

Ozbekiston Respublikasi

Oliy va o'rta maxsus ta'lim vazirligi

Toshkent arxitektura qurilish instituti

Akramov Husnitdin Axrarovich

Gaziyev Uchqun Abdullayevich

**SANOAT CHIQINDILARI ASOSIDA BETON VA TEMIR BETON
ISHLAB CHIQARISH**

O'QUV QO'LLANMA

**5A580501-QURILISH MATERIALLARI, BUYUMLARI VA
KONSTRUKSİYALARINI ISHLAB CHIQARISH**

Toshkent-2011

Mualliflar: Akramov H.A., Gaziyev U.A.

Sanoat chiqindilari asosida beton va temir beton ishlab chiqarish.

O‘quv qo‘llanma (Akramov H.A., Gaziyev *UL. TAQI*, 2011Y. - 127b.)

Mazkur o‘quv qo‘llanma qurilish mutaxassisligi bo‘yicha magistrler tayyorlash uchun tayyorlandi.

O‘quv qo‘llanmada sanoatda turli chiqindilarning paydo bo‘lishi, qurilish materiallari va ashyolarini olish va qayta ishlashning texnolgiyasi hamda klassifikatsiyasi, ularning xususiyatlari va qurilishda ishlatilish jabxalari borasidagi masalalar ko‘tarilgan.

O‘zbekiston Respublikasidagi maxalliy xom ashyo va sanoat chiqindilaridan turli qurilish materiallari va ashyolarini ishlab chiqarishda foydalanish bo‘yicha mualliflar tomonidan olib borilgan ilmiy tadqiqot ishlarining natijalari mazkur o‘quv qo‘llanmada keltirilganligi uning qadrini yanada oshiradi.

O‘quv qo‘llanma o‘qituv dasturining asosiy tarkibini qamrab olishga ko‘mak beradi, amaliyat mashg‘ulotlari va laboratoriya ishlarini o‘tkazish aso

sida, maqola va referatlar yozishda, shuningdek, magistrlik dissertatsiyalarini tayyorlashda xamda magistrlarning ilmiy-tadqiqot amaliyotlarini o‘tkazishda bevosita asosiy manba bo‘lib xizmat qiladi.

Taqrizchilar:

1 Toshkent arxitektura qurilish institutni t.f.d., professor A.A.To‘laganov

2 Toshkent temir-yo‘lar muxandislik instituti t.f.n. dotsenti R.A.Norov

Mas’ul muharrir: texnika fanlari nomzodi, dotsent H. N. Nuritdinov.

O‘zbekiston Respublikasi Oliy va o‘rta maxsus ta’lim vazirligi tomonidan qurilish yo‘nalishida ta’lim olayotgan talabalar uchun o‘quv ko‘llanma sifatida tavsiya etgan.

So’z boshi

Qurilishda mablag‘ni iqtisod qilish eng dolzarb muammolardan xisoblanib. xalq xo‘jaligi tarmog‘ining yalpi material ishlab chiqarish maxsuloti xajmining uchdan bir qismini iste’mol qiladi. Qurilishdagi bu muammolar texnik, tashkiliy, iqtisodiy omillardan va ilmiy-texnik taraqqiyotining jadallashuvidan kompleks foydalanilgandagina xal qilinishi mumkin.

Qurilishda mablag‘ni iqtisod qilishdagi eng muhim yo‘nalish - bu ikkilamchi ishlov beriladigan material manbalaridan keng foydalanish bo‘lib, jumladan ana shu manbalarga fan va texnikaning ma’lum bosqichlarida xalq xo‘jaligida foydalanilayotgan chiqindilar kiradi.

Jamoat sanoati doimiy o‘sish an’anasiga ega ekakligini inobatga olinsa, sanoat maxsulotlari chiqindilari xajmi xam juda yuqori tezkorlik bilan o‘sayotganligini anglash mumkun. Yalpi ishlab chiqarilayotgan maxsulotning baxosidan o‘rtacha 8-10% faqat ularni olib tashlash va joylashga sarflanmoqda.

Sanoat korxonalarida qayta ishlovdan chiqqan va salbiy sifatlarga ega bo‘lgan maxsulotlardan foydalanish dolzarb muammo bo‘lib, bu muammoning yechimi o‘z navbatida ishlab chiqarishni arzon va yarim tayyor xoldagi boy xom ashyo bilan ta’minlaydi va birlamchi mahsulotni qazib oladigan, xamda qayta ishlaydigan korxonalar qurilishi uchun mo‘ljallangan kapital mablag‘ni tejashga, sanoatning o‘z xarajatini o‘zi qoplashi xususiyatni oshishiga olib keladi, yer maydonlarini chiqindilardan tozalash va atrof-muhitni ifloslanish darajasini pasaytiradi. Sanoat chiqindi maxsulotlaridan foydalanish darajasini oshirish davlat ahamiyatidagi asosiy muhim vazifadir.

Sanoat chiqindi maxsulotlaridan samarali foydalanish — qurilish materiallarini tayyorlashda qo‘llash hom-ashyoga bo‘lgan talabni 40% gacha qondiradi. Qurilish materiallarini tabiiy hom-ashyodan tayyorlashga nisbatan sanoat chiqindilaridan qurilish materiallariga qilinadigan sarf xarajatning 10-30% ga kamaytirish imkonini beradi, kapital mablag‘ning 35-50% ini iqtisod qilish imkoniyatini yaratadi. MDX mamlakatlarida xam dunyodagi taraqqiy etgan mamlakatlar kabi sanoat chiqindilaridan qurilish materiallarini tayyorlashda foydalanish borgan sari keng

qo‘lamda rivojlanib bormoqda. Domna qozoni (shlak) chiqindilaridan umumiy foydalanish 90% ga yaqinini tashkil etadi. Xalq xo‘jaligida xar bir million tonna domna qozonining chiqindisini qayta ishlov berilishidan 2,5-3 mln. rub foyda keltiriladi. Ilg‘or metallurgiya korxonalari ag‘darmasdan xaydash ish tartibiga o‘tkazilgan.

