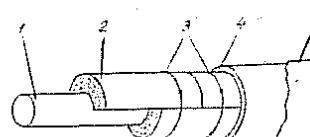
45. zīm. Mastikas izolācija:  
1 — cauruļvads, 2 — izolācija, 3 — kokvilnas auduma aplūnums.

Pēc sastāvdaļu sajaukšanas pielej tik daudz ūdens, lai iznāktu maisījums pašķidras biezputras veidā (ūdens attiecībai pret pilnīgi sauso izejvielu svaru jābūt 2,5). Pēc ūdens pliešanas sākas ģipša sacietēšanas process, tāpēc nekaņešoties jāsāk termoizolacijas javas izlietošana.

Kūdras-ģipša mīksto masu var tieši uztriept uz izolējamā cauruļvada mastikas veidā, kā tas parādīts 45. zīmējumā, bet vislabāk no tās izveidot segmentus vai čaulas (kā tas parādīts 46. zīm.), ko izzāvē pirms uzlikšanas cauruļvadā.

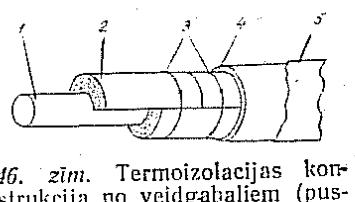
Kokvilnas drānu aptin spiralveidīgi, iepriekš samērcējot to ar limes krāsu. Glītāka izskata dēļ drānas tinuma virsmu var bez tam vēl nokrāsot ar eļļas krāsu.

Čaulu izgatavošanai javu ievieto skārda veidnēs (sk. 47. zīm.), kuru virsmu iepriekš ieeljo (šīm nolūkam nodevīga jau nostrādātā cilindru eļļa). Čaulu garums — 300—500 mm un biezums — apm. 50 mm.



46. zīm. Termoizolacijas konstrukcija no veidgabaliem (puscilindru čaulām):

1 — cauruļvads, 2 — termoizolacijas čaulas, 3 — stieple čaulas piestaņai, 4 — apmetuma kārtu no azbozurita vai azbestcementiņa, 5 — kokvilnas auduma aplūnums.

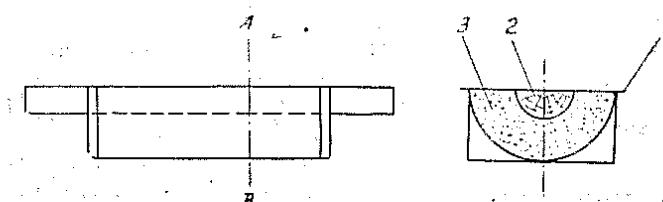


Apmēram 5 minutes pēc ievēidošanas kūdras-ģipša java ir jau tik tālu sacietējusi, ka ievēidotā gabalu var izņemt, ko izdara, apgāzot metala veidni uz redeļveidīgas plātnes. Šo plātni kopā ar kūdras-ģipša veidgabalu ievieto uz 24 stundām žāvētavā (žāvē pie temperatūras  $+65^{\circ}\text{C}$ ).

Vasarā žāvēšanu var izdarīt arī zem nojumes, tikai tad žāvēšanas laiks pagarinās un pazeminās produkcijas kvalitāte.

Cauruļvadu termoizolacijas čaulām (sk. 46. zīm.), salīdzinot ar mastikas termoizolaciju, ar ko «apmet» siltu vadu, ir šādas priekšrocības:

Griez A-B



47. zīm. Veidne termoizolacijas čaulu izgatavošanai:

1 — cinkolā skārda veidne, 2 — veidnes serdenis (koka, apsists ar skārdu), 3 — izolācijas masa.

a) montažu var veikt uz auksta cauruļvada, un tā noris ātrāk nekā ar mastiku;

b) specialās rūpniecības žāvētavās iespējams labāk izzāvēt termoizolaciju nekā uz cauruļvada.

Veidgabalus 2 (sk. 46. zīm.) cauruļvadam piestiprina ar  $\varnothing 2 \text{ mm}$  stieples gredzeniem 3. Vislielākā uzmanība jāveltī šuvju blīvēšanai. Veidgabali jānovieto šachveidā tā, lai šuves nesakrīt. Lai veidgabalu konstrukcijai būtu lieklāks blīvums, ārējai virsmai uzliek azbozurita ( $70\%$  diatomita +  $30\%$  azbesta) vai azbestcementiņa ( $85\%$  portlandcementi +  $15\%$  azbesta) apmetuma kārtu  $10-15 \text{ mm}$  biezumā. Virs šī apmetuma bieži vēl uztin līmes krāsā samērcētu kokvilnas audumu, kuru pēc tam nokrāso ar eļļas krāsu.

Zemspiediena tvaika apkurēm (līdz  $0,7 \text{ at}$ ) temperatūra cauruļvados svārstās no  $100$  līdz  $115^{\circ}\text{C}$ , un kūdras-ģipša veidgabalus likt uz cauruļvadiem nav ieteicams, tāpēc ka kūdra jau pie  $105^{\circ}\text{C}$  sāk gazificēties. Šajā gadījumā tieši

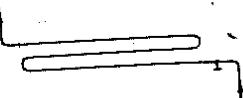
uz cauruļvada jāliek vispirms kāda cita temperatūras iztūriņāka izolacijas kārtā, piemēram, 20 mm bieza azbozurita vai jaunazbozurita kārtā.

### c) Sildķermēni (radiatori)

Centralās apkures katlā uzsildītais ūdens ar sildķermēnu starpniecību atdod savu siltumu apkurināmās ēkas telpām.

Visvienkāršākā sildķermēnu konstrukcija ir no gludām tērauda (dzelzs) cauruļem. No gludām cauruļem sildķermērus izgatavo «čūsku» (sk. 48. zīm.) un arī horizontalo un vertikalo reģistrus (sk. 49. un 50. zīm.)

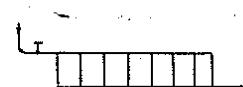
veidā.



48. zīm. Čūska.

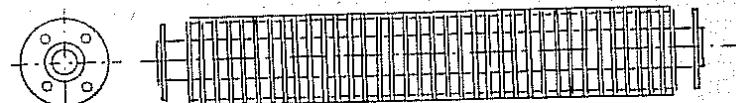


49. zīm. Horizontalais reģistrs.



50. zīm. Vertikalais reģistrs.

Centralās apkures sildķermēniem dažreiz gludo cauruļu vietā lieto čuguna ribu cauruļus, ko izveido ar apaļām vai četršķautnaiņām ribām (sk. 51. zīm.).



51. zīm. Čuguna ribu cauruļe.

Dzīvojamā telpu apsildīšanai visvairāk izplatīti ir radiatori, kas sastāv no atsevišķām čuguna sekcijām (sk. 52. zīm.).

Radiatoru atsevišķas sekcijas savieno ar nipeļiem (sk. 53. zīm.). Nipeļa vienā galā ir kreisā un otrā galā labā vīne. Lai nipeļi varētu ie-skruvēt, tā iekšpusē ir divi izcilņi (a), pret kuriem griežot atduras lāpstveida atslēga.

Kā blīvi starp radiatoru sekciām lieto

a) ūdens apkurēm ar maksimalo ūdens temperatu līdz  $100^{\circ}\text{C}$  — pernicā pīesūcinātu papi;

b) tvaika un ūdens apkurēm ar temperatu virs  $100^{\circ}\text{C}$  — paronītu.

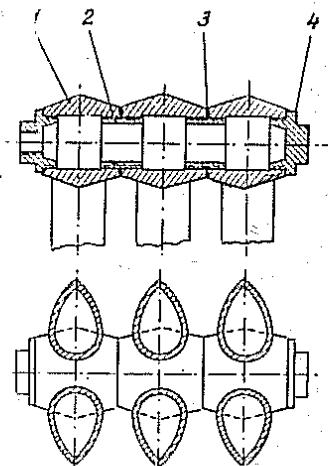
Pielikumā III tabulā ir dots Padomju Savienības rūpniecās ražoto centralās apkures čuguna radiatoru techniskais raksturojums.

Visjaunākā tipa radiatori ir H-136, ko tagad izlaiž kā masveida produkciju. Šie radiatori, salīdzinot ar novecojušā tipa radiatoriem «Польза Nr. 3», ko vairs neražo, dod daudz labāku metala izmantošanu. ( $1 \text{ m}^2$  radiatoru ar līdzvērtīgu sildvirsmu sver mazāk).

Radiatoru «Польза Nr. 6» (augstais tips) ražo uzstādīšanai galvenokārt trepju telpās.

Vienkolonas sekciju radiators «Гигиенический» ir domāts ārstniecības iestādēm un bērnudārziem, jo no to virsmais ērti var noslaucīt putekļus.

Radiatoram ЛОР-150 ir ļoti glīts ārējais izskats, un tos uzstāda telpās ar paaugstinātām iekšējās apdares prasībām.

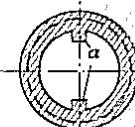


52. zīm. Čuguna radiators tipa «Польза Nr. 3»:

1 — radiatora divkolonu sekcija,  
2 — sekcijas savienojojas nipeļi,  
3 — papes blīve, 4 — noslēgtais grieznis.

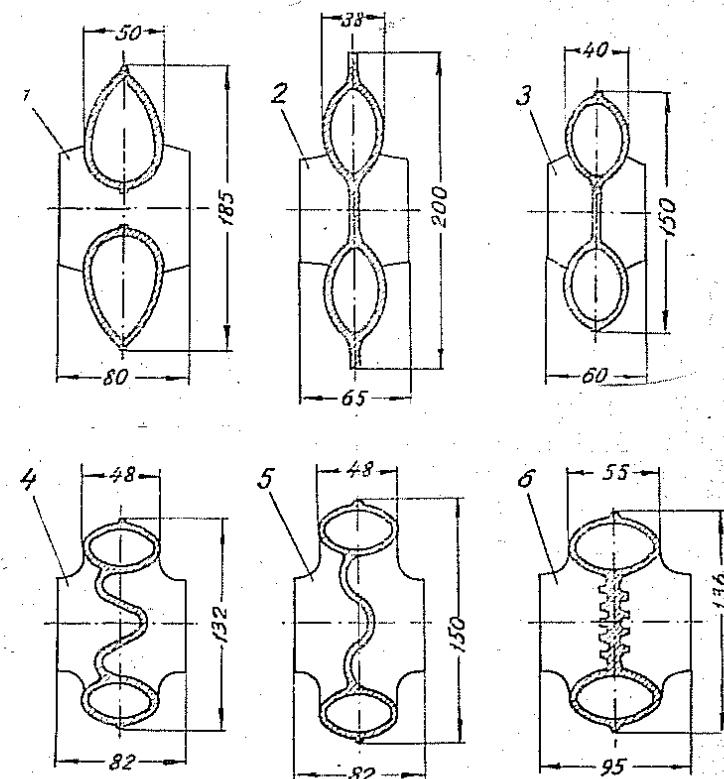


53. zīm. Radiatoru sekciju savienojojas nipeļi.



Pielikuma III tabulā ir dots pašreiz pie mums visvairāk lietojamo čuguna radiatoru raksturojums.

Katras ēkas telpas apsildīšanai nepieciešamo radiatora sildvirsmu nosaka, projeklējot apkuri. Tomēr teoretiskā



54. zīm. Dažāda tipa čuguna radiatoru sekciju šķērsgriezums:  
1 — „Голица”, 2 — „RSM-500”, 3 — „ЛОР-150”, 4 — „Москва-132”, 5 — „Москва-150”,  
6 — „Н-136”.

aprēķina ceļā nekad nav iespējams pilnīgi pareizi novērtēt katras atsevišķās ēkas īpatnības: logu blīvumu u. c.

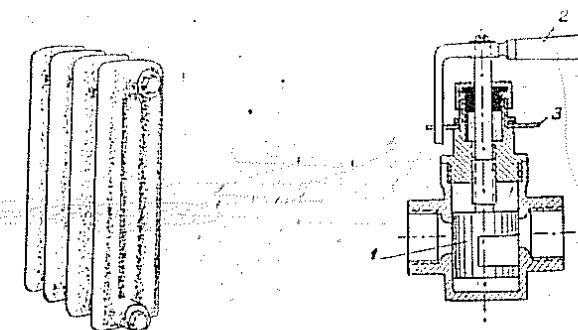
Lai visās dzīvojamās telpās pa apkures sezonas laiku būtu iespējams uzturēt noteiktu temperaturu (piem.,  $+18^{\circ}\text{C}$ ), ūdens centralās apkures radiatorus apgādā ar dubultās regulēšanas krāniem (sk. 56. zīm.).

Sis krāns pieļauj 2 regulēšanas iespējas:

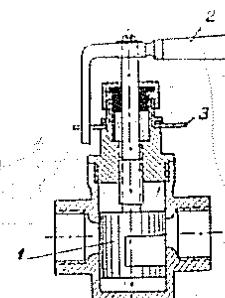
1) paceļot vai nolaižot noslēgcilindru 1 (rokturis un rozete noņemti),

2) grozot noslēgcilindru (rokturis un rozete uzlikti).

Abos gadījumos panāk caurplūdes šķērsgriezuma samazinājumu vai palielinājumu. Pirmo regulēšanas paņēmienu atļauts lietot vienīgi centralās apkures montierim vai atslēdzniekam, kas pēc centralās apkures ierīkošanas vai kapitalremonta noregulē visu sistemu (jāpanāk laba visu telpu sildīšana). Izpildot pirmo regulēšanu, krāna rokturis un rozete jānoņem; noslēgcilindra pacelšanos nosaka, skaitot krāna kāta apgriezienu.



55. zīm. Radiatora „Москва-132” kop-skats.



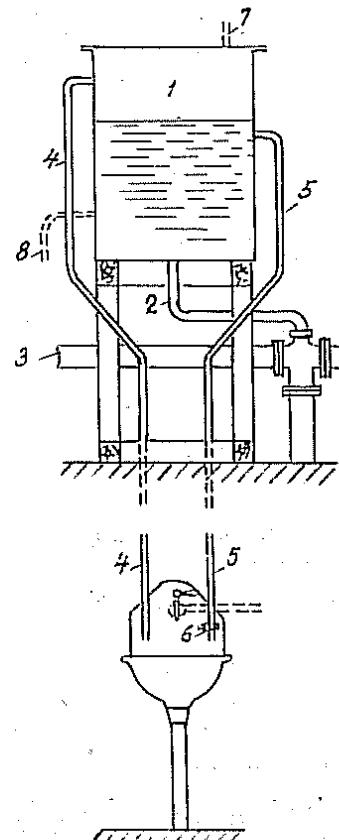
56. zīm. Dubultās regulēšanas krāns:  
1 — iekšējais cilindrs,  
2 — rokturis, 3 — rozete.

Otro regulēšanu izdara pēc vajadzības paši mājas iedzīvotāji. Otrā regulēšana ir jau ierobežotāka un alkāriga no pirmās regulēšanas (tā kā krāna rokturim ir ierobežotājs «pirksts», to var pagriezt tikai par nepilnu apgriezienu). Ja pie pirmās regulēšanas noslēgcilindru nolaiž joti zemu, tad līdz ar to vislielākais iespējamais krāna caurplūdes atvērumis ir jau stipri samazināts un mājas iedzīvotāji to nevar palielināt.

#### d) Izplešanās trauks

Augšējās sadalīšanās apkures sistmai ar dabisko cirkulaciju piemērotā izplešanās trauka uzbūve parādīta 57. zīmējumā.

Izplešanās trauku novieto ēkas bēniņos. Caurule 2 savieno tvertni 1 ar maģistrales 3 augstāko punktu. No tvertnes 1 iet lejā uz katlu telpu izlietni divas caurules: 4 un 5. Cauruli 5 sauc par signalizacijas cauruli, un tās apakšējā galā ir ierikots noslēdzamais krāns 6. Atverot šo krānu, kurinātājs vienmēr var pārliecināties, vai sistēmā ir pietiekami ūdens.



57. zīm. Izplešanās trauks.

Bēniņos novietotais izplešanās trauks ziemā stipri atdziest, tāpēc tas līdz ar visām pievadcaurulēm labi jāizolē. Izplešanās trauku parasti novieto specialā būdā, kuras siejas aizpildītas ar izdedžiem vai arī ar zāgu skaidu un kaļķu maisījumu. Starp izplešanās trauku un būdas sienām jāatstāj vismaz 500 mm platas ejas izplešanās trauka apskatei un tā varbūtējam remontam.

Lai novērstu aizsalšanu tajos apvidos, kur ir bargas ziemas, izplešanās trauku pievieno maģistralei ne tikai ar

Ja kontrole ūdens līmeni sistēmas kurināšanas laikā, tad signalcaurules 5 krāns 6 jātur vaļā tik ilgi, kamēr no tā sāk tecēt siltis ūdens. Tas liecinās par to, ka pa signalcauruli tek ūdens no izplešanās trauka, bet nevis tas ūdens (aukstais), kas palicis signalcaurulē pēc iepriekšējās pārbaudes. Ja pa signalcauruli siltais ūdens netek, tad sistēma nekavējoties jāpiepilda ar ūdeni. Cauruli 4 sauc par pārplūdes cauruli un ūdens tek pa to tad, kad kurinātājs, piepildot sistēmu, pēc krāna 6 noslēgšanas ir aizmirsis noslēgt pilsetas ūdensvada krānu.

Gaisa novadišanai izplešanās trauka vākam ieteicams pievienot vēl specialu cauruli 7.

Bēniņos novietotais izplešanās trauks ziemā stipri atdziest, tāpēc tas līdz ar visām pievadcaurulēm labi jāizolē. Izplešanās trauku parasti novieto specialā būdā, kuras sie-

cauruli 2, bet arī ar cauruli 8. Attālumu starp cauruļu 2 un 8 pievienojumiem maģistralei jām 2—3 m; panāk izplešanās trauka ūdenscirkulāciju un līdz ar to mazina aizsalšanas varbūtību.

Ūdens līmeņa kontrolei sistēmā lieto ne tikai izplešanās trauka signalcauruli, bet arī manometru, ko uzstāda atpakaļgaitas maģistralei vai katlam. Ar sarkanu svītru uz manometra skalas atzīmē to spiedienu, kas atbilst ar ūdeni pilnai apkures sistēmai. Šā manometra konstrukcija ir tāda pati kā tvaika katliem (sk. 70. zīm.), tikai skala iedalīta nevis *at*, bet gan *m* ūd. st.

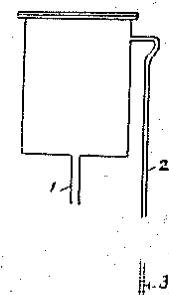
#### e) Iekārtas gaisa novadišanai no sistēmas

Tajos gadījumos, kad nav iespējams gaisu izvadīt no sistēmas pa izplešanās trauku, uzstāda citas speciālās ierīces, piemēram, gaisa krātuves un vantuzus.

Gaisa krātuvi (sk. 58. zīm.) parasti izgatavo no caurules gabala, kurai iekšējais diametrs ir 100—200 mm. Šai caurulei apakšā piemelina dibenu, kam pievieno cauruli 1, kas krātuvi savieno ar sistēmu. Gaisa krātuves augšdaļai piemetināts atloks, bet tam ar bultām pieškrūvēts vāks. Gaisa izvadišanai no krātuves noder  $\frac{1}{2}$ " resnā caurule 2, kuras apakšējā galā ierikots ventilis 3 ar novadu uz izlietni. Gaisa izlaišanai atver ventili 3 un atlāj to vaļā tik ilgi, kamēr izlietnē sāk tecēt ūdens. Kā tas redzams 29. un 30. zīmējumā, gaisa krātuves izveidojums var būt ļoti dažāds.