Biroq sanoat chiqindilaridan foydalanishning umumiy darajasi xali yetarli miqdorda emas. Domna shlakiga nisbatan po‘lat eritish chiqindilari anchagina kamdir. Ulardan foydalanish xajmi 65% ni, rangli metallurgiya chiqindilaridan esa yillik xajmidan 1 % ini tashkil qiladi. MDH mamlakatlaridagi energetika sanoati 15% kuli chiqindilardan foydalanish imkoniyatiga ega, bunday metallurgiya chiqindilari qurilish materiallari sanoati uchun zaruriy xom ashylar turiga kiritiladi.

Dunyoning bir qancha mamlakatlarida chiqindi kuldan xom ashyo sifatida foydalanish ancha yuqori, masalan, GFRda 80%, Fransiyada 65%, Buyuk Britaniyada 53% Belgiyada 44%, Polshada 34%ni tashkil qiladi. Hozirgi yog‘och ishlab chiqarishdagi, kimyo soxasidagi va boshqa ba’zi bir tarmoqlarda ishlab chiqarishdagi chiqindilardan foydalanish darajasi qoniqarsizdir. Hozirgi davrda qurilish materiallarini ishlab chiqarishning takomillashib borishi, taraqqiy etishi va iqtisodiy samarasining oshib borishi ma’lum darajada xom ashyo mablag‘laridan unumli foydalanish, xar xil tarmoqdagi ishlab chiqarish chiqindilaridan to‘liq foydalanish bilan bog‘liqdir.

1-BOB

Sanoat chiqindilari xususida zamonaviy ma'lumotlar va ularning tavsiflanishi

1,1. Umumiy malumotlar

Fan-texnika progressi (taraqqiyoti) moxiyati yalpi ishlab chiqarish xajmining o'sishidadir. Ishlab chiqarishning rivojlanishi tabiy mablag'ning xo'jalikda xar tomonlama foydalanishga yanada ko'proq tortadi. Shunga qaramay, unumli qo'llash darajasi xali past. Har yili 10 mld. tonnaga yaqin mineral va shuncha organik xom ashyo maxsulotlaridan foydalilanadi. Dunyoda yangi foydali qazilma boyliklar zaxirasini qidirib topishga nisbatan, foydali qazilma boyliklarini ishlatish va qayta ishlash ancha tezlik bilan olib boriladi. Bizning mamlakatimizda sanoatda ishlatishga sarflanadigan xom ashyo, materiallar, issiqlik va energiya 70% ini tashkil qiladi. Shu vaqtning o'zida 10% dan 99% gacha sarflangan xom ashyo, atrof-muxitni ifloslaydigan, suv xavzalariga, havoga, yer satxiga chiqarib tashlanadigan chiqindiga aylanadi.

Chiqindilarni joylash va transportga ortib jo'natish asosiy ishlab chiqarish mablag'idan axamiyatli qismini sarflaydi, Har yili energiya va ko'mir sanoati ishlab chiqarishidan chiqqan chiqindilardan tozalash uchun 300 mli. rub.ga yaqin mablag' harajat qilinadi. Qazib chiqarish ishlarini tashkil etish va ekspluatatsiya uchun bu soxalarda qazib olingan ko'mir tannarxining 8-10% ishlatilayotgan energiya va bug'ga sarflanadi.

Qurilish materiallari ishlab chiqarish korxonalari, tog' boyliklarini qaziydigan kombinatlar, tog' jinslarini maydalaydigan texnologik jarayonlar, katta miqdordagi mineral xom ashyonи maydalash va kuydirish bilan faoliyat yuritadigan tashkilotlar atrof-muhitni xar xil changlar bilan ifloslantirish manbalar xisoblanadi. Sement klinkerini kuydiradigan, aylanib ishlaydigan pechning chang otkisi 8-20% quruq xom ashyonи chiqarib yuboradi. Xavoga chiqarilgan changdan texnologik agregatlar tozalangandan so'ng sement zavodlari agregatlarida 100-150 mg/m³ chang bo'ladi. Sanoat korxonalaridan chiqqan chiqindilar, uyib tashlangan tumanlar atrof-muxitni ifloslantiradi, xavosini buzadi. Sanoat chiqiidilarini chiqarib tashlash natijasida

dunyodagi okeanlar suvini ifloslanishiga olib keladi, natijada okeanlarning biologik sifati yomonlashadi va planeta iqlimiga salbiy ta'sir ko'rsatadi. Sanoat chiqindilari muammolarining samarali xal qilinishi turli omillarga bog'liq: chiqindining moddiy tarkibiga, ularning tarkibiy xolatiga, soniga, texnologik mohiyatiga va boshqalar. Sanoat ishlab chiqarishidagi chiqindilardan keladigan zararining pasayishi ishlab chiqarishni tashkil etilishiga, erishishni chiqqan chiqindilarni samarali joylashtirish imkoniyatini topishni, xavfsizlantirib va zararsiz qilib ko'mib tashlashni tashkil etishni taqazo etadi. Xom ashyo materiallaridan kompleks foydalanilganida sanoat chiqindilari yoki tashlandiq keraksiz mahsulotlar boshqa bir sanoat ishlab chiqarishiga xom ashyo bulishi mumkin. Shunga o'xhash, xom ashylardan foydalanilganda xozirgi davr xalq xo'jaligining rivojlanish talablariga mantiqan to'g'ri keladi.

Xom-ashyo materiallaridan kompleks foydalanish axamiyatini bir necha xil yo'nalishlarda ko'rib chiqish mumkin:

Birinchidan, chiqindilarni qayta ishlash atrof-muxitni muhofaza qilish, qimmatli yer maydonlarini chiqindilardan, jumladan, chiqindi yig'iladigan maxsus joylarni, atrof-muxitni chiqindi va buyumlaridan tozalash imkonini beradi.

Ikkinchidan, sanoat chiqindi mahsulotlari ma'lum darajada qayta ishlov soxasidagilarni ishlab chiqarish jarayonida boshlang'ich texnologik ishlov (maydalash, kuydirish) berilgan yuqori sifatli xom ashyyoga bo'lgan talabni qondiradi.

Uchinchidan, xom ashydan kompleks foydalanilganda mahsulot xisobiga kapital xarajat nisbatan pasayadi, xarajatlar sarfini qoplash muddatlari qisqaradi, sanoatda chiqindilarni joylash, ularni saqlaydigan omborxonalar qurilishiga ketadigan sarfni kamaytiradi, issiqlik va elektr energiyalarini yangi maxsulotga qilinadigan sarfi chiqindilarni texnologik tayyorligi sababli kamayadi, jixozlarning ishlab chiqarish quvvati ortadi.

Turli sanoat korxonalarining ikkilamchi chiqindi mahsulotlari iste'molchi tarmog'inining sanoat chiqiidilari xisoblanib, ular ko'proq qurilish metariallarini ishlab

chiqarishda xom ashyo sifatida foydalaniladi. Qurilishdagi materiallar uchun ketadigan sarf-xarajat smetaning 55% dan ortig‘ini tashkil etishini inobatga olinsa, sanoatdagi ikkilamchi maxsulotlardan foydalanilish qurilish materiallarini ishlab chiqarish samaradorligini oshirish yo‘llaridan biri ekanligini e’tirof etish mumkin.

1.2. Sanoatdagi ikkilamchi (chiqindi) maxsulotlarning – tavsiflanishi

Hozirgi davrda sanoat ikkilamchi maxsulotlarining keng ko‘lamdagi tavsifi, jumladan turli kimyoviy tarkib bilai qayta ishlanganligi, xosil qilinishining texnologik xususiyatlari, xosil qilish tartiblari to‘g‘risidagi shartlari va boshqalar mavjud emas. Barcha sanoat ikkilamchi mahsulotlarini ikki guruhga bo‘lish mumkin: mineral (noorganik) va organik. Qurilish materiallarini ishlab chiqarishda mineral mahsulotlarning ahamiyati katta. Mineral moddalar chiqindisi hamma chiqindilarining, jumladan qazib chiqiladigan va qayta ishlanadigan sanoat chiqindilarining katta qismini tashkil etadi. Organik moddalarga nisbatan bu sanoat ikkilamchi mahsulotlarining aksariyati o‘rganilgan. P.I.Bojenov [z] sanoat ikkilamchi mahsulotining asosiy texnologik jarayonga ajratish davrida klassifikatsiyalarda uch sinfga ajratish tadbirini taklif etdi:

A - tabiiy xususiyatlarini yo‘qotgan mahsulotlar; B - sun’iy maxsulotlar, uzoq muddatdagi fizik-kimyoviy jarayonlar natijasida xosil qilingan;

V - uzoq muddat uyumlarda saqlash oqibatida xosil bo‘lgan mahsulotlar.

A sinfi maxsulotlari (karyer qoldiqlari, foydali qazilmalarni qazib olishgan keyingi qoldiqlar) mineral kimyoviy tarkibga va tog‘ turkumi xususiyatiga mosdir. Ular ko‘llaniladigan jabxalar mazkur mahsulotlarning kimyoviy va fraksion tarkibi xamda fizik-mexanik xususiyatlariga bog‘lik xolda, agregat xolatida bo‘lishini talab etadi. Mineral maxsulotlarning A sinfi beton to‘ldiruvchisi o‘rnida ko‘llaniladi. Shuningdek loyli, karbonatli yoki silikat xom ashyo sifatida turli sun’iy qurilish materiallarini (keramika, oxak, avtoklav materialari va boshqalar) olishda foydalaniladi.

B sinfi maxsulotlarini fizik-kimyoviy jarayon natijasida, oddiy va ko‘pincha yuqori xarorat ta’sirida olinadi. Ularning qo‘llanilish imkoniyatlari A sinfiy

maxsulotlariga nisbatan keng. Bunday chiqindilardan foydalanish yoqilg‘i-energetik resurslar va ishchi kuchini umumli ishlatalishda samarali xisoblanadi. Shu kabi chiqindilardan foydalanish, avvalo, sement ishlab chiqarishda, avtoklav qotirish materiallarida reaksiyaga kirishi xususiyati yuqori bo‘lgan xom ashayoda iqtisodiy samara beradi.

Shlakporlansement tayyorlashda domna shlakidan foydalanilganda yoqilg‘i-energetik sarflar bir maxsulot uchun ikki marotaba qisqaradi, tannarx esa 25-30 % ga kamayadi.

V sinf mahsulotlari kavlab ag‘darish vaqtida, fizik-kimyoviy jarayonlar natijasida paydo bo‘ladi (o‘z-o‘zidan alangalanish, shlaklarning parchalanishi va kukunning⁻ xosil bo‘lishi va boshqalar). sinfning xom ashayo sifatidagi vakili tog‘ jinslari turkumlaridir. AN yuqorida keltirilgan klassifikatsiya ikkinchi darajali mahsulotlari: kimyoviy xarakteristikasini xisobga olinishi zaruratini talab etadi.

Mineral maxsulotlarni ularning tarkibidagi kimyo birikmalarining qay darajada ustunligiga ko‘ra quyidagi guruxga ajratish mumkin: silikatli, karbonatli, oxakli, gipsli, temi (tarkibida temir bo‘lgan).

Mazkur guruahlarning xar birini aloxida yanada kengrok va to‘ klassifikatsiyalash (tavsiflash) mumkin. Masalan: silikatli ikkilamchi maxsulotlarni (tarkibida asosiy va nordon oksid, karbonat, kalsiy magniyli moddalarniig miqdoriga bog‘lik) asosiy va nordon-turla ajratish mumkin.

Tabiiy va sun’iy mineral ikkilamchi sanoat maxsulotlarining. *KAM* qismi kremnezem, silikat va alyumosilikat kalsiy va magniydan iborat. Bundan o‘z navbatida qazib olingan maxsulotlar chiqindisi va tab silikat materialarni qayta ishlashdan yer qatlami xajmining 86 qismiga to‘g‘ri kelishini tushunish mumkii. Ikkilamchi ko‘shi maxsulotni uzluksiz ko‘rib chiqish uchun ular yig‘ilayotgan sa tarmoqlariga qarab klassifikatsiyalash mumkin.