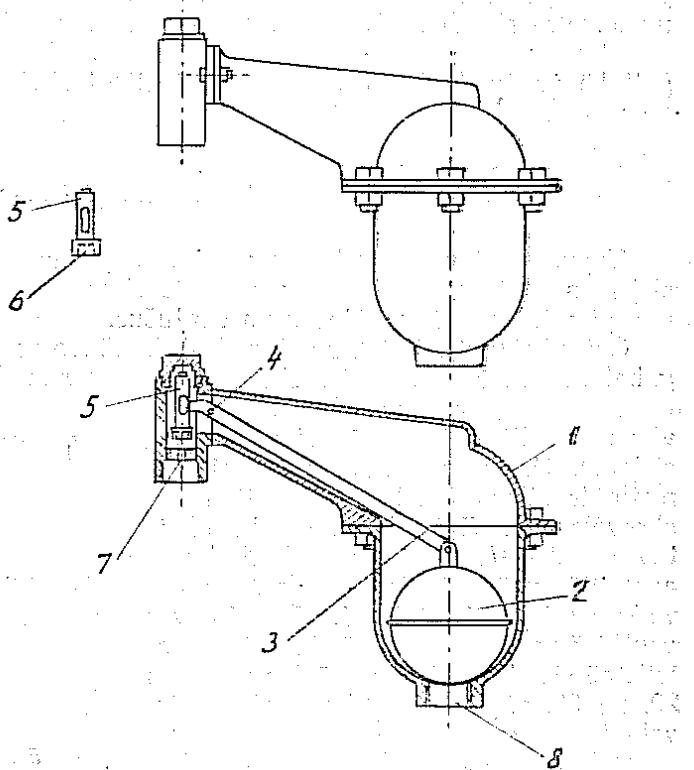
Dažos gadījumos vienā vai vairākās centralās apkures sistēmas vietās ir nepieciešams uzstādīt tā saucamo vantuzu, kas noder automātiskai gaisa izlaišanai. Vantuzu konstrukcijas ir ļoti dažādas. Šeit aplūkosim atslēdznieka Āņikina konstrukcijas vantizi, kas praksē pierādījis labās īpašības.

Āņikina vantuzis (sk. 59. zīm.) sastāv no čuguna tvertnes 1, kurā ievietots bumbveida pludiņš 2, kas brīvi pievienots sviras 3 garākajam plecam. Sviras 3 īsākais plecs savienots ar kustīgu vārstuli 5, kurā ievietots gumijas



58. zīm.  
Gaisa krātuve.

ieliktnis 6. Pie sviras īsā pleca nolaišanas ieliknīs 6 blīvī noslēdz gaisa izplūdes caurumu 7. Vantuža apakšējam, ar vītni apgādātam caurumam 8 ieskrūvē cauruli vantuža pievienošanai centralās apkures sistēmai; uz šās caurules parasti novieto noslēdzamo krānu, vantuža atvienošanai remonta gadījumos.



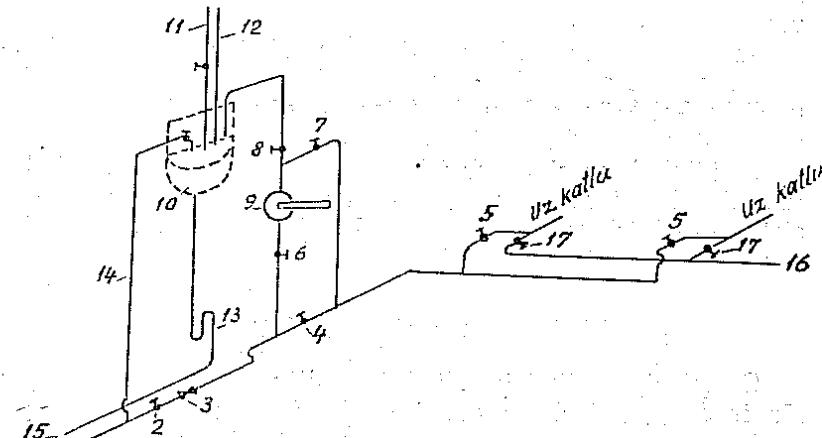
59. zīm. Vantuzis:

1 — tyvertne, 2 — pludiņš, 3 — svira, 4 — sviras ass, 5 — vārstulis, 6 — gumijas ieliktnis, 7 — izplūdes caurums, 8 — pievienojums centralās apkures sistēmai.

Vantuzis strādā automātiski pat pie nelieliem ūdens spiedieniem (virs vantuža pilnīgi pietiekams ir 0,3 m augsts ūdens stabs). Ja vantuzim pa caurumu 8 pieplūst gaiss, tad pludiņš 2 nosveras uz leju un gaiss netraucēti var aiziet pa caurumu 7 atmosferā. Tīklīdz pludiņa telpa pieplūst ar ūdeni, pludiņš paceļas uz augšu un vārstulis 5 noslēdz izplūdes caurumu 7.

#### f) Iekārta centralās apkures sistēmas pildīšanai ar ūdeni un tās iztukšošanai

Parasti centralās apkures sistēmas piepilda ar ūdeni no pilsētas ūdensvada. Pirms piepildīšanas jāatver visi krāni, aizbīdņi un ventili maģistrālēs, stiebros un radiatoru pievados, kā arī gaisa izlaišanai paredzētie krāni. Tukšas sistēmas piepildīšana ar ūdeni jāizdara lēnām, lai būtu pietiekams laiks gaisa izlaišanai. Tīklīdz ūdens sāk tecēt pa atvērto gaisa krātuves (ja tāda ir uzstādīta) krānu, tas jā-



60. zīm. Rokas sūkņa uzstādīšanas schema:

1 — pilsētas ūdensvads, 2 — ventilis, 3 — pretpiediena vārstulis, 4, 5, 6, 7, 8 — krāni, 9 — Alveilera tipa rokas sūknis, 10 — izlietne, 11 — signalizācijas caurule no izplešanās trauka, 12 — pārplūdes caurule no izplešanās trauka, 13 — izlietnes sifons, 14 — augstā ūdensvada atzarojums ar krānu virs izlietnes; 15 — katlu telpu noteckaurute, 16 — centralās apkures sistēmas atpakaļgaitas maģistrale, 17 — noslēgšanas aizbīdņi atpakaļgaitas maģistrales nozarojumos uz katliem.

noslēdz, turpinot pildīšanu tik ilgi, kamēr ūdens sāk tecēt pa izplešanās trauka signalcauruli.

Ir tādas apkures sistēmas, kur gaisa izlaišanu izdara pa specialem krāniem, kas pierikoti sildķermeņiem (radiatoriem). Piepildot sistēmu, nav jāaizmirst izlaist gaiss arī pa šiem krāniem.

Dažreiz pilsētas ūdensvada spiediens var izrādīties par nepietiekamu sistēmas piepildīšanai mājas augšējos stāvos. Tādā gadījumā kā palīglīdzekli lieto rokas darbināmu sūknī (Alveilera tipa vai tml. sūknī), ko parasti uzstāda visu dzīvojamo ēku centralās apkures katlu telpās.

Alveilera tipa sūkņa uzstādīšanas schema parādīta 60. zīmējumā.

Sis sūknis noder ne tikai sistemas pildīšanai, bet arī ūdens izsūknēšanai no apkures katla tajos gadījumos, kad tas ir zemāk par kanalizacijas tīkla līmeni un ar pašteci visu apkures sistemu nevar iztukšot.

Sūkni 9 piestiprina pie sienas un to darbina ar rokturi.

Sistemu piepildot ar pilsētas ūdensvada 1 spiedienu, ventili 2 un krānus 4 un 5 attaisa, bet ventīlus (vai krānus) 6 un 7 aiztaisa. Pēc sistemas piepildīšanas aiztaisa ventili 2 un arī krānus 5.

Ja pilsētas ūdensvada spiediens nav pieliekami liels sistemas piepildīšanai līdz pašai augšai, tad krānus 4 un 8 noslēdz, bet krānus 6 un 7 attaisa un sāk strādāt ar rokas sūkni 9 (ventilis 2 un krāni 5 šajā gadījumā jāattaisa).

Ja jāizlaiž no sistemas ūdens ar pašteci izlietnē 10, tad jāattaisa krāni 5, 7 un 8. Ja visu ūdeni pašteces ceļā no sistemas izlaist nav iespējams, tad to izdara ar rokas sūkni 9, aiztaisot ventīlus 2 un 7.

#### *g) Cirkulacijas sūknis ar elektromotoru*

Cirkulacijas sūkņi ir joti dažādi. Rīgas centralās apkures ir diezgan izplatīti propelerveidīgie cirkulacijas sūkņi, ko iebūvē atpakalgaitas maģistrales likumā. Sie propeleru sūkņi noder kā papildinājums gravitacijas centralās apkures sistēmām cirkulacijas spiediena palielināšanai iekurināšanas laikā, kā arī pavasarī un rudenī, kad katlā ūdens temperatūra samērā zema.

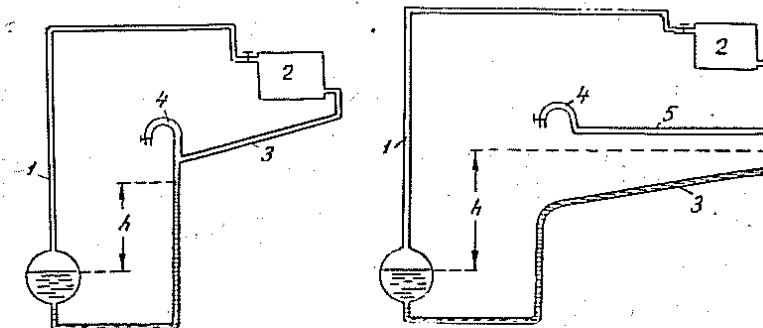
Ļoti bieži centralās apkures apgādā ar centrbēdzes sūkņiem, kas spēj dot lielāku cirkulacijas spiedienu nekā propeleru tipa sūkņi; tādā gadījumā centralās apkures sistēma var strādāt pilnīgi neatkarīgi no gravitacijas spiediena un var lielot daudz tievākus cauruļvadus.

#### **II. ZEMSPIEDIENA TVAIKA CENTRALĀ APKURE**

Dažādu sabiedrisko telpu apsildīšanai, kuras nav paredzētas cilvēku pastāvīgai dzīvošanai, piemēram, tirdzniecības uzņēmumi, kinoteatri, ēdinācas u. c., lieto zemspiediena tvaika apkuri, izmantojot tvaiku, kura spiediens nav augstāks par  $0,7 \text{ at}$ . Tvaika apkuri ar spiedienu, kas augstāks par  $0,7 \text{ at}$ , lieto rūpīcās.

Technikas progress pie mums ir izspiedis tvaika apkuri no dzīvojamio māju apsildīšanas, un tās vietā stājusies ūdens centralā apkure. Tā kā centralās apkures kurinātājiem dažkārt iznāk strādāt ne tikai ar ūdens centralo apkuri, bet arī ar tvaika apkuri, tad īsumā aplūkosim arī zemspiediena tvaika apkures darbības un ekspluatācijas principus.

Centralās apkures tvaika katlu pilnu ar ūdeni nekad nepiepilda, bet tā virsējā daļā (tvaika telpā) ir tvaiks. Tvaika telpas izveidošanai Streļa, Strebeļa, RSM-I, HP(Ч), HP-18, «ВНИИСТО-М(Ч)», «Пламя» un «Универсал» tipa apkures katliem (sk. 9. — 15. zīm.) piemontē speciałas slēgtas cilindriskas tvertnes. RSM-II tipa apkures apakšdedzes katls (sk. 17. zīm.), izlietojot to zemspiediena tvaika apkurei, ar tvaika tvertni nav jāapgādā.



61. zīm. Tvaika apkure ar sauso kondensvadu (darbības princips).  
62. zīm. Tvaika apkure ar slapjo kondensvadu (darbības princips).

Zemspiediena tvaika apkurēm ir 2 pamatsistemas: 1) ar sauso kondensvadu un 2) ar slapjo kondensvadu. Kā pirmā, tā otrā pamatsistema var būt ar augšējo, apakšējo un vidējo sadalīšanu.

61. un 62. zīmējumā parādīts šo abu pamatsistemu darbības princips.

No katla tvaiks pa cauruli 1 (sk. 61. un 62. zīm.) nonāk radiatorā. Tā kā tvaiks ir vieglaks par gaisu, viņš to spiež uz leju kondensvadā 3 (saka, ka «tvaiks peld virs gaisa»).

Katla tvaika spiediens uzspiež ūdens līmeni atpakaļgaitas cauruļvadā augstumā  $h$ . Ja spiediens katlā ir  $0,3 \text{ at}$ , tad  $h=3 \text{ m}$ .

Ja kondensata novadišanas vads 3 ir virs kondensata līmeņa h, tad būs «schema ar sauso kondensvadu».

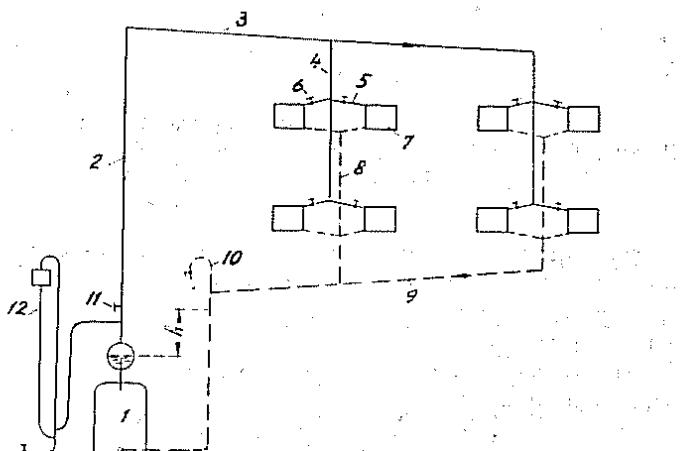
Ja vads 3 ir zemāk par kondensata līmeni h, tad būs «schema ar slapjo kondensvadu». Sausā kondensvada gadījumā gaiss, kas izspiests no cauruļvada 1 un radiatora 2, plūst cauruļvadā 3, no kurienes to pa cauruli 4 un ventili izlaiž no sistemas.

Slapjā kondensvada gadījumā gaisa novadišanai jālebūvē specialā caurule 5, kas atrodas augstāk par kondensata līmeni, tāpēc ka kondensvads ir pilns ar ūdeni un gaisa novadišanai izlietot to nevar. Lietojot slapjo kondensvadu, var iztikt ar zemākām katlu telpām.

### 1. Zemspiediena tvaika centralā apkure ar sauso kondensvadu

63. zīmējumā parādīta tvaika apkures schema ar sauso kondensvadu un augšējo sadalīšanu.

Tvaiks no katla 1 pa stāvvadu 2 nonāk tvaika sadalīmā maģistrālē 3 un stiebros 4, no kurienes pa pievadiem

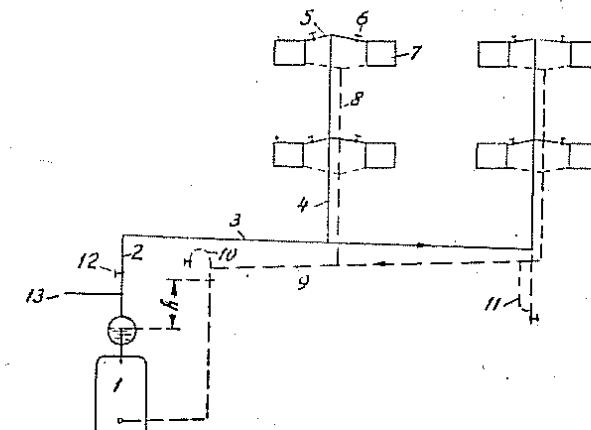


63. zīm. Tvaika apkure ar sauso kondensvadu un augšējo sadalīšanu:

1 — katls, 2 — tvaika stāvvads, 3 — tvaika sadalīmā maģistrāle, 4 — tvaika stiebtrs, 5 — tvaika pievads, 6 — noslēdzamais ventilis pie radiatora, 7 — radiatori, 8 — stiebtrs kondensata novadišanai (atpakaļgaitas stiebtrs), 9 — kondensata sa- vākšanas maģistrāle (sausošs kondensvads), 10 — cauruļvada gaisa novadišanai, 11 — ventilis tvaika ieplūdes noslēgšanai stāvvadā, 12 — hidrauliskais noslēgs (katla drošības ierīce).

5 nokļūst radiatorā 7. Pēc siltuma atdošanas radiatoros tvaiks kondensējas un pa stiebriem 8 un sauso kondensvadu 9 nonāk atpakaļ katlā. Pirms ventila 11 pie stāvvada 2 pievienota zemspiedienā katlu drošības ierīce — tā sau- camais hidrauliskais noslēgs (par to sīkāk sk. paskaidro- jumus pie 72. zīm.).

Drošības ierīce 12 jāpievieno tādā veidā, lai tā būtu katrā ziņā savienota ar tvaika katlu pie noslēgta ventila 11 (tātad jāpievieno nevis pēc, bet gan pirms ventila 11).



64. zīm. Tvaika apkure ar sauso kondensvadu un apakšējo sadalīšanu:  
1 — katls, 2 — tvaika stāvvads, 3 — tvaika sadalīmā maģistrāle, 4 — tvaika stiebtrs, 5 — tvaika pievads, 6 — noslēdzamais ventilis pie radiatora, 7 — radiatori, 8 — stiebtrs kondensata novadišanai (atpakaļgaitas stiebtrs), 9 — kondensata sa- vākšanas maģistrāle (sausošs kondensvads), 10 — cauruļvada gaisa novadišanai, 11 — cilpa, 12 — ventilis, 13 — pievienojums hidrauliskam noslēgam.

### 64. zīmējumā parādīta tvaika apkures schema ar sauso kondensvadu un apakšējo sadalīšanu.

Tvaika cauruļvadus liek ar kritumu 0,005 (t. i., 5 mm uz katru tekošo metru) tvaika plūšanas virzienā, lai no- vērstu «ūdens korku» rašanos un ar to saistītos hidrau- liskos triecienus. Kondensata vadus liek ar kritumu 0,005 ūdens tecēšanas virzienā uz katlu.

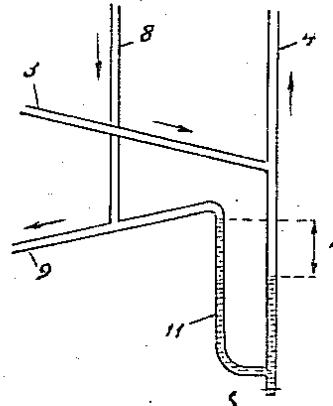
Schemai ar apakšējo sadalīšanu (64. zīm.), salīdzinot ar augšējo sadalīšanu (63. zīm.), ir tā priekšrocība, ka saīsinās tvaika vadu garums. Apakšējai sadalīšanai ir tas trūkums, ka apgrūtināta kondensata novadišana no

vertikaliem tvaika stiebriem, kuros kondensats tek pretēji tvaika plūsmai.

Cilpa 11 (sk. 64. zīm.) pie apakšējās sadališanas dod iespēju kondensatam no tvaika maģistrales ieteicēt kondensvadā 9 bez tvaika ieplūšanas kondensvadā. Tvaika ieplūšana kondensvadā rada stiprus sitienus, kas nav pieļaujami.

Sīs cilpas darbības princips parādīts 65. zīmējumā.

Cilpas vienu zaru savieno ar tvaika maģistrāli 3, bet otru zaru — ar kondensata maģistrāli 9.

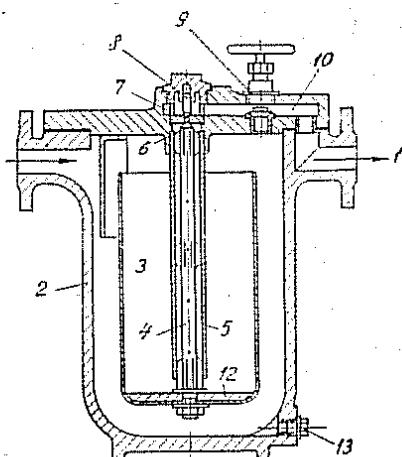


65. zīm. Kondensata novadišanas cilpa (detalu nosaukums ir tāds pats kā 64. zīmējumā).

Cilpā sakrājas kondensētais ūdens. Ūdens līmeņa starpība  $h$  līdzsvaro tvaika spiedieni cilpas pievienošanas punktā. Cilpas apakšējā daļā novieto iegriezni, kuru izskrūvē pie tirīšanas. Cilpas lieto sistēmās ar sauso kondensvadu tvaika spiedienam, kas nav lielāki par 0,5 at, jo augstiem spiedieniem cilpas būtu jālieto pārāk garas.