Shu nuqtai nazardan quyidagi guruxlarga ajratish mumkin:

1. Metallurgiya ikkilamchi maxsuloti: domna, ferro va eritishdagi shlaklar; rangli ruda eritishdagi shlaklar; rudani boyi maxsulotlari, nefelinli va boshqa

(kukumsimon maxsulotlar) mumkun.

2. Issiqlik energetikasining va yoqilgi sanoatining ikkila maxsuloti: kul, yoqilgi shlaklari, shaxtadan chiqadigan ashyolar turi ko‘mirni boyitish, nef’t-gazli pek (qaynatilgan smoladan qolad modda, izolatsiya laki sifatida ishlatiladi), nordon gudron (i chiqindisi).

3. Kimyoviy sanoatning ikkilamchi maxsuloti: tarkibida temir va gips bo‘lgan chiqindilar tarkibida tuz va gidroksid bo‘lgan shlamlar va sodda maxsulotlari; fosfor shlaklari, ikkilamchi polimer maxsulotlar.

4. Tog‘ qazilmalari sanoatining ikkilamchi mahsuloti foydali qazilmalarning yuzini ochish va shu bilan birga qazib olinadigan tog‘

jinslari

5. Yog‘och va boshqa o‘simliklardan olinadigan xom ashyoni qayta ishlagandagi ikkilamchi mahsulotlar: po‘stloq, qiyqindilar, qipiqlar, lignin, g‘o‘za-poya, kanop chiqindilari va boshqalar.

6. Qurilish materiallari ishlab chiqarishdagi ikkilamchi mahsulotlar: sement, abestotsement, shisha, keramik chiqindilari, polimer ishlab chiqarish, noruda (ruda bo‘lmagan) sanoat, beton va temir-beton.

7. Shaxar xo‘jaligi chiqindilari: eskirib ketgan avtoshinalar, lattalar, qog‘oz chiqindilari, oqar suvning qattiq qoldiklari, ishlatib bo‘lingan polimer materiallar.

1.3. Sanoat chiqindilarini utilizatsiya qilish yo‘nalishni tanlash

Ikkilamchi sanoat mahsulotidan foydalanish yo‘nalishini tanlashdagi asosiy ko‘rsatkichlardan biri erishiladigan iktisodiy effektdir. Qurilish materiallarini ishlab chiqarishdagi t qattiq chiqindilar utilizatsiyasi EuYA quyidagicha aniqlanadi:

$$Eyd = \{n_1/a\} - (C_1 + n_2 C_2 - C_3) + E_n (Q_1 + n_2 K_2 - K_3)$$

"S2 va S3- qurilish materiallarining an'ananiy va util xom ashyoga yarasha tannarxi;

S2 - ag‘darilgan qatlamlarni saqlash va ikkilamchi maxsulotlarni transportga ortish uchun xar yilgi sarfi;

N_2 - ag‘darilgan katlamlarni kisman yoki to‘lik tarqatishga xisobga oladigan koeffitsiyent;

$$n_2 = 0,3..1;$$

$K1va K3$ - ishlab chiqarishda qurilish materiallarga mos traditsion va util xom ashyo solishtirma kapital mablag; -

K_2 qatlamlarni ag‘darish qurollari uchun sarflangan kapital mablag‘;

$E_n = 0,15$ E_n - kapital mablag‘ni xarajat qilingan me’yoriy koeffitsiyenti;

a - util xom ashyoning solishtirma sarfi 1 ta maxsulotta;

n_1 - xom ashyyoga qilingan umumiy sarfdan ma’lum bir materialga bo‘lgan sarfni aloxida xisobga olish va montaj konstruksiyadagi material tannarxi koeffitsiyenti.

Misol sifatida qo‘llash tarmog‘iga karab 1.1-jadvalda TES qumli shlak chiqindilaridan foydalanishning solishtirma iktisodiy effektiniig ma’lumotlari keltirilgan. Ikkilamchi maxsulot utilizatsiyasinnng to‘lik iktisodiy effekti xisobi biosferaga keltirilgai zararni kamayishidan ko‘shimcha effekti xisobiga olingandagina mumkin bo‘ladi. ΔU , ya’ni chiqindilarni jamlash uchun kerak bo‘ladigan maydon ΔU , zaruratining yo‘q bo‘lishi, shuningdek suv basseyniga va xavoga chiqariladigan chiqindilar miqdori kamayadi ΔUY .

$$\Delta U = \Delta U_v + \Delta U_b$$

Chiqindilar tashlanadigan maydon satxi quyidagi formula bilan aiiqlanadi:

$$\Delta U = S \cdot Sv / Tv$$

S - 1 ga yerning narxi, rub;

S , - chiqindidan tozalangan yer satxi, ga;

T_N - chiqindilar qayta ishlashga sarflangan vaqt,(yil).

Ikkinchi ko‘shiluvchi ΔU_6 yordamida kishloq xo‘jaligiga (o‘rmon, suv va boshqa) keltirilgan zararniig kamayishi aniqlanadi.

1.1-jadval

Qo‘llaniladngan tarmoq	Material	Solishtirma iqtisodiy samara pyb/t.	Kul va shlaklarni utilizdsiya qilinishi darajasi TES,%
To‘sish materi-allari va maxsulotlari	G‘ovak to‘ldiruvchi (kulli shag‘al, agdoporit shag‘al ko‘rinishli), issiqlik izolyaziya materiallari, ulli qum, g‘isht (bloklar) kul korishmasi bilan	7...15	35...40
Neorganik bog‘-lovchi	Oxak-slansli sement, ulli portlandsement, oxakli-ulli shlakli sement	07...3,2	15
yo‘l va aerodrom qurilishi	Yo‘l aerodrom kurilishi uchun Zich tu‘ldiruvchi, mustaxkam gruntli massalar	5...8	25....30
aksus betonlar	G‘idrotexnik Betonga aktiv kul issiqlikbardosh betonga ko‘shimcha, quyma maxsulot	2,5.....10	20

Eslatma: TES (Issiqlik elektr stansiyasi) shlaki va kulini utilizatsiya qilish darajasi deyilganda, qayta ishslash mumkin bo‘lgan miqdordagi chiqindilar va ularidan umumiyl xajmga nisbatan foyiz xisobida foydalanish imkoniyatlari tushuniladi.