Tvaika spiedieniem, kas augstāki par 0,5 at, apkurēs ar sauso kondensvadu cilpu vietā lieto kondenspodus. Ir dažādas kondenspodi konstrukcijas. 66. zīmējumā parādīts pludiņu tipa kondenspods.

Pa pievienojumu 1 kondensats nonāk poda ķermenī 2,



66. zīm. Pludiņu tipa kondenspods:  
1 — pievienojums tvaika cauruļvadam, 2 — poda ķermenī, 3 — pludiņš, 4 — pludiņa stiepins, 5 — cauruļs, 6 — noslēgs, 7 — kondensata izplūšanas cauruļs, 8 — preispiediena vārstulis, 9 — gats izlaižamais ventilijs, 10 — kanāls kondensatam, 11 — pievienojums kondensata cauruļvadam, 12 — maiņamais atvars, 13 — iegrieznis (dišķu izlaišanai).

kur novietots pludiņš 3. Kad poda ķermenī kondensata līmenis ceļas, tad pludiņš uzpeld augstāk. Pludiņa dibenam ir piestiprināts stienis 4, kuram augšpusē pierikots noslēgs 6. Kad pludiņš uzpeld, tad noslēgs 6 aiztaisa caurumu 7.

Ja poda ķermenī turpina pildīties ar kondensatu, tad tas sāk ieplūst pludiņā, kas paliek smagāks un nosēžas ķermenā dibenā, pie tam ķermenēa caurums 7 tiek attaisīts. Tvaiks izspiež kondensatu pa cauruļi 5 kanalā 10 un tālāk uz kondensata cauruļvadu 11. Kad tvaiks zināmu daudzumu kondensata izspiedis, pludiņš kļūst vieglāks un atkal ceļas uz augšu, noslēdzot caurumu 7.

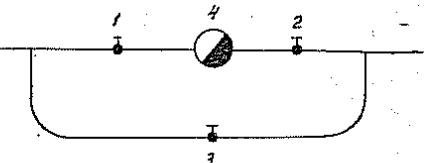
Poda vākā ir ierīkots preispiediena vārstulis 8, kas neļauj kondensatam no cauruļvada 11 tecēt atpakaļ pludiņa telpā.

Ventilis 9 kalpo gaisa izlaišanai no kondenspoda. Bez tam ventili 9 lieto kondensata tiešai ielaišanai cauruļvadā 11 centralās apkures sistēmas iekurināšanas laikā, kad rodas liels kondensata daudzums. Kad sistēma iesilusi, ventilis 9 jānoslēdz, lai novērstu tvaika ieplūšanu kondensvadā apkures normalās darbības laikā.

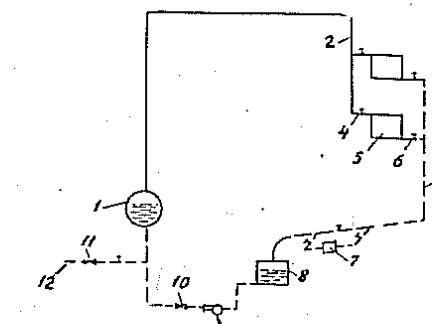
Kondenspodi vienmēr jāmontē tā, lai būtu iespējams tos iztīrt. Šim nolūkam, kā tas parādīts 67. zīmējumā, izveido apejas vadu.

Kondenspoda normalās darbības laikā ventili 1 un 2 atver, bet ventili 3 noslēdz.

Kondenspods jānovieto horizontalā stāvoklī. Netīrumu



67. zīm. Kondenspoda montažas schema:  
1, 2 un 3 — ventili, 4 — kondenspods.



68. zīm. Tvaika apkure ar valējo kondensvadu:  
1 — katlis, 2 — tvaika stiebrs, 3 — atpakaļgaitas stiebrs, 4 — tvaika pievads, 5 — radiators, 6 — atpakaļgaitas novads, 7 — kondenspods, 8 — kondensata tvertnie, 9 — centrbēzes sūknis, 10 un 11 — preispiediena vārstuli, 12 — pilsētas ūdensvads.

nolūkam, kā tas parādīts 67. zīmējumā, izveido apejas vadu.

Kondenspoda normalās darbības laikā ventili 1 un 2 atver, bet ventili 3 noslēdz.

Kondenspods jānovieto horizontalā stāvoklī. Netīrumu

periodiskai nolaišanai kondenspoda ķermēja apakšējā daļā ir speciāls iegrieznis.

68. zīmējumā parādīta schema ar valējo kondensvadu (ar kondensata tvertnes pielietošanu). Šādu tvaika apkures schemu lieto,

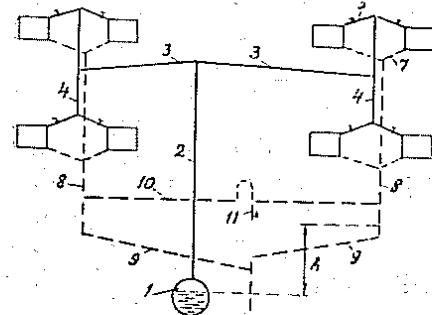
- kad sakārā ar katla augsto novietojumu nav iespējams kondensatu pašteces ceļā novadīt atpakaļ katlā,
- kad tvaika spiediens lielāks par  $0,5 \text{ at}$ .

Kondensats no radiatoriem vispirms pašteces ceļā nonāk kondensata tvertnē 8 (sk. 68. zīm.), no kurienes to ar sūknī 9 pārsūknē katlā 1. Pretspiediena vārstulis 10 ir vajadzīgs, lai katla ūdens neieplūstu kondensata tvertnē. Kondenspods 7 novērš tvaika izplūšanu no kondensata vada. Radiatoru regulējamie ventili šajā gadījumā jāliek ne tikai tvaika pievadiem 4, bet arī atpakaļgaitas novadiem 6. Tas nepieciešams tāpēc, ka atpakaļgaitas stiebru var piepildīt ar tvaiku un tas pa atpakaļgaitas novadu 6 var nokļūt radiatorā.

Lai tvaika katla ūdens nenokļūtu pilsētas ūdensvadā, tiek pretspiediena vārstuli 11.

## 2. Zemspiediena tvaika centralā apkure ar slapjo kondensvadu

Tvaika centralās apkures schema ar vidējo sadalīšanu un slapjo kondensvadu parādīta 69. zīmējumā. Šajā sistēmā viss kondensata savākšanas maģistralē 9 šķērsgriezums ir piepildīts ar ūdeni. Gaisa novādišanai paredzēta speciāla gaisa maģistrale 10, no kurās gaisu izlaiž atmosferā pa cauruli 11.



69. zīm. Tvaika apkure ar slapjo kondensvadu:

1 — tvaika katlis, 2 — tvaika stāvvads, 3 — tvaika sadalīmā maģistrale, 4 — tvaika stiebs, 5 — tvaika pievads, 6 — radiators, 7 — atpakaļgaitas novads, 8 — atpakaļgaitas stiebs, 9 — kondensata savākšanas maģistrale (slapjais kondensvads), 10 — gaisa maģistrale, 11 — atgausošanas caurule.

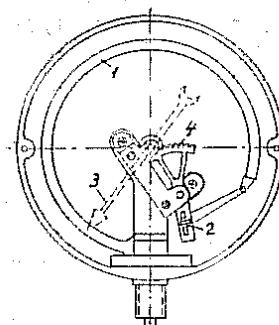
Kondensvadi piederi pie tiem tvaika apkures elementiem, kas visātrāk izrūsē. Tā kā slapjie kondensvadi piepildīti ar ūdeni, tad tie ir mazāk pakļauti korozijas ietekmei nekā sausie kondensvadi, kuros cirkulē kā gaiss, tā arī ūdens.

Sistemām ar sauso kondensvadu savukārt ir tā priekšrocība, ka nav jābūvē speciāla gaisa maģistrale.

## 3. Zemspiediena tvaika centralās apkures galvenās sastāvdaļas

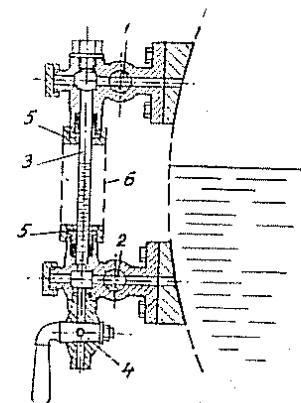
Šīs nodalījumā aplūkosim konstruktivās sastāvdaļas, kas raksturīgas zemspiediena tvaika centralai apkurei.

Katram centralās apkures zemspiediena tvaika katlam ir manometrs (70. zīm.), ūdens līmeņa stikls (71. zīm.), kā arī drošības iekārta, lai spiediens katlā nepieaugtu virs normali pieļautā.



70. zīm. Tvaika katla manometrs:

1 — cauruļveida atspere, 2 — manometra rādītāja gājiņa savienošanai ar katla ūdens telpu, 3 — stikls, 4 — pagriezinis stikla izpūšanai, 5 — blīvslēgs, 6 — drošības apvalks.



71. zīm. Ūdens līmeņa stikls:

1 — pagriezinis savienošanai ar katla tvaika telpu, 2 — pagriezinis savienošanai ar katla ūdens telpu, 3 — stikls, 4 — pagriezinis stikla izpūšanai, 5 — blīvslēgs, 6 — drošības apvalks.

Ierīces, kas tvaika apkures katlu pasargā no neatļauta spiediena, ir

- hidrauliskais noslēgs un
- drošības vārstulis.

Drošības vārstūlus parasti lieto katliem ar tvaika spiedieni virs  $0,7 \text{ at}$ , bet hidraulisko noslēgu — zemspiediena tvaika apkures katliem, kur tvaika spiediens nepārsniedz  $0,7 \text{ at}$ .

Par staru apkures izgudrotāju jāuzskata krievu inženieris V. Jachimovičs, kas 1907. gadā pirmais sāka to lietot.

Daudzi specialisti atzīst, ka griesu staru apkure ir labāka par sienu vai grīdas staru apkuri. Caurules iebūvē griesos zem apmetuma «čūskveidīgās» grupās. Šeit parasti lievo mākslīgo ūdenscirkulaciju (ar sūkņa palīdzību). Siltums no griesiem izstaro, sasildot dzīvojamas telpas grīdu, sienas, mēbeles utt.

Staru apkures priekšrocība ir tā, ka cilvēka organismam apkārt ir silti priekšmeti, tāpēc gaisa temperatūra telpās nemaz nav jāuztur  $+18^{\circ}\text{C}$ , kā tas ir, liejojot parasto centralo vai krāsns apkuri, bet gan par  $2-3^{\circ}\text{C}$  zemāk. Patēcieties apstarošanas iespaidam, grīda griesu apkures gadījumā ir apm. par  $1-2^{\circ}\text{C}$  siltāka nekā telpu gaiss; telpu gaisa temperatūrai ir ļoti vienmērīgs sadalījums: temperatūras starpība pie griesiem un grīdas ir tikai apm.  $1^{\circ}\text{C}$ .

Siltā ūdens vidējo temperatūru griesu staru apkurēs parasti ietur ne augstāku par  $50^{\circ}\text{C}$ , tāpēc ka griesu virsmas temperatūra nedrīkst pārsniegt  $+35^{\circ}\text{C}$ .

Tā kā ūdens temperatūra ir samērā zema un bez tam telpu gaisa temperatūra nav jāuztur  $+18^{\circ}\text{C}$ , kā tas ir parasts, bet gan tikai  $+15^{\circ}\text{C}$ , kurināmā patēriņš samazinās, salīdzinot ar parastajām ūdens centralām apkurēm.

Staru apkures trūkumi ir šādi:

- apgrūlināts remonts griesos iebūvēto apsildāmo cauruļvadu saplīšanas vai izrūsēšanas gadījumos;
- grūtāk regulēt telpu temperatūru atkarībā no katrreizējās ārējās gaisa temperatūras. Piemēram, ja telpas ir pārkurinātas, tad sasiļušo sienu masīvu nav iespējams ātri atdzesēt, pat atverot logus;
- griesu staru apkures izbūve iznāk dārgāk par pārējām centralās apkures sistemām.

Tomēr staru apkure ar savām labajām īpašībām gūst aizvien lielāku piekrišanu il īpaši slimnīcās, bērnudārzos u.c., kur uzstāda augstas higieniskas prasības.

Staru apkuri karstā vasaras laikā var ar labiem panākumiem izlietot arī telpu atvēsināšanai. Šajā nolūkā pa sistemas cauruļiem jālauj cirkulēt (ar sūkņa palīdzību)

aukstam ūdenim. Parastās centralās apkures sistēmas (ar čuguna vai tērauda radiatoriem) telpu atvēsināšanai nav piemērotas, tāpēc ka metala radiatoru ārējā virsma, kondensējoties siltā gaisā esošiem ūdens tvaikiem, aprasos.

#### IV. SILTĀ ŪDENS APGĀDE

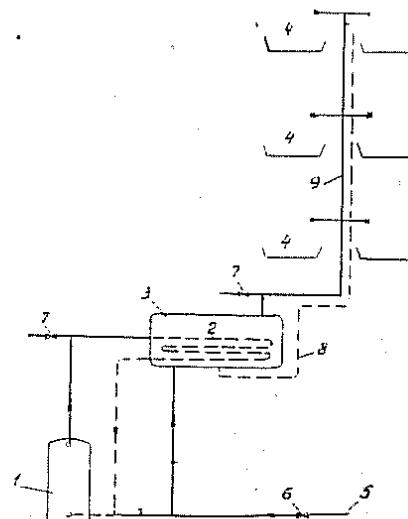
Dzīvojamo ēku centralās apkures kurinātājam ļoti bieži jāapkalpo ne tikai centralā apkure, bet arī siltā ūdens apgādes sistēmas.

Iz dažādās siltā ūdens apgādes sistēmas. Vienu no visizplatītākajām attēloja 74. zīmējumā.

Mājas pagraba telpās blakus citiem centralās apkures katliem novieto atsevišķu katlu 1, kas paredzēts tikai siltā ūdens apgādei. Karsto ūdeni vai tvaiku no šā katla laiž čūskā 2, kas iemontēta turpat katlu telpās novietotā diezgan liela tilpuma horizontalā boilerā 3. Šajā boilerā no apakšas pievada pilsētas ūdensvada 5 auksto ūdeni.

Boilerā augšādai pievieno cauruļvadu, par kuru silto ūdeni novada vannām un dušām 4. Siltais ūdens ir vieglāks par auksto, tāpēc tas vienmēr sakrājas boilerā augšējā daļā. Pilsētas ūdensvada spiediens pastāvīgi spiež karsto ūdeni pa cauruļvadu 9 uz augšu.

Lai karsto ūdeni neiespiestu pilsētas ūdensvadā, kad tajā samazinās spiediens, obligati jāierīko preispiediena vārstulis 6.



74. zīm. Siltā ūdens apgādes schema (ar boileru un atsevišķu katlu):

1 — čuguna sekiļu katls (tvaiku apkurei vai arī ūdens centralā apkurei), 2 — ūdens sildāmā čūska, 3 — boiler, 4 — dušas un vannas, 5 — pilsētas ūdensvads, 6 — preispiediena vārstulis, 7 — drošības vārstulis, 8 — cirkulācijas vads, 9 — karstā ūdens vads.

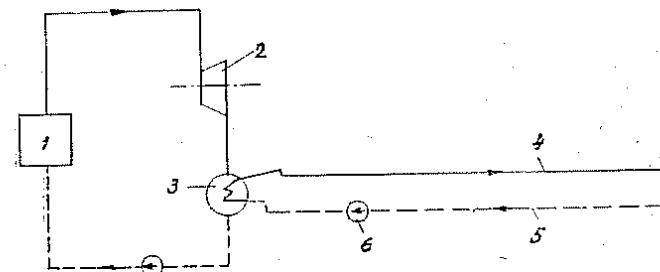
Siltā ūdens temperatūru boilerā 3 nav ieteicams celt augstāk par  $60^{\circ}\text{C}$ , jo pie augstākas ūdens temperatūras sāk paslipināti no ūdens izdalīties katlakmens, kas piesērina boileru; bez tam ar ļoti augstas temperatūras ūdeni var applaucēties, neuzmanīgi lietojot dušu.

Dažās siltā ūdens ietaisēs, lai novērstu karstā ūdens atdzišanu garajos cauruļvados, ieriko vēl specialus cirkulacijas vadus 8.

#### Ceturta nodaļa

### DZĪVOJAMO ĒKU ŪDENS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS PIESLĒGŠANA TERMOFIKACIJAS TĪKLAM

Pēdējā laikā lielo pilsētu sabiedrisko un dzīvojamu māju apsildīšanai arvien redzamāku lomu iegūst termoelektriskās centrales (TEC), jo tās ražo ne tikai elektrisko, bet arī siltuma energiju (sk. 75. zīm.). Izmantojot tvaika turbinu atstrādāto tvaiku un nozarojuma tvaiku, tās siltuma apmaiņas aparātā 3 sakarsē ūdeni līdz  $130^{\circ}\text{C}$  (ir tendence šo



75. zīm. Termofifikacijas principa schema:

1 — termoelektriskās spēkstacijas augstspiediena tvaika katls, 2 — tvaika turbo-generatora, kas ražo elektrisko energiju. 3 — siltuma apmaiņas aparāts, 4 — termofifikacijas maģistrales turpgaitas cauruļvads, 5 — termofifikacijas maģistrales atpakaļgaitas cauruļvads, 6 — maģistrales ūdenscirkulacijas sūknis, 7 — termoelektriskās spēkstacijas tvaika katla barojosais sūknis.

temperatūru paaugstināt līdz  $150$  un pat  $180^{\circ}\text{C}$ ) un pa cauruļvadu 4, kam ir laba siltuma izolācija, novada līdz liejākā attālumā novietotiem siltuma energijas patēriņtājiem.

Lai novērstu ūdens iztvaikošanu, maģistrales turpgaitas cauruļvadā jāuztur spiediens, kas lielāks par dotajai temperatūrai atbilstošo piesātinātā tvaika spiedienu.

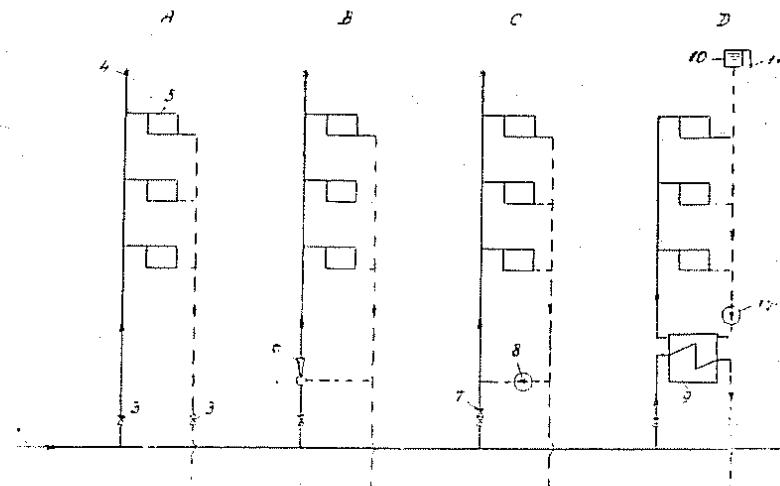
Pa cauruļvadu 5 līdz  $70^{\circ}\text{C}$  atdzisūšais ūdens atgriežas atpakaļ uz termoelektriskās spēkstacijas siltuma apmaiņas aparātu 3.

Termofifikacijas tīklu izbūvē PSRS aizsteigusies priekšā kapitalistiskām valstīm. Arī Rīgā Ķīsezers malā ir uzbūvēta termoelektriskā spēkstacija. Visā drīzumā tiks nobeigta

siltuma apgādes maģistrale (cauruļvadu diametrs 600 mm) ar nozarojumiem uz atsevišķām ēkām.

Padomju Savienības pilsētu termofikacijas tīkli pa lie-lakai daļai ir izveidoti pēc tā saucamās divcauruļu slēgtās sistemas, kur pa maģistrales cauruļvadiem cirkulē viens un tas pats siltumnesējs.

Vietas, kur termofikacijas maģistrales nozarojumi pie-vienoti apsildāmai ēkai vai ēku grupai, sauc par *abonentu centriem* (abonentu ievadiem). Abonentu pievienošanai ter-mofikacijas maģistralei ir dažādi konstruktivi izveidojumi.



76. zīm. Principialās schemas ūdens centralās apkures sistemu pie-vienošanai termofikacijas tīklam:

1 — termofikacijas maģistrales turpgaitas (karstais) cauruļvads, 2 — termofika-cijas maģistrales atpakaļgaitas cauruļvads, 3 — aizbīdnis, 4 — vantuzis vai at-gaisošanas krāns, 5 — centralās apkures radiators, 6 — elevators, 7 — pretspie-diena vārstulis, 8 — sajaukšanas sūknis, 9 — siltuma apmaiņas aparāts, 10 — izplešanās trauks, 11 — pārplūdes cauruļs, 12 — centralās apkures sistemas cīr-kulatījas sūknis.

76. zīmējumā dotas sekojošas principialās schemas ēku ūdens centralās apkures sistemu pievienošanai ūdens ter-mofikacijas tīklam:

- A — tiešais centralās apkures pievienojums,
- B — centralās apkures pievienojums ar elevatoru,
- C — centralās apkures pievienojums ar sajaukšanas sūknji,
- D — centralās apkures pievienojums ar siltuma apmai-ņas aparatu.

76. zīmējumā parādītās schemas A, B un C ir tā saucamās atkarīgās, jo tajās ūdens spiediens ēkas centralā apkures sistēmā ir atkarīgs no spiediena termofikacijas tīklā. Pievienojot pēc šīm schemām ēku ūdens centralās apkures sistēmai, izplešanās trauks bēniņos jāatvieno un jāaizvieto ar atgaisošanas vantuzi.

76. zīmējumā D schemā ēkas centralā apkures sistema no ūdens spiediena termofikacijas tīklā nav atkarīga, tāpēc bēniņu telpās novietoto izplešanās trauku var atstāt pie-vienotu sistēmai.

## I. TIEŠAIS ŪDENS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS PIEVIEONOJUMS TERMOFIKACIJAS TĪKLAM

Tiešo pievienojumu termofikacijas tīklam var lietot, a) kad termofikacijas tīkla turpgaitas cauruļvadā maksimalā ūdens temperatūra ir piemērota lietošanai abonenta centralās apkures sistēmā un b) kad spiediens no termofi-kacijas tīkla atpakaļgaitas cauruļvada abonenta pieslēgša-nas punktā nepārsniedz attiecīgās apkures sistēmas radiato-riem pieļaujamo spiedienu.

Vecāko tipu čuguna radiatoriem («Польза» u. tml.) pieļauj maksimālo darba spiedienu 50 m ūd. st., bet jaunāko tipu («Москва» u. c.) — 60 m ūd. st.

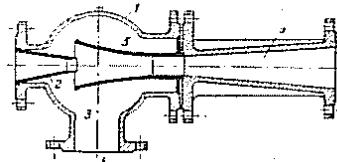
Tiešo pieslēgumu termofikacijas tīkla turpgaitas cau-ruļvadam, kurā siltuma nesējs ir ar temperatūru 130 un pat 150° C, izdara karstā ūdens apgādes vajadzībām un vēdināšanas koloriferu sildīšanai.

## II. ŪDENS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS PIEVIEONOJUMS TERMOFIKACIJAS TĪKLAM AR ELEVATORU

Termofikacijā ūdens strūklas elevators schema pirmais pielietoja krievu prof. V. Caplins. Elevatorā (sk. 77. zīm.) termofikacijas maģistrales karstais ūdens (temperatura līdz 130° C) ieplūst sprauslā 2. Izplūdot no sprauslas 2 ar lielu ātrumu, karstā ūdens strūklā piesūc elevators kamierā 3 pa nozarojumu 4 centralās apkures sistēmā jau atdzisušo ūdeni (temperatūra, ne augstāka par 70° C). Karstā un atdzisušā ūdens sajaukšanās noliek konusā 5. Sajauktais ūdens nonāk elevators difuzorā 6 ar temperatu-ru, kas nepārsniedz 95° C. Difuzorā ūdens strūklas šķērs-griezums palielinās, sakarā ar to ātrums krītas, bet spie-diens pieauga.

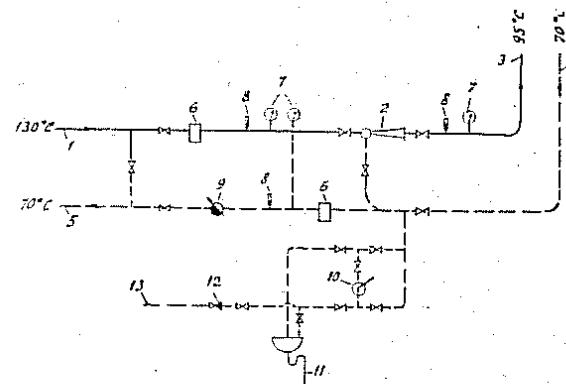
Difuzora 6 un piesūkšanas kameras 3 spiedienu starpība nodrošina ūdenscirkulāciju dotajam abonentu centram pievienotā ēkas ūdens centralās apkures sistēmā.

Elevators darbojas uz termofikacijas tīkla ūdens potenciālās enerģijas pamata, izmantojot spiedienu starpību šā tīkla turpgaitas un atpakaļgaitas cauruļvados.



77. zīm. Elevators:

1 — kerments (čuguna lējuma vai metināts no tērauda), 2 — sprausla, 3 — piesūkšanas kamera, 4 — pievienojums centralās apkures atpakaļgaitas pievadcaurulei, 5 — sajaukšanas konuss, 6 — difuzors, 7 — pievienojums centralās apkures sistēmas turpgaitas vadam.



78. zīm. Elevatora tipa neautomatizētā abonenta centra iekārtojums:

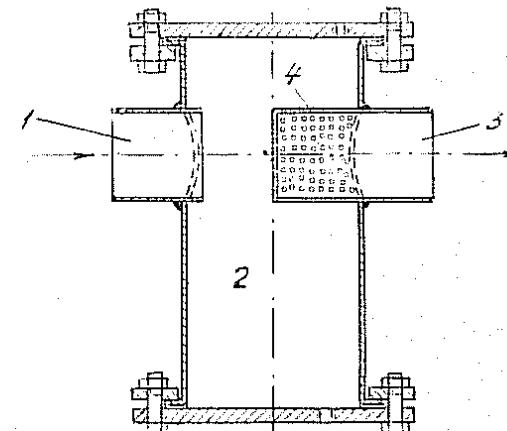
1 — termofikacijas magistrales turpgaitas vads, 2 — elevators, 3 — ēkas centralās apkures sistēmas turpgaitas magistrale, 4 — ēkas centralās apkures sistēmas atpakaļgaitas magistrale, 5 — termofikacijas magistrales atpakaļgaitas vads, 6 — duļķu krātuve, 7 — manometrs, 8 — termometrs, 9 — ūdens mēriņš, 10 — rokas sūknis, 11 — izlietne ar piestēgu kanalizācijai, 12 — pretspiediena vārstulis, 13 — pilsētas ūdensvads.

Pievienojumam ar elevatoru ir tā priekšrocība, ka nav vajadzīgs nedz cirkulācijas sūknis, nedz dārgais, ar mīnīša caurulēm apgādātais siltuma apmaiņas aparāts. Pievienojums ar elevatora palīdzību Padomju Savienībā ir visvairāk izplatīts.

78. zīmējumā parādīts elevatora tipa neautomatizētā

abonenta centra iekārtojums. Abonenta centra iekārtas nōvietojums prasa samērā maz vietas. To novieto pagrabatelpās pie vienas sienas. Griestu augstums nedrīkst būt mazāks par 2 m; nepieciešamais grīdas laukums 5—7 m<sup>2</sup>. Telpām jābūt labi apgaismotām; durvīm jābūt veramām uz āru.

Vadā 1 iebūvētā duļķu krātuve 6 pasargā ēkas apkures sistēmu, lai tajā no termofikacijas tīkla neiekļūtu duļķi. Vadā 5 iebūvētā duļķu krātuve novērš dažādu piesērē-



79. zīm. Duļķu krātuve:

1 — ūdens ieplūdes caurule, 2 — lvertne, 3 — ūdens izplūdes caurule, 4 — metala siejs.

jumu iekļūšanu no vietējās centralās apkures sistēmas ūdens mērītājā 9 un pēdējā bojājumus.

Ūdens mērītājs 9 ir vajadzīgs, lai reģistrētu karstā ūdens daudzumu, kas no termofikacijas tīkla iziet caur vietējo apkures sistēmu.

Vietējās apkures sistēmu var uzpildīt kā tieši no pilsetas ūdensvada 13, tā arī ar rokas sūkņa 10 palīdzību.

Ūdeni no vietējās sistēmas, kā arī no termofikacijas magistralēm, var izlaist kanalizācijas tīklā. Ja no vietējās sistēmas apakšējās daļas ūdens pašteces ceļā netek, tad var lietot rokas sūknī 10.

79. zīmējumā parādīta viena no duļķu krātuju konstrukcijām. Ūdens, ieplūstot pa cauruli 1 duļķu krātuvē,

zaudē savu tecēšanas ātrumu. Lielākie piemaisījumu gabali uzreiz nogulsnējas tvertnes 2 dibenā, bet sīkākos aiztur novadcaurules 3 galam uzliktāis siets 4.

Duļķu krātuves apakšējā daļā ir ieskrūvēts krāns, kam pievienota caurule duļķu nolaišanai, bet augšā — gaisa ielaišanas krāns.

### III. ŪDENS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS PIEVENOJUMS TERMOFIKACIJAS TĪKLAM AR SAJAUKNĀS SŪKNI

Tajos gadījumos, kad attiecīgā abonentu centrā termofifikacijas tīkla turpgaitas un atpakaļgaitas cauruļvados ūdens spiedieni starpība ir pārāk maza, lai būtu iespējams pielietot elevatoru (elevators savai darbībai patēriņi 5–15 m ūd. st. no termofifikacijas maģistrales turpgaitas cauruļvada spiediena rezerves), lieto sajauknās sūknī (sk. 76. zīm., C).

Sajauknās sūknis 8 piesūc centralās apkures sistēmas atdzisušo atpakaļgaitas ūdeni un padod to sajauknāi ar karsto ūdeni, kas plūst no termofifikacijas tīkla turpgaitas vada. Sajauknās pakāpes lielumu regulē ar aizbīdni, kas novietots sūknā spiedvadā.

Lai novērstu atpakaļgaitas ūdens iespiešanos termofifikacijas tīkla turpgaitas maģistrālē (tas var notikt pie sūknā paaugstinātā spiediena), turpgaitas cauruļvadā iebūvēts prets piediena vārstulis 7.

Centrbēdzēs sūknā lietošana abonentu centrā saistīta ar elektroenerģijas patēriņu un pastāvīgu uzraudzību, kas no ekspluatācijas viedokļa, salidzinot ar elevatoru, ir liels trūkums.

### IV. ŪDENS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS PIEVENOJUMS TERMOFIKACIJAS TĪKLAM AR SILTUMA APMAIŅAS APARĀTU

Pievienošanas schemu ar siltuma apmaiņas aparatu (sk. 76. zīm., D) lieto

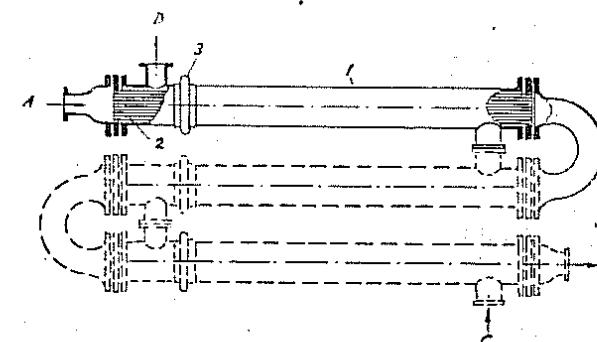
- kad ēkas ūdens centralās apkures sistēma nav piemērota augstajam spiedienam termofifikacijas tīklā,
- kad ēkas augstums ir ļoti liels un ar tās tiešo pie-

vienojumu nav vēlams pacelt kopējo spiedienu termofifikacijas tīkla cauruļvados.

Pēc šās schemas termofifikacijas tīkla turpgaitas cauruļvada 1 karstais ūdens ( $130^{\circ}$ ) ieplūst siltuma apmaiņas aparātā 9, kur sasilda ēkas sistēmā cirkulējošo ūdeni un pēc tam jau atdzisušā stāvoklī ( $70^{\circ} \text{C}$ ) atgriežas termofifikacijas tīkla atpakaļgaitas cauruļvadā 2.

Termofifikacijas tīkla ūdens spiedienu uzņem siltuma apmaiņas aparāta caurules, un tas uz vietējo apkures sistēmu neiedarbojas. Vietēji ūdens apkures sistēmai atstāj pārasto izplešanās trauku 10, kas vajadzīgs kā atgaisošanai, tā arī ūdens līmeņa ieturēšanai noteiktā augstumā.

Lietojot siltuma apmaiņas aparātu, ūdens cirkulācijas nodrošināšanai vietējā sistēmā jāuzstāda cirkulācijas sūknis 12.



80. zīm. Mosenergo konstrukcijas siltuma apmaiņas aparāts:  
1 — ķermenīs (tērauda caurule), 2 — misiņa caurules, 3 — kompensatori.

80. zīmējumā parādīta abonentu centros lietojamā siltuma apmaiņas aparāta konstrukcija (Mosenergo). Šis siltuma apmaiņas aparāts sastāv no sekcijām, kuru skaitu var izvēlēties pēc vēlāmā sildvirsmas lieluma.

Šiem siltuma apmaiņas aparātiem pielaujaimais darba spiediens: misiņa cauruļu iekšpusē — līdz 10 at, bet tērauda apvalka iekšpusē starp misiņa caurulēm — līdz 6 at.

Termofifikacijas tīkla ūdens (sildošo) laiž pa misiņa caurulēm (t. i., no pievienojuma vietas A uz B), bet ēkas apkures sistēmas ūdens (sasildāmo) laiž starp misiņa caurulēm un tērauda apvalku (t. i., no pievienojuma vietas C uz D).

Iepriekš minētās konstrukcijas siltuma apmaiņas aparatu lieto arī dzīvojamo ēku siltā ūdens apgādei; tikai šādā gadījumā katla akmens ārlākai notīrišanai sildāmais ūdens jālaiž pāmisiņa caurūju iekšpusi, t. i., no A uz B, bet sildšais termofikacijas tīkla ūdens — no D uz C.

Siltuma apmaiņas aparats katrā ziņā jānosedz ar termoizolacijas kārtu, lai novērstu nevajadzīgos siltuma zudumus apkārtējā gaisā.

#### V. TERMOFIKACIJAS ABONENTU CENTRU AUTOMATIZEŠANA

Lai samazinātu abonentu centrus apkalpojošā personāla skaitu, termofikacijas abonentu centrus apgādā ar ierīcēm, kas automātiski darbojas un veic šādus uzdevumus:

1) neļauj nokrist ūdens spiedienam vietējās sistēmas atpakaļgaitas vadā zem noteiktā minimuma, jo citādi ēkas apkures sistēmas caurulvadi var palikt (it sevišķi augšējos stāvos) pilnīgi bez ūdens. Šo uzdevumu pilda *aizsprostošanas regulators*;

2) uztur nemainīgu termofikacijas tīkla ūdens patēriņa daudzumu vietējā apkures sistēmā. Šo uzdevumu pilda tā saucamais *patēriņa regulators* (sauc arī par spiediena regulatoru). Jāatzīmē, ka patēriņa regulators nav jāiebūvē abonentu centrā tādos gadījumos, kad termofikacijas tīkla siltuma atdošanu abonentiem regulē, mainot caurplūstošā ūdens daudzumu;

3) nodrošina normalās gaisa temperatūras uzturēšanu apkurināmās telpās. Šim nolūkam kalpo *telpu iekšējās temperatūras regulators*;

4) ietur noteiktās robežās ūdens temperatūru ēkas siltā ūdens apgādes sistēmā. Šim nolūkam lieto dažādas konstrukcijas *ūdens termoregulatorus*.

#### 1. Aizsprostošanas regulators

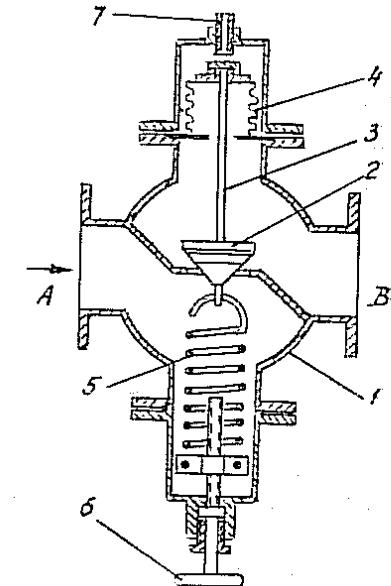
81. zīmējumā parādīts Maskavas elektrostaciju racionālizacijas un organizacijas tresta konstrukcijas PP tipa aizsprostošanas regulators. Tas nodrošina vietējās

sistēmas neiztukšošanos pie jebkura samazinātā spiediena termofikacijas tīkla atpakaļgaitas maģistrālē.

Vietējās sistēmas atpakaļgaitas ūdens plūst cauri regulatoram virzienā no A uz B.

Atspeli 5 izvēlas ar tādu aprēķinu, lai vārstulis 2 paceltos tikai tad, ja spiediens no ēkas sistēmas atpakaļgaitas vada puses pieauga par 3 līdz 5 m ūdens virs spiediena, ko dod līdz pašai augšai piepildītās ēkas sistēmas ūdens nekustīgā stāvoklī.

Silfons 4 ir pāmisiņa caurule ar viļņveidiņiem, elastīgām sienām (izplešas un saspiežas līdzīgi plēšam). Silfona dibena daļas un vārstuja 2 laukumu lielumu izvēlas tādus, lai regulators būtu gandrīz atslagnots no termofikacijas tīkla atpakaļgaitas vada spiediena.



81. zīm. РД tipa aizsprostošanas regulators:

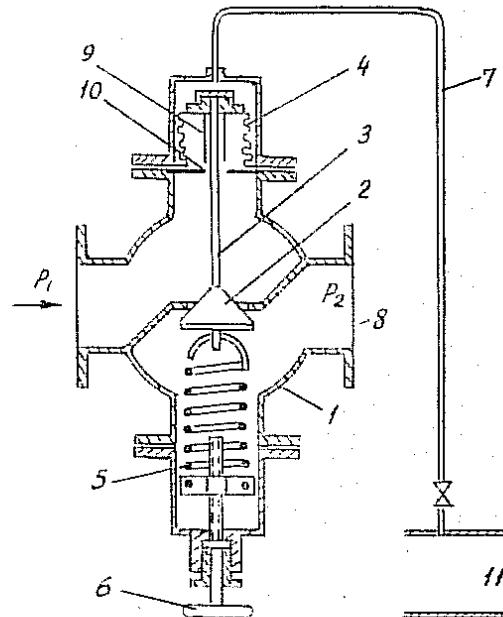
1 — ķermenis, 2 — vārstulis, 3 — vārstuļa kāts, 4 — silfons, 5 — atspere, 6 — ierīce atsperes pievilkšanai, 7 — vārstuļa atvēruma ierobežotājs.

#### 2. Patēriņa regulators

82. zīmējumā parādīta Maskavas elektrostaciju racionālizacijas un organizacijas tresta konstrukcijas PP tipa nemainīga patēriņa regulators. Šis regulators ir ļoti līdzīgs iepriekš aplūkotajam РД tipa regulatoram. Prinzipiālā starpība ir tikai tā, ka atsperes spēks nevis piespiež, bet atvelk vārstuli no ligzdas.

Ieliktnis 9 kalpo vārstuļa 2 gājiena ierobežošanai (pēc maksimalā gājiena sasniegšanas tas atbalstās pret plāksni 10).