Sanoat maxsulotining utilizatsiya yo‘nalishini aniqlash bilan bir qatorda, erishilgan iqtisodiy effekt va boshqa qator omillarni xisobga olish zarur, jumladan

utilizatsiya qurilmasining kapital jamg‘arma mablag‘i va xom ashyni qayta ishlash mexanizmi xamda uning samaradorligi; tayyorlanadigan maxsulotning iste’mol qiymati; ma’lum xududning ishlab chiqarish strukturasi (tuzilmasi) va boshqalar.

Xom ashyo materiallarining muhim xususiyati bo‘lib qayta ishlash uslublarini aniqlovchilar, kimyoviy tarkiblari, fizik-mexanik, toksikologik, yong‘in va portlash xarakteristikalari xisoblanadi.

Ikkilamchi maxsulotlar aksariat xollarda bir turdag'i tarkib va xususiyat bilan xarakterlanadigan sanoat chiqindilari xisoblanadi. Masalan, bir eleystrostansiyada bir turdag'i yoqilgi yondirilganda qolgan qulning kimyoviy tarkibi anchagina farqlanadn. Tarkibning farqlanishi xom ashyni qayta ishlash yo‘nalishini tanlashda e’tiborga olinishi shart.

Yurtimizdag'i asosiy konlardan qazib olinadigan ko‘mirni boyitish va kuydirishda xosil bo‘ladigan ikkilamchi maxsulotlarni ko‘p kismi kimyoviy tarkibi jixatidan algoporitli shag‘al texnologiyasi talablarig mos keladi. Agroprolit shag‘al ishlab chiqarishda xom ashyo tarkibidagi aloxida oksidlar miqdorini ruxsat etilgan o‘zgarish diapozoni kisqaradi, jumladan yengil eruvchan komponentlarni soni cheklanadi. Kimyoviy tarkibning o‘zgarishida kulning gidravlik aktivligi o‘zgaradi. Nordon kollar aktiv mineral qo‘sishchalar sifatida SiO_2 miqdori 40% dan kam bo‘lmaganda va SiO_3 miqdori 2% dan ko‘p bo‘lmagan xolda qo‘llanilishi mumkii.

Ikkilamchi sanoat maxsuloti tarkibini va xususiyatini Turg‘unligini ta’minlash uchun qator texnologik usullardan foydalilanadi. Aksariyat turg‘un xususiyatli kullarni aloxida fraksiyalarini tanlash uchun issiqlik elektrostansiyalarga kul tutadigan sistema o‘rnataladi.

Boshqa korxonalarga ikkilamchi maxsulotlarni transportlarga ortishdan oldin ularga ishlov berilishi maqsadga muvofiq. Shlaklarni granullah (qumoqlash) natijasida muxsulot tovar ko‘rinishini olishi bilan birga kimyoviy xususiyati yaxshilanadi. Pasta turidagi (fosfogips) xom ashyo uchun talab etiladigan shart oldindan quritish va granullah xisoblanadi.

II-BOB

Metallurgiya sanoatinnng chiqindn materiallari

2.1 Umumiy xarakteristika (tasnif)

Metallurgnya shlaklari. Metallurgiya jarayon chiqindisining asosiy miqdori shlak ko‘rinishida xosil bo‘ladi.

Shlaklar - bu dastlabki materiallar komponentlarining yuqori darajadagi o‘zaro ta’siri maxsulotidir (yoqilg‘i, ruda, origan va gazli muxit). Ularning kimyoviy tarkibi va tuzilishi tarkibiing bo‘sh (g‘ovakli) turiga, ertiladigan metall turiga, metallurgiya jarayoni xususiyatlariga, sovutish sharoitiga bog‘liq ravishda o‘zgaradi.

Metallurgiya shlaklari qora va rangli metallurgiya shlaklariga bo‘linadi.

Jarayon xarakteriga va pech turiga qarab qora metallurgiya shlaki quyidagi turlarga bo‘linadi: domna, po‘lat eritish, (marten, konverter, bessemer va tomas, elektroeritish); ferrosplav ishlab chiqarish; vagranka shlaklari. Ularning ichida ko‘p shlak chiqaradigan domna pechidir, unda shlak 1t cho‘yanga 0,6...0,7 t ni tashkil etadi. 1t po‘lat eritilganda chiqadigan shlak sezinarli kamrok; marten usulida - 0,2...0,3t; bessemer va tomasda -0,1...0,2 Elektropechda po‘lat eritilganda — 0,1—0,4 t, fsrrosplav ishlab chikarnshda va vagravka tlaklari nisbatan ko‘p emas. Rangli metallurgiyada shlakning chiqishi olinadigan dastlabki shaxta metallning tarkibiga bog‘liq. Tarkibida 10...15% misi bo‘lgan mis konsentratlar yallig’lanishni qaytaruvchi pechlarda eritilganda chikadigan shlaklar 10...20r 1 t metallga nisbatan. shaxta pechlarida eritilganda mis rudasi tarkibida 1...2% mis bo‘lsa 50...100 t, shaxta eritishda nordonlashtirilgan nikel rudadan - 100...200 t ni tashkil etadi. Domna shlakining kimyoviy tarkibi asosiy to‘rtta oksidlarda ko‘rsatilgan: $C_aO(29...30\%)$. $MgO(0...18\%)$, $Al_3O(5...23\%)$ va $Sio_2(30...40\%)$. Ularda ko‘p bo‘limgan miqdorda temir oksidlari saqlanadi (0,2...0,6%) va marganes (0,3..1%), shuningdek oltingugurt (0,5...3,1%). Po‘lat eritilgandagi shlaklar tarkibida temir oksid (20% gacha) va marganes (10% gacha) borligi bilan xarakterlanadi. Rangli megallar shlaki uchun kam miqlorda $CaO+MgO(7...13\%)$ va yuqori miqdorda $G‘eO(21...61\%)$ ligi bilan xarakterlidir. Asosiy komponentlardan tashqari rangli metallurgiya shilakida kam miqdorda aniqlanmagan metallar - mis, sink,

qo‘rgoshin, nikel’ va boshqalar bo‘lishi mumkin.