Tāpat kā РД tipa regulatoram, silfona 4 dibena laukums ir vienāds ar attiecīgo vārstuļa 2 laukumu, tāpēc regulators ir atslogots no termofikacijas tīkla turpgaitas vada spiediena  $p_1$ .



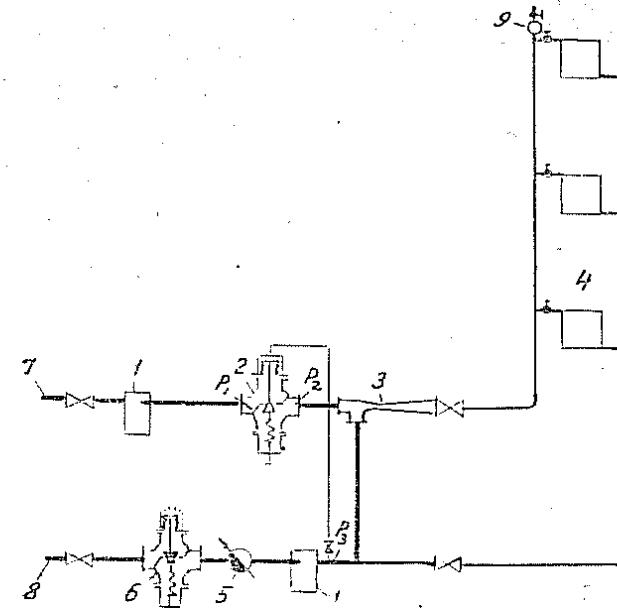
82. zīm. PP tipa nemainīgā patēriņa regulators:

1 — kermenis, 2 — vārstulis, 3 — vārstula lāts, 4 — silfons, 5 — atspere, 6 — ierīce atsperes pievilkšanai, 7 — caurulīte impulsa došanai, 8 — vietējās sistēmas turpgaitas vads, 9 — ieliktnis, 10 — paplāksne, 11 — vietējās sistēmas atpakaļgaitas vads.

Vārstulis 2 reagē uz spiedienu starpību ( $p_2 - p_3$ ). Šeit  $p_2$  ir spiediens vietējās sistēmas turpgaitas vadā, kas iedarbojas uz vārstuļa plakano virsmu, un  $p_3$  ir spiediens vietējās sistēmas atpakaļgaitas vadā, kas iedarbojas uz silfona dibenu.

Spiedienu starpību ( $p_2 - p_3$ ), bet līdz ar to arī vietējai sistēmai caurplūstošā ūdens daudzumu var regulēt, pievelket atsperi 5 (panākot lielāku vai mazāku vārstuļa 2 atvērumu).

РД un arī PP tipa regulatoru uzstādīšanas schema parādīta 83. zīmējumā.



83. zīm. Abonentu centra schema ar elevatoru un hidrauliskiem regulatoriem:

1 — duļķu krātuve, 2 — PP tipa regulators, 3 — elevators, 4 — vietējā apkures sistēma, 5 — ūdens mērītājs, 6 — РД tipa regulators, 7 — termofikacijas tīkla turpgaitas vads, 8 — termofikacijas tīkla atpakaļgaitas vads.

### 3. Telpu iekšējās temperatūras regulators

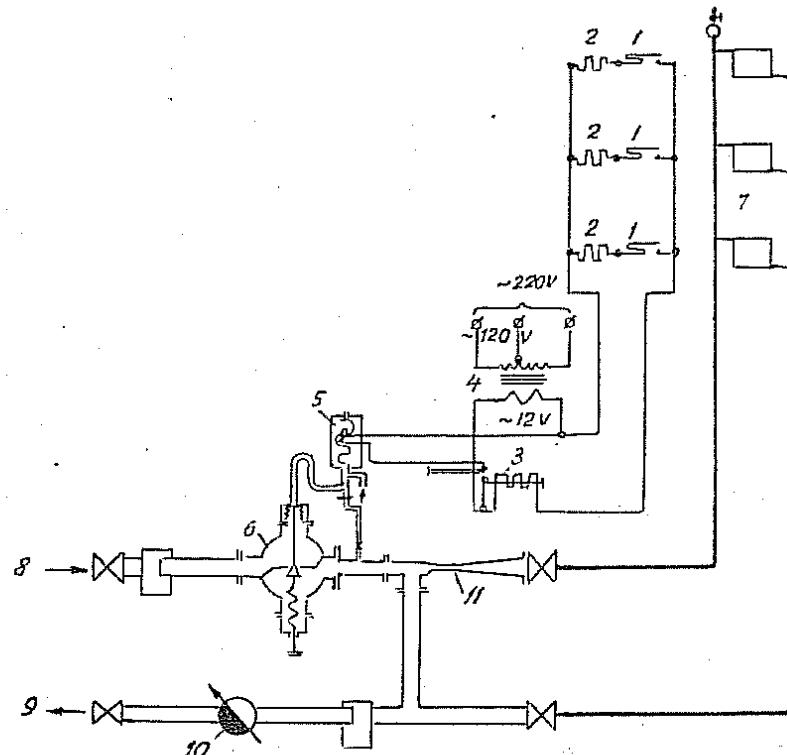
Telpu temperatūras automātiskai regulēšanai ir izstrādātas joti dažādas metodes. Padomju Savienībā termofikacijas tīkliem pieslēgtās dzīvojamās ēkās visvairāk izplatīta ir 84. zīmējumā schematiski attēlotā metode.

Pa visu apkurināmo ēku (vai arī ēkas vienā daļā) izvēlas trīs tā saucamās kontrolistabas, kur novieto ik pa vienam termorelejam (84. zīm., 1). Šo termoreleju sauc par istabas temperatūras noteicēju (impulta devēju).

Termorelejs (sk. 85. zīm.) sastāv no bimetala<sup>1</sup> plāksnītes 1,

<sup>1</sup> Bimetala plāksnīte saslāv no divām kārtām, no kurām viena ir tērauds, bet otrs — invars. Invars ir dzelzs un nikelja kausējums, kas joti maz izplešas pie sildīšanas. Tā kā tērauda kārtā pie sildīšanas izplešas vairāk par invaru, tad bimetala plāksnīte pie temperatūras izmaiņām izlokās uz vienu vai otru pusī.

kurai piestiprināta dzelzs plāksnīte 2 ar sudraba kontaktu 3 galā. Kad telpu temperatūra pieauga virs normalās, tad bimetala plāksnīte 1 izloķās tik stipri, ka savieno elektriskās kēdes kontaktus 3. Ar regulējamo skrūvīti 4 termoreleju var iestādīt uz dotajā telpā vēlamo temperatūru.



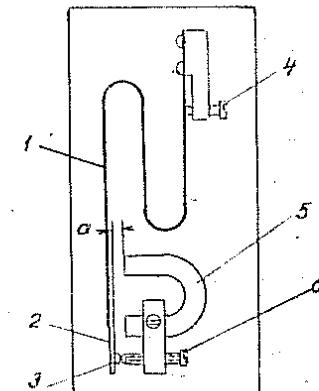
84. zīm. Teļpu iekšējās temperatūras regulatora (Mosenergo tipa) principiālā schema:

1 — termorelejs, 2 — papildu pretestība, 3 — sumējošais starprelejs, 4 — transformators, 5 — elektrohidrauliskais relejs, 6 — siltumnesēja daudzuma patēriņa PP tipa regulators, 7 — vietējā apkures sistēma, 8 — termofikacijas tīkla turpgaitas vads, 9 — termofikacijas tīkla atpakaļgaitas vads, 10 — ūdens mēriņš, 11 — elevators.

Pastāvīgais magnēts 5 iebūvēts termorelejā, lai pārānku drošāku kontaktu (novērstu kontaktu vibrāciju un dzirksteļošanu) un saīsinātu ieslēgšanas un izslēgšanas laiku. Ar skrūvīti 6 iereglē minimalo atstarpi  $a$  starp magnetu 5 un dzelzs plāksnīti 2.

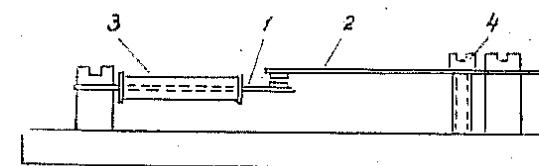
Istabas temperatūras noteicējs iedarbojas uz sumējošo starpreleju (sk. 86. zīm.), kas sastāv no divām bimetala plāksnītēm: darba plāksnītes 1 un kompensējošās plāksnītes 2. Kompensējošās plāksnītes 2 uzdevums ir novērst apkārtējās telpas gaisa temperatūras ietekmi uz starpreleja darbību. Uz darba plāksnītes ir uztīta izolēta manganina stieple 3. Kad istabas temperatūras noteicēja kontakti noslēdzas, tad elektriskā strāva plūst pa šo manganina stiepli un sasilda bimetala darba plāksnīti.

Sumējošā releja kontakti noslēdzas tikai tad, kad divās kontrolistabās gaisa temperatūra ir virs normali pieļaujamās (darba plāksnīte viena istabas temperatūras noteicēja elektriskās kēdes ietekmē vēl nesakarsējas pietiekami stipri un līdz ar to nespēj pietiekami izliekties attiecīgā kontakta saņiegšanai). Sumējošā starpreleja vēlamo ieslēgšanas brīdi var noregulēt ar skrūvīti 4.



85. zīm. Bimetala termorelejs (istabas temperatūras noteicējs):

1 — bimetala plāksnīte, 2 — dzelzs plāksnīte, 3 — sudraba kontakti, 4 — regulējamā skrūvīte, 5 — magnēts, 6 — regulējamā skrūvīte.



86. zīm. Sumējošais starprelejs:

1 — bimetala darba plāksnīte, 2 — bimetala kompensācijas plāksnīte, 3 — manganina stieples vijumi, 4 — regulējošā skrūvīte.

Kad sumējošā starpreleja kontakti saskaras, tad noslēdzās elektriskās strāvas kēde elektrohidrauliskajā relejā (sk. 84. zīm., 5), kas savukārt izraisa patēriņa regulatora (84. zīm., 6) vārstuļa aizvēršanos. Līdz ar to karstā ūdens padosana no termofikacijas tīkla turpgaitas vada uz vietējo apkures sistēmu ir pārtraukta.

Kad apkurināmās ēkas divās kontrolistabās gaisa temperatūra nokrītas zem normalās, tad sumējošā starpreleja

lās, tad termoreleja bimetala plāksnītes izliecas pretējā virzienā un termoreleja zvanveidīgais vārstulis pievīrzs vēl tuvāk sprauslas caurumam. Ūdens plūšana no impulsa caurules  $\beta$  samazinās, kas izraisa spiediena palielināšanos virs patēriņa regulatora 2 silfona kameras, regulatora vārstulis tiek nobīdīts uz leju un palielinās termofifikacijas tīkla karstā ūdens pieplūdums siltuma apmaiņas aparātā 5. Līdz ar to ūdens temperatūra cauruļvadā 9 atkal sasniedz savu normalo līmeni.

Iepriekš minēto temperatūras regulatoru var lietot arī centralās apkures siltuma apmaiņas aparātā, bet tikai tādā gadījumā nepieciešams katru dienu iestādīt vēlamo ūdens temperatūru atkarībā no ārējā gaisa temperatūras.

## Piekta nodaļa

### CENTRALĀS APKURES EKSPLUATACIJA

Centralās apkures ietaišu pareizai ekspluatācijai, t. i., liešanai, ir ļoti svarīga nozīme. Pat konstruktīvi priekšīnīgi ierīkotām centralām apkurēm, kas pirmajos ekspluatācijas gados strādā inefektivitāti, ar laiku var rasties dažādi traucējumi. Apkures sistēmas traucējumi var būt ļoti dažādi, un to cēloņu atrašana bieži sagādā lielas grūtības. Savlaicīga bojājumu nenovēršana var izsaukt pat visas centralās apkures sistēmas darbības pārtraukšanu.

Jau iepriekšējās nodaļās līdztekus centralās apkures konstruktīvā izveidojuma aprakstam sniegti arī svarīgākie norādījumi atsevišķo centralās apkures sastāvdaļu ekspluatācijai.

Šajā nodaļā sīkāk aplūkosim arī centralās apkures sistēmas traucējumus, bojājumus, temperatūras režīmu un premiju jautājumu. Visi šie jautājumi cieši saistīti ar centralās apkures ekspluatāciju.

#### I. ŪDENIS CENTRALĀS APKURES SISTEMAS DARBĪBAS TRAUCEJUMI UN TO NOVĒRŠANA

Pirms apkures sezonas sākuma jāpārliecinās, vai centralās apkures sistēmas atsevišķie elementi ir kārtībā. Vislielākā uzmanība jāvelti šādām sastāvdaļām: a) cauruļvadiem, kas novietoti neapkuriņamās telpās, b) izplešanās traukam, c) vantužiem, gaisa krātuvēm un to novadcaurulēm, d) sūkņiem un elektromotoriem.

Cauruļvadu termoizolācijai jābūt bez plaissām un nodrupumiem, jo pretējā gadījumā var rasties lieli siltuma zudumi, kas prasa lieku kurināmā patēriņu.

Cauruļvadu atloku vietās jāapskata, vai blīves nelaiž cauri ūdeni, un jāpievelk valīgās bultas.

Ekspluatācijas laikā sistēma jāapskata periodiski.

Maģistrales cauruļvadus, kas novietoti pastāvīgai uzraudzībai maz pieejamās vietās, piemēram, ēkas bēniņos, pagrabā telpās u. c., vajag apskatīt ne retāk kā vienreiz mēnesī. Sildķermeņi un apsildāmās telpās novietotie stiebri jāapskata ne retāk par 2 reizēm apkures sezonā.

Cauruļvadus tajās vietās, kur iespējama to aizsalšana, kā arī izplešanās trauku, gaisa krātuves un vantuzus ieteicams apskatīt katru dienu.

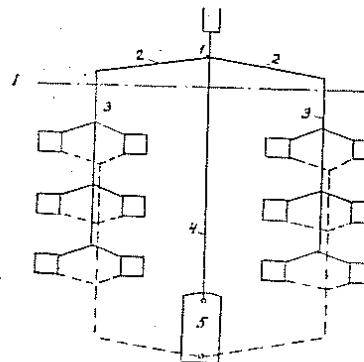
Ūdens centralās apkures sistēmai tās darbības laikā jābūt vienmēr piepildītai ar ūdeni. Tas kurinātājam pastāvīgi jāuzmana, it īpaši pirms katla iekurināšanas, kā arī pieņemot maiņu.

Normalos apstākjos jāpapildina ūdens zudumi sistēmā (zudumi iztvaikojot izplešanās traukā, aizplūstot pa sīkām, neblīvām vietām) ne biežāk kā vienreiz nedēļā. Ja ir nepieciešama biežāka uzpildīšana, tad tas norāda, ka ir lielāki neblīvumi, kas nekavējoties jāatrod un jānovērš (jāpiegriež vērība arī 60. zīm. 3 parādītā pretspiediena vārstuļa blīvumam).

Cauruļvadu nepieliekama piepildīšana ar ūdeni līoti slīkti ietekmē sistēmas ar augšējo sadalīšanu. Ja sistēmā ar augšējo sadalīšanu (sk. 89. zīm.) ūdens līmenis I—I stāv zemāk par izplešanās trauka pievienojuma mezglu 1 maģistralei 2 mājas bēniņos, tad ūdens pieplūšana radiatoru karstiņiem stiebriem 3 būs pārtraukta.

Tā kā cirkulācija būs pārtraukta, katlā 5 ūdens varātri sakarst līdz vārišanās temperatūrai. Līdz ar to radīsies spēcīgi sitieni galvenā stāvvadā 4 (ūdens sitieni parasti rodas visos cauruļvados, kur līvāks nāk saskare ar ūdeni). Šie sitieni var pat sabojāt cauruļvadu savienojumus.

Augšā minētais pazeminātais ūdens līmenis pārtrauc kā viencaurules, tā arī augšējās sadalīšanas divcauruļu ūdens centralās apkures sistēmu darbību.

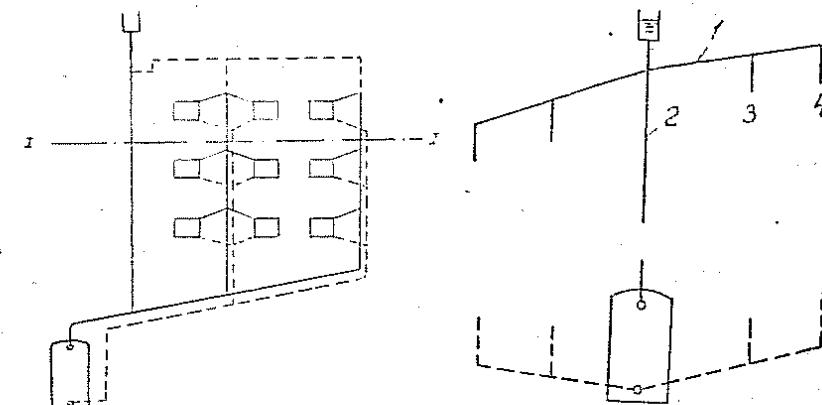


89. zīm. Pazeminātais ūdens līmenis apkures sistēmā ar augšējo sadalīšanu.

Pazeminātais ūdens līmenis nekavējoties jānovērš ar uzmanīgu un lēnu ūdens uzpildīšanu.

Sistēmās ar apakšējo sadalīšanu, kā tas redzams no 90. zīm., pazeminātais ūdens līmenis (I—I) pārtrauks silēt tikai tos augšējo stāvu radiatorus, kas novietoti zemāk par šo līmeni.

Traucējumus centralās apkures sistēmas darbā sagādā arī dažādas cauruļvadu montažas un radiatoru pievienojumu kļūdas. Piemēram, kā tas parādīts 91. zīmējumā, ja augšējās sadalīšanas gravitacijas sistēmas maģistralei 1



90. zīm. Pazeminātais ūdens līmenis 91. zīm. Nepareizais augšējās sistēmā ar apakšējo sadalīšanu. maģistrales slīpums.

dod, izejot no stāvvada 2, nevis kritumu, bet gan kāpumu, tad šajā sadalīšanas maģistralē uzkāsies gaiss, kas pārtrauks karsti ūdens pieplūšanu stiebriem 3 un 4. Līdz ar to šiem stiebriem pieslēgtie radiatori būs auksti.

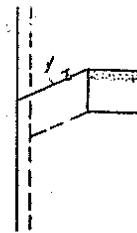
Ja centralās apkures ekspluatācijā izrādās, ka kāds nosistemas stiebriem vairs nesilst, tad pirmais darbs ir — pārliecināties, vai šiem stiebriem ir pareiza gaisa novadīšana. Vietā, kur sakrājas gaiss, jāuzstāda papildu gaisa krātuve vai vantuzis.

Atsevišķā radiatora nesildīšanai par iemeslu var būt arī nepareizs pievada slīpums. Šāds gadījums attēlots 92. zīmējumā.

Kā tas redzams no 92. zīmējuma, sakarā ar karstā pievada 1 nepareizo (pretējo) slīpumu radiatora augšējā daļā sakrājas gaisss (92. zīm. šī radiatora daļa punktēta), kas pārtrauc karstā ūdens ieplūšanu radiatorā, un tas nesilst.

Radiatora silšana samazinās arī tajos gadījumos, kad pievadcaurule izveidota ar izliekumu uz augšu. Piemēram, 93. zīmējumā attēlots gadījums, kur izliekums uz augšu (vietā a) rada tā saucamo gaisa maisu, kas daļēji sašaurina ūdens strūklas šķērsgrēzumu caurulē un līdz ar to vājinā radiatora silšanu.

Apkures vājās sildīšanas cēlonis var būt ne tikai gaisa uzkrāšanās atsevišķās vietās, bet arī dažādi aizsērējumi.



92. zīm. Nepareizais radiatora karstā pievada slīpums.



93. zīm. «Gaisa maisa» izveidošanās radiatora pievadā.

Nevižīgi un neuzmanīgi montējot, cauruļvados var palikt smiltis, dažādi montažas un būvniecības atkritumi.