Shlaklarga xom ashyo sifatida baho berilganda, qurilish materiallari uchun muxim xaraktsristika bo‘lib ularning kimyoviy tarkibidagi asosiy va nordon oksidlarning miqdorlarini o‘zaro iiisbati xisoblanadi - ya’ni, asoslanma moduli:

$$M_o = (SaO + MgO) / (SiO_2 + Al_2O_3),$$

$M_o > 1$ bo‘lsa, shlaklar asosyga tegishli;

$M_o < 1$ bo‘lsa nordonga.

Shlak eritmalarining kimyoviy tarkibi, ulariing fizik xossalariga, tuzilishsha. qotishmalari, va qotib bo‘lgai shlaklariing xususiyatiga bevosita ta’sir etadi.

Shlaklar tarkibda kalsiy oksidini ko‘payishi shlaklarda eritma xaroratini oshirishni va oquvchanlik xususiyatini pasayishini takazo etadi.

Shlak tarkibiga kirkak oksidlar turli xil minerallarni xosil qiladi. Oksid sistemasi yashatyaga mos diogramma taxlid qilingandagi natijadan ma’lumki, shlaklarda qirqqa yaqin ikkilik va uchlik birikmalar mavjudligi aniqlangan, bunda silikatlar, aminosilikatlar, alyuminatlar va ferritlar yetakchi o‘rinni egallaydilar.

Qariyb xamma metallurgiya shlaklarida u yoki bu qiymatda kristallangan mahsulotlar bilan birga shisha sifatidagi faza bo‘ladi.

Ag‘darilgan va sekin qotirilgan asosiy shlaklarda, shisha miqdori ortiq emas, biroq domna shlaklarida bu miqdor 98% ga yetadi. Shisha termodinamikli turg‘un bo‘lmagan fazadir, u ma’lum darajada shlakni kimyoviy aktivligini aniqlaydi. Ma’lum bo‘lishicha, shlakli shishalar suv bilan o‘zaro ta’siri minerallar kristalliga nisbatan anchagina shiddatliroq o‘tadi.

Qurilish materiallari ishlab chiqarishda barcha turdagи metallurgiya shlaklari ichida domna shlaklari anchagina keng qo‘lamda qo‘llaniladi, shlakni umumiyligi balansini ilg‘or darajada ishlatilishiga asosan, ular tarkibining siment korishmasiga yaqinligi, gaz sovitish jarayonida gidravlik aktivlikka ega bo‘lishi va boshqalar sabab bo‘ladi. Domna shlakining asosiy xajmi kesilgan va quyma po‘latlarni eritishda olinadi. Domna shlaklari flyuslarining (karbonat kalsiy va magniy), temir rudasining bo‘sh turi va koks qumi bilan o‘zaro ta’siri mahsulotidir. Shlak tarkibida temir rудаси va koks tarkibining farqi mamlakatning turli xududiga mos va bog‘liq holda

farqlanadi.

Rossiyaning markaziy tumanlari va janubi metallurgiya zavodlari chiqaradigan shlaklar tarkibida Al₂O₃(6...10%) kam miqdorda va tarkibida CaO (50% gacha) nisbatan ko‘p, shuningdek, sulfid oltingugurti 3...4% gacha yetadi.

Ural va Kuznetsk metallurgiya xavzalarida temir rudalar, aluminiy oksidiga boy va kam oltingugurtli koks; tarkibida Al₂O₃ 20% i gacha va sulfidli oltingugurt 1% 1gacha shlaklar eritiladi.

Birinchi gurux shlaki uchun M₀ >I, ikkinchi gurux uchun esa M₀.<1 ko‘rinib turgan farq gidravlik aktivlik va boshqa xususiyatlaridadir. Umuman olganda, asosiy shlakli shisha nordonga nisbatan ancha katta gidravlik aktivlikka ega.

Shlakning kimyoviy aktivligi sifat koeffitsiyenti K quyidagi formula bilan aniqlanadi:

MgO 10% gacha tarkibida bo‘lganda:

$$K = \frac{CaO + Al_2O_3}{MgO} + \frac{MgO}{SiO_2} + \frac{TiO_2}{Al_2O_3}$$

MgO 10% dan yuqori bo‘lganda:

$$K = \frac{CaO + Al_2O_3}{MgO} + \frac{MgO}{SiO_2} + \frac{TiO_2}{Al_2O_3} + (MgO - 10)$$

Shlakli qayta ishslash usulining keng tarqalganini mohiyati granulyatsiya qilish ya’ni, keskinlik bilan suv, bug‘. xavo yordamida shlak eritmasi sovitiladi, natijada shishasifat o‘lchami 10 mm gacha bo‘lgan donalar vujudga keladi. Granulsiyani 2 usuli qo‘llaniladi: xo‘l va yarim quruq

Xo‘l granulyatsiyada eritilan shlaklarni keskin qotishi ko‘pincha suv bilan to‘ldirilgan temir-beton xovuzlarda xosil qilinadi. Xo‘l granulyatsiya xosil qilish qurilmasi murakkab emas, yuqori ishlab chikarishga ega, texnologik jarayonni bajarish uchun ko‘p mablag‘ sarf qlilinmaydi. Biroq xo‘l granulyatsiya yuqori namlikka ega (10..30%), bu esa qish mavsumida muzlashga olib keladi, transportga ortish bahosi ko‘tariladi, ma’lum darajada sarf-xarajat qilib isitib quritish sharti kelib chiqadi. Yarim quruq granulyatsiya ancha effektli, shlaklarni kombinatsiyalangan usulda qotirishga asoslangan: avval suv bilan, keyin xavoda. Granullangan shlakning oxirgi namligi 4-7% ga yetadi.