Apkures sistema aizsērē galvenokārt tajās vietās, kur ir cauruļvadu sašaurinājums (piemēram, dubultās regulēšanas krānos, nozarojuma vietās u. c.), kā arī tur, kur samazinās ūdens plūsmas ātrums (piemēram, radiatoros). Aizsērējumi radiatoros nogulsnējas galvenokārt pirms apakšējā pievada iegriežņa.

Aizsērējumu meklēšanā var palīdzēt šādi no prakses gūtie piemēri:

1. P i e m ē r s. Sistemā ar augšējo sadalīšanu nesilst vienam stiebram pieslēgtie apakšējie radiatori (sk. 94. zīm.). Uz šā zīmējuma ar svītrojumu alzīmēti radiatori, kas nesilst.

Atpakalgaitas stiebs šajā gadījumā nav aizsērējis. Vaiņa meklējama vienīgi karstā ūdens stiebrā, pie tam šeit iespējami 2 gadījumi:  
a) pilnīgs aizsērējums ir punktā 1;

b) punktā 2 ir daļējs aizsērējums; samazinātais caurplūdes daudzums pietiek tikai augšējo radialoru vājai sildīšanai, bet apakšējie radiatori nesilst.

2. P i e m ē r s. Sistemā ar augšējo sadalīšanu nesilst vienam stiebram pieslēgtie augšējie radiatori (sk. 95. zīm.).

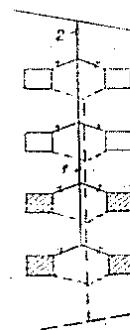
Šajā gadījumā visielākā aizsērējuma varbūlība atpakaļgaitas stiebra punktā 1.

3. P i e m ē r s. Sistemā ar apakšējo sadalīšanu nesilst vienam stiebram pieslēgtie augšējie radiatori (sk. 96. zīm.).

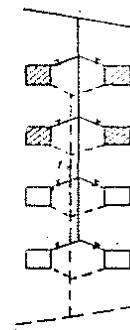
Šajā gadījumā aizsērējuma vieta meklējama vai nu punktā 1, vai punktā 2.

4. P i e m ē r s. Sistemā ar apakšējo sadalīšanu nesilst visi vienam stiebram pieslēgtie radiatori (sk. 97. zīm.).

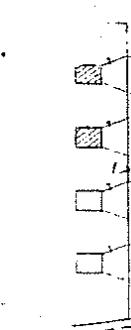
Šajā gadījumā aizsērējums jāmeklē punktā 1 vai 2 netālu no galvenajām magistralēm.



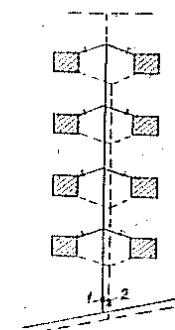
94. zīm. Sistemā ar augšējo sadalīšanu nesilst apakšējie radiatori.



95. zīm. Sistemā ar augšējo sadalīšanu nesilst augšējie radiatori.



96. zīm. Sistemā ar apakšējo sadalīšanu nesilst augšējie radiatori.



97. zīm. Sistemā ar apakšējo sadalīšanu nesilst neviens radiatori.

## II. TVAIKA APKŪRES SISTEMAS DARBĪBAS TRAUCEJUMI UN TO NOVĒRŠANA

Tvaika apkurēs sevišķa uzmanība jāveltī kondensacijas ūdens novadīšanas aparaturai (cilpām un kondenspodiem), redukcijas un pretspiediena vārstuļiem, kā arī gaisa novadišanas ietaisēm.

Kondenspodi un cilpas jāiztira ne retāk kā vienreiz mēnesī. Vismaz reizi ik pēc 10 dienām cauruļvadu sistema jāizpūš pa kondenspodu apejas vadībā. Vienu reizi maiņā jāizpūš manometri, kas ierīkoti katlam un arī cauruļvadiem.

Tvaika ventīju blīvslēgu tvaikošana katrā ziņā jānovērš. Ja pievilkšana vairs nelīdz, tad jāieliek jauns blīvējums, kas sastāv no azbesta auklas, kura ieziesta ar grafitu.

Tvaika apkure ļoti bieži nesilda tad, ja cilpas aizsērējuma dēļ nespēj izvadīt kondensacijas ūdeni un kondensats aizlej tvaika caurules un tām pieslēgtos sildkermeņus.

Ari gaisa «korķi» var traucēt tvaika apkures normalu darbību.

### III. VISPĀRĪGIE NORĀDIJUMI CENTRALĀS APKURES KATLU UZRAUDZĪBAI UN TO TIRISANAI

Kurināmā degšanas procesu jau aplūkojām pirmajā nodalā. Tur doti arī norādijumi par degošā slāņa augstumu, kāds jāietur dažādam kurināmam, un kā jāregulē velkmes stiprums.

Sagatāvojot katlu iekurināšanai, dūmu ejas jāizvēdina (dažos gadījumos tur var sakrāties eksplozivas gāzes), atverot pilnīgi valā uz apm. 10 minutēm skursteņa aizbīdni un kurtuves durtiņas.<sup>1</sup>

Pirms katla iekurināšanas jāiztira ārdi un pelnu kaste. Jāparliecinās, vai apkures sistema ir piepildīta ar ūdeni. Ja kurināšanā bijis lielāks starpbīdis, ieteicams atdzisušo skursteni iesildīt, iekurinot tā pakājē vieglu garliesmas uguni. Kad skurstenis iesildīts, var iekurināt katlu.

Lietojot antracītu vai akmenīgogles, katls jāiekurina ar malku.

Rušinot kurināmo čuguna sekciju katlos, jāizvairās no stipriem triecieniem ar kruķi pa katla sienījām un ārdū stieņiem.

Ja konstatē, ka iekurinātā katlā vairs nav ūdens, stingri aizliegts sakarsēto lūkšo katlu piepildīt ar ūdeni. Šajā gadījumā steidzami jāizrauš no kurtuves degošais kurināmais. Pirms sāk kurināmo raust, jāatver katlu telpu durvis, logi un vēdināšanas lūkas. Pēc kurināmā izņemšanas katlam jauj lēnām atdzist un tikai pēc tam to drīkst atkal piepildīt ar ūdeni.

<sup>1</sup> Aizbīdnī ieteicams izveidot nelielu izgriezumu (vismaz 5% no rovja brīvā šķērsgriezuma), lai izvadītu sakrājušās gāzes un novērstu varbūtēju saindēšanos ar tvana gāzi.

Kurināmā patēriņš lielā mērā atkarīgs no katla sildvirsmas stāvokļa. No dūmgāzēm katls apklājas ar sodrējiem, bet no ūdens — ar katlakmeni. Katlakmens un it īpaši sodrēji ir ļoti slikti siltuma vadītāji, tāpēc ar tiem noklātās katla metala sienījas vairs tik labi nevada siltumu. Tas izsauc katla jaudas samazinājumu un lieku kurināmā patēriņu. 1 mm bieza katlakmens kārtā palielina kurināmā patēriņu par apm. 2%. Sodrēju ietekme uz kurināmā patēriņu ir vēl lielāka, tāpēc ka sodrēju siltuma vadītspēja ir apm. 20 reizes mazāka nekā katlakmenim.

#### 1. Centralās apkures katlu tirīšana no katlakmens

Ūdens centralās apkures katliem katlakmens nogulsnēšanās novērojama mazāk; vairāk tā novērojama gan tiem tvaika apkures katliem, kas bieži jāpiepilda ar svaigu ūdeni no pilsētas ūdensvada.

Katlakmens nogulsnēšanās it īpaši bīstama visaugstākās temperatūras joslā (apm. 20—30 cm virs ārdiem); tā kā metala sienīnu sakarā ar katlakmens kārtu mazāk dzesē, tad tā sakarst un var saplaisāt.

Katlakmeni čuguna sekciju katliem var nošķirt tikai kīmiskā ceļā, tāpēc ka sekciju iekšpusē mechaniskā tirīšana nav iespējama. No kīmiskām tirīšanas metodēm šeit apskatīsim 1) tirīšanu ar sālsskābes šķidumu un 2) tirīšanu ar trinatrija fosfatu.

##### a) Tirīšana ar sālsskābes šķidumu

Lai izdarītu tirīšanu, katlu atvieno no sistemas, izlaiž ūdeni un aiztaisa blīvi visus novadišanas caurumus, atstājot atvērtu tikai vienu no augšējiem caurumiem, pa kuru apm. līdz  $\frac{2}{3}$  no katla augstuma ielej 5% sālsskābes šķidumu. Šim sālsskābes šķidumam ieteicams pielikt 0,5% galdnika līmes, lai mazinātu skābes korodējošo ietekmi.

Tād katla degtuvē iekurina vieglu uguni un sasilda šķidumu līdz 30—40° C. Šādā stāvoklī katlu atstāj uz apm. 3 stundām. Šajā laikā ieteicams katla sekcijas dauzīt ar vieglu veseri.

Pēc tam skābes šķīdumu strauji izlaiž no katla kādā tvertnē. Pēc vairākkārtējas mazgāšanas ar šo skābes šķīdumu katls jāizskalo ar tīru ūdeni, pie tam pa apakšējiem nipeļa savienojumiem jāapskatās, vai katlā nav palikuši akmens gabali, kas jāizņem. Katls jāskalo ar tīru ūdeni tik ilgi, kamēr noteķošais ūdens ar lākmusa papīriņi vairs neuzrāda skābes pazīmes. Katlu telpas intensīvi jāvēdinā.

### b) Tīrišana ar trinatrija fosfatu

Tīrišanas metode ar trinatrija fosfatu izsmejoši aprakstīta M. Kalniņa grāmatā «Tīrišana un attaukošana rūpniecībā», 1952. g. Šai metodei ir tā priekšrocība, ka trinatrija fosfats nav kaitīgs tēraudam un bronzas armaturai un pat pasargā tos no korozijas. To var lietot ne tikai katlam, bet arī centralās apkures cauruļvadiem un radiatoriem.

Katlakmens notīrišanai pēc šīs metodes rīkojas šādi:

a) uz katru kubikmetru ūdens, kas atrodas centralās apkures katlā, cauruļvados un radiatoros, nem 1,5—2 kg trinatrija fosfata un to izšķīdina, nemot nelielu daudzumu karsta ūdens;

b) ar ūdeni piepildītā centralās apkures sistēmā pa mājas bēniņos esošo izplešanās trauku ielej iepriekš minēto trinatrija fosfata šķīdumu;

c) apkures katlu kurina normalā noslogojumā 3—5 dienas; pa šo kurināšanas laiku ik pēc 8 stundām uz dažām sekundēm jāatver katla apakšējais ventilis un jāizlaiž duļķes. Pēc tīrišanas izbeigšanas ūdeni, kamēr tas vēl karsts, izlaiž un tūlit uzsāk visas apkures sistēmas skalošanu ar tīru ūdeni no ūdensvada. Skalošanu ar stipru ūdens plūsmu turpina tik. ilgi, kamēr skalojamais ūdens iztek no katla pilnīgi skaidrs.

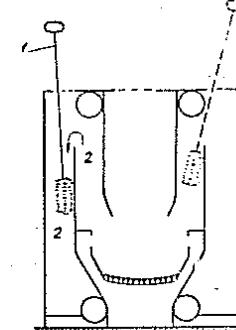
## 2. Centralās apkures katlu sildvirsmas tīrišana no sodrējiem

Visas katla sildvirsmu izveidojošās dūmu ejās jāizlīra sodrēji ar tērauda stieplju sukām vismaz vienreiz ik pēc 3 dienām. Tīrišanas biežums ir atkarīgs no kurināmā ipa-

šibām. Lielojot kurināmo, kas dod daudz kvēpu, tīrišana jāizdara vēl biežāk. 98. zīmējumā parādīta apakšdedzes katla dūmu eju tīrišana ar tērauda stieplju sukām.

Vismaz vienreiz mēnesī jāizlīra no skursteņa pakājes sakrājušies pelni un sodrēji. Pēc tīrišanas lūkas atkal blīvi jāiztaisa.

Kurinātāja pienākums sekot, lai skursteņslaucītājs kārtīgi iztīritu centrālās apkures skursteni un rovi.



98. zīm. Katla dūmu eju tīrišana:  
1 — tērauda stieplju sukas,  
2 — katla dūmu eja.

### IV. KĀ JARIKOJAS AR ŪDENS CENTRALĀS APKURES IEKĀRTU, APKURES SEZONAI. IZBEIDZOTIES

Atstāt sistēmu bez ūdens pa apkures sezonas pārtraukuma laiku nekādā ziņā nedrīkst, jo tad cauruļvadu iekšpuse slīpri sariūsē. Bez tam, ja sistēmā nav ūdens, izķūst cauruļu atloku starpliktņi un linu šķiedru aptīnumi.

Pēc sistēmas skalošanas (ja ir radušies piesērējumi, tad sistēmu parasti skalo, apkures sezonai izbeidzoties) to atkal piepilda ar ūdeni, katlus sasilda līdz  $80^{\circ}\text{C}$  un pēc tam, uzturot šo temperaturu vēl 2—3 stundas, pārbauda, vai gaiss ir pilnīgi izlaists. Pēc tam pārtrauc katlu kurināšanu un ar šo ūdeni sistēmu atstāj līdz nākošai apkuriņāšanas sezonai.

Ūdens centralās apkures sistēmas ekspluatācijā biežā ūdens maiņa nav vēlama, tāpēc ka līdz ar svaigo ūdeni cauruļvados nonāk tajā esošais gaiss, bet gaisa skābeklis veicina metala cauruļvadu rūsēšanu.

Skalošanas biežums atkarīgs no ūdens īpašībām. Sistēmu skalo tad, kad izdarīts kāds remonts, kas saistīts ar ūdens izlaišanu. Skalošana pēc remonta ir ieteicama, jo pa remonta laiku visbiežāk gadās, ka caurulēs nokļūst smilis vai citi būvniecības atkritumi.

Sistēmu skalo šādi: visu ūdeni no apkures sistēmas izlaiž; pēc tam sistēmu piepilda ar ūdeni, kuru strauji izlaiž. Šo operāciju atkārto 2 vai 3 reizes. Skalošanas procesā svarīga nozīme ir straujai ūdens izlaišanai.

Cauruļvadu aizbīdņi pa apkures pārtraukuma laiku jāaizver, lai aizbīdņu uzguļvirsmu vietās nesakrālos netūrumi.

No katlu ārdū laukuma un pelnī kastes jāizvāc pelnī un izdedzī. Dūmu ejas jāizlīra. Pa kurināšanas pārtraukuma laiku katla skursteņa aizbīdnis jānoslēdz.

## V. CENTRALĀS APKURES TEMPERATURAS REŽIMS

### 1. Ūdens centralās apkures temperatūras režims

Centralās apkures uzdevums ir nodrošināt pa visu apkures sezonas laiku attiecīgās mājas telpās paredzēto iekšējo aprēķina temperatūru (sk. 14. tabulu). Dzīvojamās istabās iekšējā gaisa temperatūras svārstības amplituda nedrīkst pārsniegt:

- a) pie krāšņu apkurēm  $\pm 3^\circ \text{C}$  un
- b) pie centralās apkures  $\pm 1,5^\circ \text{C}$ .

Piemēram, ja dotās telpas iekšējā aprēķina temperatūra ir noteikta  $+18^\circ \text{C}$ , tad centralās apkures gadījumā tā pieļaujama robežas no  $+16,5$  līdz  $+19,5^\circ \text{C}$ .

14. tabula  
Telpu iekšējās aprēķina temperatūras

Nr. p. k.	Telpu nosaukums	Telpu iekšējā temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )
1.	Dzīvojamās istabas un kantora telpas . . . . .	18
2.	Dzīvoļu virtuves . . . . .	15
3.	Dušu un vannas istabas . . . . .	25
4.	Klases telpas, auditorijas, laboratorijas . . . . .	16
5.	Slimnieku palatas . . . . .	20

Telpu temperatūru var regulēt paši iedzīvolāji, aizgriežot vai alverot radiatoru krānus, vai arī kurinātājs, kas atkarībā no ārējā gaisa temperatūras var kurināt katlu stiprāk vai vājāk un līdz ar to ieturēt augstāku vai zemāku ūdens temperatūru turpgailas maģistrālē.

Termometrs jāierīko ne tikai katlam (kalpo temperatūras noteikšanai turpgailas maģistrālē), bet arī atpakaļgaitas maģistrālei.

Centralās apkures katlu telpās jāizkar tabula, kur parādīta katla un atpakaļgaitas maģistrāles ūdens temperatūras atkarība no ārējā gaisa temperatūras.

Katrai mājai atkarībā no tās sienu un logu izbūves, kā arī radiatoru sildvirsmas lieluma, pie vienas un tās pašas telpu temperatūras ir savā īpatnējā sakarība starp ārējā gaisa temperatūru un riepieciešamo ūdens temperatūru apkures katlā. Šo sakarību vislabāk var atrast pats kurinātājs vai mājas pārvaldnieks, pierakstot, kāda ūdens temperatūra katlā atbilst dažādām ārējā gaisa temperatūrām (ja ietur vienu un to pašu normalo aprēķina temperatūru dzīvojamās telpās).

Rīgā gandrīz visas līdz 1940. gadam būvētās ūdens centralās apkures gravitācijas sistēmas projektētas maksimalai ūdens temperatūrai: katlā  $+80^\circ \text{C}$  un atpakaļgaitas vadā  $+60^\circ \text{C}$ . Šādos gadījumos, ja attiecīgajai ēkai noteikto datu nav, var izlietot 15. tabulā uzrāditos ūdens temperatūras režima skaitļus, kas piemēroti telpu temperatūrai  $+18^\circ \text{C}$ .

15. tabula

Ārējā gaisa temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	$+5^\circ$	$0^\circ$	$-5^\circ$	$-10^\circ$	$-15^\circ$	$-20^\circ$
Katla ūdens temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	46	53	60	67	74	80
Atpakaļgaitas ūdens temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	34	40	46	51	56	60

Pēdējos gados Rīgā būvētām ūdens centralām apkures sistēmām, kas apgādātas ar sūkņiem, var ieteikt 16. tabulā minētos datus, kas piemēroti maksimalai temperatūrai: katlā  $+95^\circ \text{C}$  un atpakaļgaitas vadā  $+70^\circ \text{C}$ .

16. tabula<sup>1</sup>

Ārējā gaisa temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	$+5^\circ$	$0^\circ$	$-5^\circ$	$-10^\circ$	$-15^\circ$	$-20^\circ$
Katla ūdens temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	50	60	72	79	87	95
Atpakaļgaitas ūdens temperatūra ( $^\circ\text{C}$ )	42	49	56	61	65	70

<sup>1</sup> Tabulas dati iemīti pēc V. Beļousova grāmatas «Монтажное

регулирование систем водяного отопления», 1949. g.

Ūdens centralās apkures gravitacijas sistemās ūdens cirkulacija pie zemas temperatūras (turpgaitas vadā) ir vāja un attālākie radiatori silti silda. Gravitacijas cirkulacijas nodrošināšanai būtu tādā gadījumā rudenī un pāvāsari katla jāturi nevajadzīgi augsta temperatūra, kas izsauc telpu pārkurināšanu un kurināmā nelietderīgu patēriņu. Minēto trūkumu novēršanai ieteicams centralās apkures sistemā (atpakaļgaitas vadā) iebūvēt nelielas jaudas cirkulacijas sūknis, kas papildina esošo gravitacijas spiedienu, ja katla ūdens temperatūra zema. Bez tam ar cirkulacijas sūknis iespējams pēc centralās apkures katlu iekurināšanas ievērojami ātrāk sasildīt telpas.

## 2. Zemspiediena tvaika apkures temperatūras režims

Tvaika apkures īpatnība ir tā, ka radiatoru temperatūra paliek gandrīz nemainīga (ne zemāka par  $+100^{\circ}\text{C}$ ). Temperatūru tvaika apkurināšanā var regulēt, strādājot ar pārtraukumiem tvaika padošanā. Uzturēt vienmērīgu temperatūru dzīvojamās telpās ar tvaika apkuri ir daudz grūtāk nekā ar ūdens apkuri.

## VI. JAUNBŪVETĀS CENTRALĀS APKURES PIENEMŠANA EKSPLUATACIJĀ

Pirms centralās apkures pieņemšanas ekspluatacijā jāizdara a) ārējā apskate, b) hidrauliskā pārbaude un c) kurināšanas pārbaude.

### a) Ārējā apskate

Jāpārbauda, vai sistēmas cauruļvadi un sildķermenei, kā arī katli, saskan ar būves projektu. Jāpārbauda, vai ieturēts nepieciešamais slīpums horizontaliem cauruļvadiem (slīpums nepieciešams, lai nodrošinātu netraucētu gaisa izvadīšanu). Ārējā apskate jāizdara pirms cauruļvadu siltuma izolacijas uzlikšanas.

### b) Hidrauliskā pārbaude

1) **Katla hidrauliskā pārbaude.** Katls hidrauliskai pārbaudei jāpiepilda ar ūdeni, pie tam viss gaisis no katla jāizlaiž. Pēc katla piepildīšanas ar ūdeni tam ar speciaļu rokas sūknī paceļ spiedienu līdz vajadzīgam augstumam.

Ūdens apkures čuguna sekciju katlus pārbauda ar hidraulisko spiedienu, kas divas reizes lielāks par šā katla darba spiedienu, bet ne mazāks par 4 at un ne lielāks par 6 at (virsspiediena atmosferā, t. i., atmosferām pēc katla manometra). N. Revokatova HP(4) tipa čuguna sekciju katli, kas domāti darba spiedienam 5 at, montažas vietā pārbaudāmi ar hidraulisko spiedientu 10 at. Katls ir hidrauliski pārbaudi izturējis, ja 10 minušu laikā tajā nekrītas spiediens.

Čuguna sekciju tvaika apkures katlus, kuru darba spiediens nepārsniedz 0,7 at, pārbauda ar 3 at lielu hidraulisko spiedienu.

Tvaika apkures katli, kuru darba spiediens pārsniedz 0,7 at, ir jau pakļauti katlu inspekcijas uzraudzībai, un to pārbaudei ir citi saistošie noteikumi.

2) **Ēku iekšējā cauruļvadu tīkla hidrauliskā pārbaude.** Pa hidrauliskās pārbaudes laiku ūdens centralās apkures izplešanās traiks jāatvieno no sistēmas, bet augšējā sistēmas punktā jānovieto pagaidu krāns gaisa izlaišanai. Tāpat katlu pārbaudē jāpievērš vislielākā uzmanība gaisa izlaišanai, tāpēc ka gaisis darbojas līdzīgi elastīgam «bufēriņam» un nevarēs pienācīgi konstatēt sistēmas neblīvumus. Ūdens turpretim praktiski nav saspiežams, tāpēc pat nieficēgas sūces gadījumā pārbaudes manometra rādītājs nekavējoties ies atpakaļ.

Ūdens centralās apkures iekšējo cauruļvadu tīklu pārbauda ar hidraulisko spiedienu, kas lielāks par spiedienu sistēmas zemākā punktā par 1 at, bet ne mazāks par 4 at. Sistēma hidraulisko pārbaudi ir izturējusi, ja spiediens 10 minušu laikā nekrīt vairāk par 0,2 at.

Tvaika apkures ar spiedienu līdz 0,7 at pārbauda ar dubultotu darba spiedienu, bet ne mazāku par 2,5 at, ja pārbaudi izdara sistēmas zemākā punktā.

### c) Kurināšanas pārbaude

Kurināšanas jeb tā saucamās siltuma pārbaudes galvenais uzdevums ir pārliecībīties, vai visi radiatori parreizi silda un vai ir iespējams uzturēt dzīvojamo telpu iekšējā gaisa temperatūru projektā paredzētās robežās.

Pieņemšanas kurināšanu izdara ziemas laikā 2—3 dienāktis no vietas. Telpu temperatūru mēri 1,5 m augstumā no grīdas un 1 m attālumā no ārējās sienas; šo temperatūru atzīmē ik pēc katrām 6 stundām.

Kurināšanas pārbaudē var noteikt, cik pareizi dimensioņi katli, cauruļvadi un sildķermenei un cik pareizi ir iestāditi dubultās regulēšanas krāni radiatoriem.

Sistemu ar cirkulacijas sūknī pārbauda, sūknīm darbojoties.

No drošības technikas viedokļa jāpārliecinās, vai sūkņa elektromotora ķermenis ir izezermots, t. i., savienots ar zemi. Ja izezmojums nav kārtībā, tad, elektromotora tinumu izolacijai sabojājoties, pieskaršanās elektromotora ķermenim var izsaukt nelaimes gadījumu.

#### VII. KATLU TELPĀS NEPIECIESAMIE KURINĀTĀJA DARBA RĪKI UN PIEDERUMI

Katlu telpās jābūt šādiem ekspluatacijā nepieciešamiem kurinātāja darba rīkiem:

1) atslēdznieku darba rīku komplektam (veseris, cirnis u. c.) caurulatslēgai, uzgriežņu atslēgu komplektam (jābūt arī pārbīdāmai atslēgai);

- 2) ogļu lāpstai;
- 3) kruķim un pīķim (iesmam);
- 4) tērauda stieplu sukām katla dūmu eju tīrišanai;
- 5) ričai un spainim;
- 6) malkas skaldāmam cirvīm;
- 7) decimalsvariem.

Centralās apkures katlu telpās, ja katli strādā ar cieļo kurināmo, uz katriem 2 katliem jābūt diviem ugunsdzēsības putu aparatiem Nr. 1 un Nr. 3.

Katlu telpās jābūt medikamentu skapītini, aizsargbrillēm un respiratoriem.

Lai veiktu dažādus darbus katlā un dūmu ejās, jābūt arī pārnesamām rokas spuldzēm ar spriegumu, ne augstāku par 12 voltiem, ko iegūst, transformējot tīkla spriegumu.

Elektroenerģijas pārtraukumu gadījumiem katlu telpās jābūt pilnīgā kārtībā «Sikspārņa» tipa petrolejas vējlukturiem.

#### VIII. PREMIJAS PAR KURINĀMĀ IETAUPIJUMU

Premijas var izmaksāt tikai tad, ja precizi tiek vesta kurināmā patēriņa uzskaitē par katru kurinātāju maiņu un uzturēta paredzētā telpu temperatūru.

Nama pārvaldniekam pareizi jānoorganizē kurināmā patēriņa kontrole un jārīkojas šādi:

1) ārējā gaisa temperatūras noteikšanai pie ēkas sienas ziemeļu pusē 2,5 m no zemes jāpiekar termometrs;

2) ēkas dažādu stāvu dzīvojamās istabās (3—9 atkarībā no ēkas lielu īpašību) jānovielo termometri telpu iekšējās temperatūras kontrolei; šie termometri jānovieto pie istabas iekšējās sienas (vai arī starpsienas) 1 m no ārējās sienas un 1,5 m no grīdas;

3) katlu telpās jāizkar tabula, kas rāda katra ūdens temperatūras atkarību no ārējā gaisa temperatūras;

4) katlu telpās jāizkar kurināmā patēriņa normas (kilogramos vienā maiņā), kas atkarīgas no ārējā gaisa temperatūras; dati šās tabulas sastādīšanai namu pārvaldniekam jāpieprasā no dzīvokļu pārvaldes, ievērojot lietojamā kurināmā īpašības;

5) katlu telpas jāapgādā ar decimalsvariem kurināmā patēriņa noteikšanai katrā maiņā;

6) jāuzliek par pienākumu kurinātājiem vest «kurtuvju žurnalu» pēc šādas formas (sk. 17. tabulu).

17. tabula

Kurtuvju žurnals

Datums un maiņas Nr.	Ārējā gaisa temperatūra	Ūdens temperatūra katlos	Patēriņš		Vecākā kurinātāja paraksts	Temperatura kontrolistabās	Kontrolistabu īrīmeku paraksti	Piezīmes par kārtībām variācijām	Nodeva	Pienākuma
			pēc normas	faktiski						
			kurināmā šķira daudzums (kg)	kurināmā šķira daudzums (kg)						

Ārējā gaisa temperatūra jānosaka vienreiz maiņā, bet ūdens temperatūra katlos — ik pēc 2 stundām. Temperatūra kontrolistabās jāmēri 2 reizes diennaktī (2 vai 3 istabas vienā reizē). Kurināmā patēriņš jānosaka katras maiņas beigās.

Premijas izmaksā kā par kurināmā normu nepārsniegšanu, tā arī par kurināmā ietaupījumu katrā apkures sezonas mēnesī.

Šo premiju lielumu ir noteikusi KPFSR Komunalās saimniecības ministrija 18. tabulā minētos apmēros:

18 tabula

Darblnieka amats	Premijas lieluma % no mēneša algas par kurināmā patēriņa normu nepārsteigšanu	Par kurināmā ietaupījumu		
		Lidz 5%	5-10%	virs 10%
		par katru ietaupījuma % premijas lielums % no mēneša algas		
Vecākais ku- rinātājs :	Lidz 10	Lidz 5	Lidz 10	Lidz 15
Kurinātājs :	Lidz 8	Lidz 4	Lidz 8	Lidz 12

Kurināmā patēriņa gada normas ir atkarīgas no attiecīgā apgabala ārējā gaisa temperatūras, apkures sezonas ilguma un ēkas kubaturas. Jo lielāka ēka, jo mazāks ir siltuma patēriņš uz ēkas tilpuma vienību ( $1\text{ m}^3$ ).

Visa PSRS teritorija pēc «ārejā gaisa aprēķina temperatūras» sadalita 3 klimatiskos rajonos:

I rajonā ir apgabali ar ārējā gaisa aprēķina temperatūru zem  $-30^{\circ}$  C  
II " " " " " " " " no  $-20$  C  
III " " " " " " " " līdz  $-30^{\circ}$  C  
" " " " " " " " virs  $-20^{\circ}$  C

Jautājums par ārējā gaisa aprēķina temperaturām Latvijas PSR pilsētām vēl galīgi nav izšķirts.

Pašreiz Rīgā vēl ir spēkā tās kurināmā patēriņa iepatnējās normas, kuras Rīgas pilsētas Izpildu komiteja ar 1947. g. 5. marta lēmumu Nr. 239 apstiprinājusi 1947./48. g. apkures sezonai (sk. «Latvijas PSR Augstākās Padomes Prezidijs Zinotāis» 1947. g. 24., 25. un 27. martā).

Šis normas sniegtas pielikumu IV tabulā. Šajā tabulā minētās «iekšējās temperatūras» jāuzskata kā «vidēji svērītās», ievērojot dotās ēkas atsevišķās telpas (dzīvojamās istabas, virtuves koridori, kāpnu telpas u. c.).

Jātīzīmē, ka dzīvojamu ēku apkurināšanai IV tabulā minētās kurināmā ipatnējās normas saskan ar tām kurināmā diennakts patēriņa normām uz temperatūras starpības katru 1 gradu un ēkas tilpuma katriem  $1000\text{ m}^3$ , kas atbilst II klimatiskam rajonam un publicētas grāmatā «Эксплуатация отопительных котельных установок», KPESR Komunalās saimniecības ministrijas izd., 1948. g.

Rīgas pilsētas dzīvojamām ēkām visai apkures sezonai (169 dienas) vidējo ārējā gaisa temperatūru skaita  $-1,5^{\circ}\text{C}$ . Kurināmā gada patēriņš ēku apkures vajadzībām Rīgas pilsētā<sup>1</sup> sadalas šādi:

	%
oktobri	2
novembri	15
decembri	20
janvari	21
februari	19
martā	18
aprīlī	5

Piemērs. Noteikt gabalkūdras patēriņu visai apkures sezona Rīgas pilsētas dzīvojamai ēkai, kuras ārmēra kubatura ir  $4000\text{ m}^3$ .

Nosacītā kurināmā patēriņš uz ēkām 1 m<sup>2</sup> saskaņā ar pielikuma IV tabulu būs 5,32 kg. lātādā visai ēkai:

$$5,32 \times 4000 = 21\,280 \text{ kg nosacītā kurināmā}$$

Ja kūdras siltumspējas ekvivalentu pieņem 0,4, tad 1 gada patēriņš būs  $\frac{21\text{2FO}}{0,4} = 53\,200 \text{ kg} = 53,2 \text{ tonnas gabalkūdras.}$

Kurināmā diennakts patēriņu aprēķina, izejot no dzīvojamā telpu un ārējā gaisa temperatūras starpības diennaktī pēc 19. tabulas. Lai izdarītu šo aprēķinu, jāzina vēlēkas kubatura, kā arī kādā klimatiskā rajonā pilsēta atrodas.

19. tabula<sup>1</sup>

Klimatiskie rajoni	Ēkas ārmēra kubatura ( $m^3$ )						
	500—1000	1000—2000	2000—5000	5 000— 10 000	10 000— 15 000	15 000— 25 000	virs 25 000
I	2,15	1,7	1,5	1,3	1,2	1,1	1,00
II	2,35	1,9	1,7	1,45	1,3	1,2	1,10
III	2,70	2,15	1,9	1,65	1,5	1,4	1,30

Piezīme. Kurināmā diennakts patēriņš jāaprēķina nevis pēc dotās, bet gan pēc iepriekšējās dienas ārējā gaisa temperatūras, pie tam par dotās diennakts vidējo temperatūru jāskaita iepriekšējās dienas ārējā gaisa temperatūra plkst. 21.00. Sāds temperatūras aprēķināšanas veids ir vajadzīgs tāpēc, ka ārējā gaisa temperatūras pār-

<sup>1</sup> Dati nemti pēc «Эксплуатация отопительных котельных установок», KPFSR Komunalas satnieceibas ministrijas izd., 1948. g.

maiņa ietekmē telpu temperatūru ar zināmu nokavēšanos (sakarā ar siltuma akumulaciju ēkas sienās).

Piemērs. Noteikt gabalkūdras diennakts patēriņu Rīgas pilsētas dzīvojamai ēkai, kuras ārmēra tilpums —  $4000 \text{ m}^3$  un iepriekšējā dienā plkst. 21.00 ārējā gaisa temperatūra bija  $-15^\circ \text{C}$ , bet telpu iekšējā temperatūra (saskaņā ar IV tabulu)  $+17^\circ \text{C}$ .

Tātad temperatūras starpība  $32^\circ \text{C}$ .

Tā kā Rīgas pilsēta piešķaitāma II klimatiskam rajonam, tad pēc 19. tabulas redzam, ka šai ēkas kubaturai kurināmā diennakts patēriņš uz katru temperatūras starpības 1 gradu un ēkas tilpuma katrai  $1000 \text{ m}^3$  ir  $1,7 \text{ kg}$  nosacītā kurināmā.

Diennakts kurināmā patēriņš temperatūras starpībai  $32^\circ \text{C}$  un kubaturai  $4000 \text{ m}^3$  tātad būs

$$1,7 \times 32 \times \frac{4000}{1000} = 217,6 \text{ kg nosacītā kurināmā.}$$

Pārvēršot nosacīto kurināmo naturalā, dabujam diennakts patēriņu

$$\frac{217,6}{0,4} = 544 \text{ kg gabalkūdras.}$$

### Nepieciešamais kurinātāju skaits

Kurinātāju skaits vienā maiņā ir atkarīgs no katlu skaita un to sildvīrsmas lieluma. Ūdens centralās apkures katlu apkalpojošā personala daudzumu varētu iemīt pēc 20. tabulas.

20. tabula<sup>1</sup>  
Centralās apkures kurinātāju skaits

Čiguna sekciju katlu skaits	Katlu kopējais sildvīrsmas lielums ( $\text{m}^2$ )	Kurinātāju skaits 1 maiņā
1	24	1
2	48	1
4	96	1
8	192	2
10	240	2

<sup>1</sup> Tabulas dati iemīti pēc P. Djakonova grāmatas «Эксплуатация водяных центральных систем отопления», КПФСР Комunalās saimniecības ministrijas izd., 1948. g.

### NOSLĒGUMS

Mūsu socialistiskajā valstī nemitīgais technikas progress skar arī dzīvojamio ēku apsildīšanu. Padomju Savienības lielākās pilsētās strauji attīstās termosifikacijas tīklu izbūve. Parādās jaunas racionalas siltuma tālapgādes tīklu un dzīvojamio ēku centralās apkures sistemu konstrukcijas, kas stājas novecojušo vietā.

Padomju Savienības zinātniskās pētniecības iestādēm ir izdevies dot tādus radiatoru tipus, kur metala izmantošana ir daudz labāka nekā agrāko tipu radiatoriem.

Attīstās arī centralās apkures katlu būvniecība. Tomēr šeit vēl daudz kas darāms, lai sasniegtu pilnīgāku kurināmā izmantošanu un atvieglotu kurinātāja darbu. Jārūpējas arī par kurināmā padošanas un izdedžu novākšanas mechanizāciju.

Jānoorganizē labāk kurināmā saņemšana no noliktvām, patēriņa un siltumspējas pārbaude. Jārēķinās nevis ar pieņemtiem, bet faktiskiem siltumspējas ekvivalentiem (piemēram, kūdras siltumspēja stipri svārstās atkarībā no mitruma saturā, kas dažos gadījumos var radīt pārpratumus sakarā ar kurināmā pārtēriņu).

Centralās apkures kurinātājiem neatlaidīgi jāceļ savā kvalifikacija, jāangūst teorija un jāķūst par racionalizatoriem un novatoriem savā specialitātē, jo, tikai savienojot praksi ar teoriju, var gūt vislabākos rezultatus siltumsaimniecības uzlabošanā.