Asosan domna shlaki granullanadi. Granullangan domna shlaklarining asosiy

miqdori shlak-portlandsement ishlab chiqarishga yuboriladi. Ularni maxalliy klinkersiz bog'lovchi, shlak ishqorli begon, mineral paxta, shlaksitalli maxsulotlarni olishda va sementli, asfaltli betonlarni to'ldiruvchisi sifatida foydalaniladi.

MDX da po'lat eritishdan chiqqan shlaklarning 60% dan ko'pi marten, 35% dan ko'pi konverter ishlab chiqarilishi jarayonida olinadi. Po'lat eritishdagi shlaklarning 30%i qayta ishlanadi, shuningdek ferro eritishdagi ishlab chiqarishda shlakning asosan sheben, shlak unidan esa mineral o'g'it sifatida foydalaniladi.

Rangli metallurgiya shlakini hozircha ozgina qismidan sement ishlab chikarishda temirsimon to'ldiruvchi (komponent) va aktiv mineral ko'shimcha sifatida, shuningdek mineral paxta va quyma maxsulot ishlab chiqarishda foydalaniladi.

2.2. Metallurgiya shlaklari asosida bog'lovchi materiallar

ishlab chiqarish

"Hozirgi zamonda metallurgiya shlaklarining asosiy iste'molchisi sement sanoatidir. Har yili foydalanilgan domna shlakining 90% dan ortig'i (mli.t) portlandsement ia shlak-portlandsement uchun sarflanadi.

Semen sanoati uchun yana istiqbolli boshqa tur metallurgik shlaklarga quyidagilar mansub: ferroxromli, rangli portlandsement klinkerni olish imkonini beradi, nikel va misli, xom ashyo, temirsimon komponent sifatida ko'llaniladigan sementli qorishma aktiv meneral qo'shimcha; ferroqotishma ishlab chiqaradigan alyuminoterik shlaklar, aluminiyni ikkinchi qayta eritit va uni qotirish — glinozem sementini va o'ta tez kotadigan portlandsement ishlab chiqarish uchun xom ashyo o'rnilada ko'llaniladi.

Shlakli bog'lovchini quyidagi asosiy guruxlarga bo'lish mumkin; shlak-portlandsementlar, sulfat-shlakli, oxakli-shlakli, shlak-ishqorli bog'lovchi. Ulardan muxim ahamiyatga bo'lgani shlak-portlandsementlar, ishlab chiqarishniig MDH bo'yicha umumiy hajmi 25% dan oshadi.

Klinkersiz bog'lovchi shlak past tannarx, murakkab bo'limgan texnologiya, nisbatan yuqori qurilish-texnik xususiyatlari bilan xarakter lanadi.

Portlandsement. Domna shlaklarining kimyoviy tarkibi ularni klinker ishlab chiqarishda loyli va karbonatli komponent qismlari o'rniga xom ashyo qorishmasi

tarkibida foydalanish imkoniyatini beradi.

Shlaklarda Al_2O_3 (5...7%) miqdori oz bo‘lganda xom ashyning silikat modulini kerakli darajaga keltirish uchun korrektorlaydigan qo‘sishimchalar qo‘shiladi. Xozirgi davrda metallurgiya shlaklari asosida qo‘llanilgan bog‘lovchi va to‘ldiruvchilardan turli xil betonlar ishlab chiqilgan va qurilishda ishlatilmoqda.

Shlaklarga qisman qayta ishlangan maxsulot sifatida qarash mumkin. Ular tarkibida CaO turli kimyoviy birikmalar bilan bog‘langan xolda jumladan, sement klinkerining minerallaridan biri sifatidagi ikki kalsiyli silikat ko‘rinishida kelishi mumkin. Domna shlaklarini ko‘llash yuqori darajada xom ashyo tayyorlovchi qozonlarning samaradorligini oshirish va yoqilg‘ini iqtisod qilishni ta’minlaydi. Loy o‘rniga domna shlakini qo‘llash komponent tarkibidagi oxakni 20% ra kamaytiradi, quruq usul bilan klinker ishlab chiqarishda xom ashyo va yoqilg‘i solishtirma sarfi -10...15% ga kamayadi, shuningdek qozonning samaradorligi 15% ga oshadi.

Tajribada isbotlanishicha, shlaklarni xom ashyo qorishmasida na xo‘l usul bilan ishlab chiqarishda qo‘llanilishi ijobjiy samara beradi. Ma’lumki, shlakli shlamni aylanadigan pechlarda qo‘llanilishi ishlab chiqarishi 13...20% oshiradi, 1t klinker uchun xom ashyo materiallari sarfi taxminan 12% ga yonilg‘ining solishtirma sarfi esa - 10...15% ga kamayadi. Kamtemirli - domna va ferroxromli shlaklarni ko‘llanilishi (ferroqotishma ishlab chiqarishdagi shlaklar turlari) elektr pechida eritish sharoitlarini tiklab, oq sement olish mumkin. Metall xromini oksidlashda, tarkibida ferroxromli shlak bo‘lgan, tiniq va chidamli yashil rangli klinker olinadi. Klinker maydalanganda mineral ko‘sishchali portsementga kiritish 20% gacha domna shlakini qo‘sishga ruxsat etiladi. Bunda sement aktivligi o‘zgarmaydi, klnker sarfi 14...16% ga, yoqilg‘i sarfi esa 17...18% kamayaadi. Qo‘sishchasiz sement bilan solishtirilganda, ba’zi bir ko‘rsatkichlarning pasayishi. ya’ni siqilishdagi mustaxkamchilik, qotgandan keyin uzoq muddat o‘tmasdan egilish, suv ajratishi va kirishishni - ortishi kuzatiladi. Portlandsementning shlak qo‘shilgani qo‘sishchasiz sementga nisbatan korroziyaga chidamliligi 5...10% ga yuqori, normal qotishda, shuningdek issiq