Cauruļu apzīmējums pēc  
PSRS standartiem (normām)

### A. Gāzes caurules

Caurules, tērauda, ūdens un  
gāzes vadiem, parastās ar  
vītni, spiedienam  $\leq 10$  at,  
FOCT 3262—55

	15	$1\frac{1}{2}$	21,25	15,75	2,75	1,25
	20	$\frac{5}{4}$	26,75	21,25	2,75	1,63
	25	1	33,5	27,0	3,25	2,42
	32	$1\frac{1}{4}$	42,25	35,75	3,25	3,13
	40	$1\frac{1}{2}$	48,00	41,0	3,50	3,84
	50	2	60,00	53,0	3,50	4,88

### B. Dūmu caurules (gludās, t. i., bez vītnēm)

Caurules, tērauda, metinātās,  
dažādai lietošanai, spiedie-  
nam  $\leq 16$  at, OCT 18865—39

	76	70,0	3,00	5,4
	89	82,5	3,25	6,87
	102	94,5	3,75	9,09
	133	125,0	4,00	12,70
	140	130,0	5,00	16,65

### Pielikumi

### I tabula

#### Tērauda (dzelzs) caurules

Nosacītās lēkšanas diāmetrs (mm)	lēkšanas diāmetrs (mm)	lēkšanas diāmetrs (mm)	lēkšanas diāmetrs (mm)	lēkšanas diāmetrs (mm)	lēkšanas diāmetrs (mm)
15	$1\frac{1}{2}$	21,25	15,75	2,75	1,25
20	$\frac{5}{4}$	26,75	21,25	2,75	1,63
25	1	33,5	27,0	3,25	2,42
32	$1\frac{1}{4}$	42,25	35,75	3,25	3,13
40	$1\frac{1}{2}$	48,00	41,0	3,50	3,84
50	2	60,00	53,0	3,50	4,88

### II tabula

#### Cauruļvadu siltuma izolacija

nosaukums	uzhvīve	plēlietošanas nozare un raksturojums	siltuma vadīt- spīdus kref. $\lambda$		Izoliējamās virsmas audzīšķī temperatūra ( $^{\circ}\text{C}$ )
			pie $0^{\circ}\text{C}$	pie $100^{\circ}\text{C}$	
<b>I. Mastikas veida cauruļvadiem uz liekamā siltuma izolacija</b>					
Ņuvels	1) azbesta apalšķīrlīna 2) ķuveļa kārtā 3) apmetums	galvenokārt tvaika vadīm viegļi uzsūc mitrumu	0,071	0,079	400
Sovelits	1) azbesta apakšķīrlīna 2) sovelita kārtā 3) apmetums	tvaika vadīm	0,082	0,091	470
Jaunazbozuris	1) jaunazbozurita kārtā 2) apmetums	"	0,13	0,142	660
Azbozuris	1) azbozurita kārtā 2) apmetums	"	0,14	0,154	700
					klase A līdz 600
					klase B līdz 900

II. Lietās siltuma izolācijas konstrukcijas	
Putu betons	Lietais putu betons

termofikācijas apakšzemes  
siltuma vadīm

0,085

0,125

parastaids līdz  
600

40—

600

Siltuma izolacijas konstrukcijas				Izolējamās vīsmas augstākā temperatūra (°C)
nosaukums	uzņēme	pielietošanas nozare un raksturojums	siltuma vadīspējas koef. $\lambda$ (kW/m st. °C)	tilpuma svarts ( $kg/m^3$ )
Mineralvate			0,071 pie $0^{\circ}\text{C}$	0,09 pie $100^{\circ}\text{C}$

## III. Beramās un blīvējamās siltuma izolacijas konstrukcijas

1) mineralvates pildījums	0,09	350	600
2) albalsta gredzeni ar metala sieťu			
3) apmetums			

## IV. Veidgabalu siltuma izolacijas konstrukcijas

Kūdras-ķīpša veidgabali	1) veidgabali (čaulas) 2) apmetums no kūdras-gipsa jayas	centralās apkures caurulvadiem	0,07 liela diametra virsmām; tvaika katliem	0,099 0,078 386 450	100 450
Soveitīta plātsnes	1) viena vai vairākas kārtas soveitīta plātsnes ar soveitīta jayas nobīvēšanas apakšķertiņu 2) apmetums				

## V. Apzinamās siltuma izolacijas konstrukcijas

Mineralvates apiekamie (tūba, pīteqī-apsegas)	1) viena vai vairākas kārtas apsegas 2) azbesta pape 3) metala sietis 4) apmetums	siltuma vadīem	0,05 īūdensvadu izolēšanai pret svīšanu; karstā ūdens caurulvadiem	300— 350	600 (ar hidrūtu saistīviu līdz 60)
Organiskā tūba (no dzīvnieku vilnas)	1) viena vai vairākas tūbas kārtas 2) junta papes kārtu 3) metala sietis 4) apmetums			300— 350	100
Azbesta aukla	1) viena vai vairākas azbesta auklas kārtas 2) apmetums	mazā diametra caurulvadiem	0,10— 0,15	450— 500	500 (ar koksīvīnas piejaukumu līdz 200)
Azbesta pape					0,15— 900— 1000

## Centrālās apkures čuguna radiatori

III tabula

Radiators konstruktīvās raksturojums	R a d i o t o r a t i p s							
	„Polaan Nr 3”	„Polaan Nr 6”	RSM-500 (razots Riga)	ЛОР-150	„Turneur- secē-ni.”	„Mockna- 132”	„Mockna- 150”	„H-136”
Radiatora būvniecības augstums, t. i., attālums starp riepu centriem (mm) . . . . .	500	980	500	500	500	500	500	500
Plīnais augstums (mm) . . . . .	590	1090	610	595	575	583	583	580
Dzīlums (mm) . . . . .	185	185	200	150	134	132	150	136
Sekcijas platums, t. i., būvniecī- bas garums (mm) . . . . .	80	80	65	60	80	82	82	92
Sienīņas biezums (mm) . . . . .	5	5	4,5	4	4	4	4	4
Nipela diametrs collās . . . . .	1 1/2	1 1/2	1 1/4 (1 1/2)	1 1/4	1 1/4	1 1/4	1 1/4	1 1/4
Vienas sekcijas sildvirsmas lau- kums (m <sup>2</sup> ) . . . . .	0,24	0,46	0,27	0,2	0,175	0,25	0,25	0,285
Sildvirsmas 1 m <sup>2</sup> svars (kg) .	43,7	40,5	31,5	33	32	31	31	28

Piezīme: Radiatoriem „Polaan” un «RSM-500» pielaižams darba spiediens 5 at, bet radiatoriem „Mockna” „ЛОР-150” un „H-136” — 6 at.

Kurināmā patēriņa normas Rīgas plīsētās lešķu telpu apturei un komunalās salimitečības vajadzībām

Nr. p.k.	Patēriņa postēju un produkļu masas satums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (kg) uz vienību
1	Dzīvojamās mājas ar centralapkuri pēc āku ārejiem tilpumiem pie 17° C	1 m <sup>3</sup>		
	iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>			
No	1000 " 2000 "	"		7,34
"	2000 " 5000 "	"	"	5,94
"	5000 " 10 000 "	"	"	5,32
"	10 000 " 15 000 "	"	"	4,53
"	15 000 " 25 000 "	"	"	4,06
"	Virs 25 000 "	"	"	3,75
2	Dzemīdžu namī pēc āku ārejiem tilpumiem pie 22° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>		3,44
No	1000 " 2000 "	"		10,15
"	2000 " 5000 "	"	"	8,21
"	5000 " 10 000 "	"	"	7,34
"	10 000 " 15 000 "	"	"	6,26
"	15 000 " 25 000 "	"	"	5,61
"	Virs 25 000 "	"	"	5,18
3	Tas pats pēc telpu platībām pie 22° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>2</sup> lietderī- gais plakības		58,0
No	1000 " 2000 "	"		46,9
"	2000 " 5000 "	"	"	41,9
"	5000 " 10 000 "	"	"	35,8
"	10 000 " 15 000 "	"	"	32,0
"	15 000 " 25 000 "	"	"	29,6
"	Virs 25 000 "	"	"	27,1

Turpinājums

Nr. p. k.	Pielikuma postēnu un produkcijas nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (kg) uz vienību
4	Slimnīcas, mazbērnu novietnes un zīdaņu nami pēc ēku ārējiem tilpumiem pie 20° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	9,25 7,48 6,69 5,71 5,11 4,72 4,33
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
5	Tas pats pēc telpu platibām pie 20° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lietderī- gas platības	52,8 42,7 38,2 32,6 29,2 27,0 24,7
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
6	Bērnudārzi un bērnu nami pēc ēku ārējiem tilpumiem pie 19° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	8,55 6,92 6,19
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	

6 Skolas un citas mācību iestādes pēc ēku ārējiem tilpumiem pie 16° C iekšējās  
temperatūras:

Nr. p. k.	Pielikuma postēnu un produkcijas nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (kg) uz vienību
7	Tas pats telpu platibām pie 19° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lietderī- gas platības	48,8 39,5 35,3 30,1 27,0 25,0 22,8
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
8	Skolas un citas mācību iestādes pēc ēku ārējiem tilpumiem pie 16° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	7,26 5,87 5,25 4,48 4,02 3,71 3,40
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
9	Tas pats telpu platibām pie 16° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lietderī- gas platības	41,5 33,5 30,0 25,6 23,0 21,2 19,4
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	

Turpinājums

Nr. p. k.	Pielikuma postēnu un produkcijas nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (kg) uz vienību
7	Tas pats telpu platibām pie 19° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lietderī- gas platības	48,8 39,5 35,3 30,1 27,0 25,0 22,8
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
8	Skolas un citas mācību iestādes pēc ēku ārējiem tilpumiem pie 16° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	7,26 5,87 5,25 4,48 4,02 3,71 3,40
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	
9	Tas pats telpu platibām pie 16° C iekšējās temperatūras:	Līdz 1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lietderī- gas platības	41,5 33,5 30,0 25,6 23,0 21,2 19,4
No	1000 "	2000 "	"	
"	2000 "	5000 "	"	
"	5000 "	10 000 "	"	
"	10 000 "	15 000 "	"	
"	15 000 "	25 000 "	"	
	Virs 25 000 "		"	

## Turpinājums

Nr. p. k.	Patēriņa posteņu un produkcijas nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (m <sup>2</sup> ) uz vienību
10	Iestādes, viesnīcas un bibliotekas pēc ārejiem tilpumiem pie 16° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>3</sup>	6,95 5,61 5,02
	No 1000 " 2000 "		"	4,29
	" 2000 " 5000 "		"	3,84
	" 5000 " 10 000 "		"	3,55
	" 10 000 " 15 000 "		"	3,25
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	
11	Tas pats pēc telpu platībām pie 16° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>2</sup> lietderi- gas platības	39,7 32,0 28,6 24,5 21,9 20,3 18,6
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	
12	Teatri pēc ārejiem tilpumiem pie 16° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>3</sup>	6,95 5,61 5,02
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	
13	Tas pats pēc telpu platībām pie 16° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>2</sup> lietderi- gas platības	39,7 32,0 28,6 24,5 21,9 20,3 18,6
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	

Nr. p. k.	Patēriņa posteņu un produkcijas nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kurināmā patēriņa normas (m <sup>2</sup> ) uz vienību
13	Tas pats pēc telpu platībām pie 16° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>3</sup>	5,36 4,33 3,87 3,31 2,96 2,74 2,51
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	
14	Darbīcas un tirdzniecības telpas pēc ārejiem tilpumiem pie 12° C iekšē- jās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>3</sup>	30,6 24,7 22,1 18,9 16,9 15,6 14,3
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	
15	Tas pats pēc telpu platībām pie 12° C iekšējās temperatūras: Līdz 1000 m <sup>3</sup>		1 m <sup>2</sup> lietderi- gas platības	30,6 24,7 22,1 18,9 16,9 15,6 14,3
	No 1000 " 2000 "		"	
	" 2000 " 5000 "		"	
	" 5000 " 10 000 "		"	
	" 10 000 " 15 000 "		"	
	" 15 000 " 25 000 "		"	
	" Virs 25 000 "		"	

## Turpinājums

Nr. p.k.	Patēriņa postēju un produkļu nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kuriņāmā patēriņa normas (kg) uz vienību
16 Kinoleatni pēc āku ārejiem tilpumiem pie 10° C iekšējās temperatūras:				
No	Līdz	1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	4,56
1000	"	2000 "	"	3,69
2000	"	5000 "	"	3,30
"	"	10 000 "	"	2,82
"	"	15 000 "	"	2,52
"	"	25 000 "	"	2,33
"	"	Virs 25 000 "	"	2,14
17 Tas pats pēc telpu platībām pie 10° C iekšējās temperatūras:				
No	Līdz	1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lieldei- gas platības	26,0
1000	"	2000 "	"	21,0
2000	"	5000 "	"	18,8
"	"	10 000 "	"	16,1
"	"	15 000 "	"	14,4
"	"	25 000 "	"	13,2
"	"	Virs 25 000 "	"	12,2
18 Nolikavas un garažas novietnes pēc āku ārejiem tilpumiem pie 5° C iekšējās temperatūras:				
No	Līdz	1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup>	2,58
1000	"	2000 "	"	2,08
"	"	5000 "	"	1,86
"	"	10 000 "	"	1,59
"	"	15 000 "	"	1,43
"	"	25 000 "	"	1,32
"	"	Virs 25 000 "	"	1,21

Nr. p.k.	Patēriņa postēju un produkļu nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kuriņāmā patēriņa normas (kg) uz vienību
19 Tas pats pēc telpu platībām pie 5° C iekšējās temperatūras:				
No	Līdz	1000 m <sup>3</sup>	1 m <sup>3</sup> lieldei- gas platības	14,7
1000	"	2000 "	"	11,8
2000	"	5000 "	"	10,6
"	"	10 000 "	"	9,08
"	"	15 000 "	"	8,17
"	"	25 000 "	"	7,54
"	"	Virs 25 000 "	"	6,91
20 Dzivojamās mājas ar krāšņu apkuri pēc telpu platības				
Siltumnicas pēc sliktu platības: iestiņlojumam koka rāmjos				
21 Iestiņlojumam dzelzs rāmjos				
22 Edienu gatavošana ēdinācās, ieskaitot patēriņu trauku mazgāšanai: Ar caurlaidi				
"	"	no 100 "	100 cīv.	164
"	"	300 "	300 "	144
"	"	500 "	500 "	120
"	"	700 "	700 "	116
"	"	1000 "	1000 "	109
"	"	2000 "	2000 "	102
"	"	4000 "	4000 "	96

Nr. p.k.	Patēriņa postēju un produkļu nosaukums		Mēra vienība	Nosacītā kuriņāmā patēriņa normas (kg) uz vienību		
Turpinājums						
23 Sienas pēc telpu platības: vienā dienā nolikti uz 1 m <sup>2</sup> un 1°C						
24,4						
24,4						
0,034						
0,04						

## Turpinājums

Nr. p. k.	Patēriņa posteņu un produkcijas nosaukums	Mēra vienība	Nosacīti ierīnām patēriņa normas (%) uz vienību
23	Edienu pagatavošana slimnīcās: a) bez uzsildīšanas . . . . .	1 slimniekam gadā "	260 300
24	Siltas brokastis skolās . . . . .	1 cilv. gadā	40
25	No ārienes saņemto brokastu uzsildīšana skolās . . . . .	"	18
26	Ūdens uzvārīšana: a) «Tītana» kaltos . . . . . b) «Tītana» tvertnēs . . . . . c) ārstniecības un bērnu iestādēs . . . . .	1000 litri 1 cilv. gadā	27 34 30
27	Ūdens uzsildīšana . . . . .	1000 litri "	10 180
28	Ūdens destilacija . . . . .	"	
29	Pirtis, iestādot telpu apkuri . . . . .	1000 apmeklētājiem lētājiem	1547
30	Higienas vannas sporta organizacijās . . . . .	1000 vannas 1 cilv. gadā 1 slimn. gadā	2000 60 100
31	" " bērnu iestādēs . . . . .	" "	
32	" " ārstniecības iestādēs . . . . .	" "	
33	Ārstniecības vannas . . . . .	" "	65
34	Dušas sporta organizacijās . . . . .	1000 dušas 1 slimn. gadā	600
35	Dušas ārstniecības iestādēs . . . . .	" "	60

## Paskaidrojumi pie IV tabulas normām:

1. Normas apkurei aprēķinātas, izejot no šādiem apkures periodiem:  
 a) ārstniecības iestādēm, mazbērnu novietnēm un zīdaļu namiem no 11. oktobra līdz 20. aprīlim;  
 b) mācību iestādēm, bērnudārziem un bērnu namiem no 15. oktobra līdz 15. aprīlim;  
 c) citiem patērlētājiem no 27. oktobra līdz 13. aprīlim.
2. Eku ārējais tilpums aprēķināms, reizinot ēkas platību (ieskaitot ārsienas) ar augstumu no zemes līdz dzegai (sienas augšējam karnizam).
3. Ja pagrabi apkurināmi, tad pie iepriekšējā 2. p. aprēķinatiem ēku ārējiem tilpumiem jāpieskaita 60% no apkurināmo pagrabu iekšējiem tilpumiem.
4. Ja ēkas viegli būvētas (baraku tips) vai arī logu stiklu kopplatība pārsniedz 20% no ārsienu kopplatības, normas apkurei var paaugstināt par 15%.

## LITERATURA

1. В. В. Белоусов, Монтажное регулирование систем водяного отопления, Машстройиздат, 1949.
2. Р. Н. Бреннер, Справочник производителя работ по санитарной технике, Стройиздат, 1948.
3. П. И. Дьяконов, Эксплуатация водяных центральных систем отопления, Изд. Мин. ком. хоз. РСФСР, 1948.
4. М. И. Киссин, Отопление и вентиляция, ч. I, Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре, 1955.
5. С. Ф. Копьев, Теплоснабжение, Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре, 1953.
6. С. С. Корсаков, Справочник сантехника, Стройиздат, 1948.
7. Г. А. Максимов и А. И. Орлов, Отопление и вентиляция, ч. I, Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре, 1954.
8. А. П. Сафонов, Автоматические регуляторы на теплоинформационных вводах, Госэнергоиздат, 1952.
9. С. Н. Шорин и П. И. Дьяконов, Техминимум истопника, Изд. Наркомхоза РСФСР, 1945.
10. С. Н. Шорин, Руководство для кочегара, Госэнергоиздат, 1950.
11. Эксплуатация отопительных котельных установок, Изд. Мин. ком. хоз. РСФСР, 1948.
12. М. Калнинш, Тīrīšana un attaukošana rūrpniecībā, LVI, 1952.
13. К. Паегле. Siltuma izolacijas materiāli, LVI, 1955.

## SATURS

	Lpp.
Priekšvārds . . . . .	3
Ievads . . . . .	4

### Pirmā nodaļa.

#### Kurināmais un degšanas process

I. Kurināmais un tā īpašības . . . . .	5
II. Kurināmā uzglabāšana . . . . .	10
III. Kurināmā degšanas process . . . . .	12
IV. Dabiskā un mākslīgā velkme . . . . .	17
V. Katla lietderības koeficients . . . . .	20

### Otrā nodaļa.

#### Centralās apkures katli un kurtuves

I. Centralās apkures katlu tipi . . . . .	22
A. Augšdedzes katli . . . . .	24
1. Strebeļa katlis . . . . .	24
2. Strela katlis . . . . .	25
3. RSM-I katlis . . . . .	26
4. HP(4) katlis . . . . .	29
5. HP-18 katlis . . . . .	31
6. Katlis «Пламя» . . . . .	32
7. Katlis «Универсал» . . . . .	32
8. Katlis «ВНИИСТО-М(4)» . . . . .	34
B. Apakšdedzes katli . . . . .	35
RSM-II katlis . . . . .	36
II. Centralās apkures katlu iznestās kurtuves (priekškurtuves, sānos piebūvētās un apakšējās kurtuves) . . . . .	37
III. Centralās apkures katlu iekārtošana kurināšanai ar smalko antracitu . . . . .	38
IV. Daži norādījumi kurināšanai ar gabalkūdru . . . . .	43
V. Centralās apkures katlu izmantošanas pakāpe (sildvirsmas slodze) un katlu novietojums . . . . .	44

### T r e š ā n o d a | a.

#### Centralās apkures sistemas

I. Ūdens centralā apkure	Lpp.
1. Ūdens centralā apkure ar dabisko cirkulāciju	49
2. Ūdens centralā apkure ar cirkulācijas sūknī	54
3. Ūdens centralās apkures galvenās sastāvdaļas	57
II. Zemspiediena tvaika centralā apkure	74
1. Zemspiediena tvaika centralā apkure ar sauso kondensvadu	76
2. Zemspiediena tvaika centralā apkure ar slapjo kondensvadu	80
3. Zemspiediena tvaika centralās apkures galvenās sastāvdaļas	81
III. Staru apkure	83
IV. Siltā ūdens apgāde	85

### C e t u r t ā n o d a | a.

#### Dzīvojamo ēku ūdens centralās apkures sistemas pieslēgšana termofifikacijas tīklam

I. Tiešais ūdens centralās apkures sistemas pievienojums termofifikacijas tīklam	89
II. Ūdens centralās apkures sistemas pievienojums termofifikacijas tīklam ar elevatoru	89
III. Ūdens centralās apkures sistemas pievienojums termofifikacijas tīklam ar sajaukšanas sūknī	92
IV. Ūdens centralās apkures sistemas pievienojums termofifikacijas tīklam ar siltuma apmaiņas aparatu	92
V. Termofifikacijas abonentu centru automātizēšana	94
1. Aizsprostošanas regulators	94
2. Patēriņa regulators	95
3. Telpu iekšējās temperatūras regulators	97
4. Ūdens termoregulators	100

### P i e k t ā n o d a | a.

#### Centralās apkures ekspluatācija

I. Ūdens centralās apkures sistemas darbības traucējumi un to novēršana	103
II. Tvaika apkures sistemas darbības traucējumi un to novēršana	107
III. Vispārīgie norādījumi centralās apkures katlu uzraudzībai un to tīrišanai	108
1. Centralās apkures katlu tīrišana no katlakmens	109
2. Centralās apkures katlu sildvirsmas tīrišana no sodrējiem	110

#### IV. Kā jārīkojas ar ūdens centralās apkures iekārtu, apkures sezonai izbeidzoties

Lpp.

111

#### V. Centralās apkures temperatūras režims

112

1. Ūdens centralās apkures temperatūras režims

112

2. Zemspiediena tvaika apkures temperatūras režims

114

#### VI. Jaunbūvētās centralās apkures pieņemšana ekspluatācijā

114

#### VII. Katlu telpās nepieciešamie kurinātāja darba riki un pieduruvi

116

#### VIII. Premijas par kurināmā ietaupījumu

116

Noslēgums

121

Pielikumi

122

Literatura

136