namlik ishlovdan keyin xam bu ko'rsatkich o'zgarmaydi. Portlandsement yuqori kalsiyli, past alyuminatli shlaklar qo'shimchasi bilan sovuqqa chidamsizroq bo'ladi. Yuqori alyuminatli shlaklar qo'shilgan sementlar sovuqqa chidamliligi jixatidan qo'shimchasiz sementga tengdir, ayniqsa buglatilgandan keyin. Ishxorli oksidlarning xosil bo'lishiga karshi kurashda samarali vosita bo'lib portlandsementga shlaklarni qo'shib foydalanish, ayniqsa reaksiyon xususiyatli to'ldiruvchilardan foydalanish muxim bo'lib, sho'r chiqib ketishiga qarshi kurashda xam samara beradi. Portlandsementda tarkibida chiqindi aktiv minerallar va domna shlaklari bo'lgan aralash ko'shimchalardan foydalanish bilan yaxshi natijalar beradi.

Shlak-portlandsement - bu gidravlik bog'lovchi modda, suvda ham, xavoda xam qotadigan, klinkerning mayin maydalangani bilan birga talab qilingan gips qismidan, domna pechinng granullangan shlakidan (21...80%) yoki puxta aralashtirilgan yuqoridagi aloxida maydalangan materiallardir. Shlak-portlandsement eng samarali bog'lovchi xisoblanadi, chunki uni ishlab chiqarish uchun klinkerning asosiy qismi o'rniga ancha arzon granullanish shlakdan foydalaniladi. Shlak-portlandsement ishlab chiqarishda domna shlakidan foydalanilganda ^{yoqilg'i}-energetik sarfi 1 maxsulot uchui 1,5...2 marta, tannarxi 25...30% ga kamayadi. Masalan. *M400* markali shlak-portlandsementni ishlab chikarishda xuddi shu markadagi portlandayementni ko'shimchasiz ishlab chikqarishga nisbatan yoqilg'i sarfi o'rtacha 36% ga past. Elektroenergiya sarfi 12%ga, asbob-uskunalarni saqlash va ekspluatatsiya qilishda esa qilinadigan sarf 10...15% ga qiskardi. Domna shlakining sifati sement ishlab chiqarishda, sifat koeffitsiyenti va tarkibida ishtirok etadigan oksidlar-. Al_2O_3 , MgO , TiO_2 , MPO protseti bilan xarakterlanadi.

Domna granullangan shlaki sement komponenti kabi uch navga bo'linadi (2.1-jadval).

2.1-jadval

Ko‘rsatkich	Nav		
	1	2	3
Sifat koeffitsiyenti, kam emas	1,65	1,45	1.2
Al_2O_3 , kam emas	8	7.5	Normadan tashqari
MgO, % kam emas	15	15	15
TiO, % kam emas	4	4	4
MnO, %	2	3	4

Tarkibida 25...40% shlak bo‘lgan shlak-portlandsement odatdagidek, oddiy portlandsement qanday sharoitda qo‘llansa, xuddi shunday sharoitda qo‘llaniladi.

Tarkibida 40...80% shlak bo‘lgan sementlar past qiziydigan, agressiv suv ta’siriga uchrab turadigai massivli gidroqurilmalar, inshootlarda, shuningdek issiq namlik bilan ishlov beriladigan maxsulotlar tayyorlashda qo‘llaniladi. Vatanimiz sement sanoati oddiy, tez qotadigan va sul’fatga chidamli shlak portlandsement ishlab chiqaradi. Sulfatga chidamli shlak-portlandsemeng ishlab chiqarishda tarkibida $S3A$ 8 % dan kam bo‘lmagan klinker va AL_2O_3 8 %dan kam bo‘lmagan shlak ko‘llaniladi. Tez qotadigan shlak-portlandsement ma’lum muddatdagi ikki bosqichli yanchilgan, ya’ni oldindan maydalangan klinker, so‘ng klinker va shlakning birga to‘yilishi $4000 \text{ sm}^2/\text{g}$ dan kam bo‘lmagan solishtirma yuzada olinadi. Ikki bosqichli to‘yilganda klinker donalari anchagina mayin maydalanadi; asosiy shlaklardan foydalanilganda tuyish darajasi klinkerga yaqin bo‘lgani maqsadga muvofiq. Shlak-portlandsementning oxirgi mustaxkamligi va boshqa xususiyatlari, xatto shlak anchagina mayin

maydalanganda ham yaxshilanadi. Shlak-portlandsementning qurilish texnik xususiyatlari portlandsement bilan solishtirilganda qator xususiyatlari xarakterlidir: qotishning boshlang‘ich davrida bir qancha sekinlashgan tutish va mustaxkamligi ortib borishi, past zichligi ($2,8\ldots3 \text{ g/sm}^3$) bilan xarakterlanadi.

Shlak-portlandsememtning bir necha xil markasi mavjud: $M300$; $M400$; $M500$. tez qotadigan shlak-portlandsement uch kecha kunduzdan keyin siqilishga 20 MPa, egilishga 3,5 MPa dan kam bo‘lmagan mustaxkamlikka ega bo‘ladi. Bunda markasi $M400$ dan kam bo‘lmasligi kerak.

Sulfatga chidamli shlak-portlandsementning markalari $M300$ va $M400$ belgilangan.

Shlakli klinkersiz bog‘lovchi - bu mayin maydalangan shlak, qotishi uchun tarkibida aktivizatori bo‘lgan ko‘shimchali maxsulotdir. Aktivizatorlar shlak bilan astoydil aralashtirilib, birgalikda maydalaniadi. (sulfat shlakli, oxak-shlakli bog‘lovchi), yoki suvli qorishma (ishkor shlakli bog‘lovchi) bilan qotiriladi.

Sulfat-shlakli sementlar - bu gidravlik bog‘lovchi modda, domna shlakining mayin maydalangani bilan sulfatli qotiruvchining birgaligida (gips yoki angidrit) ishqorli aktivizator (portlandsemet oxagi yoki kuydirilgan dolomit) bilan olinadi.

Sulfat-shlak guruxi ichida keng tarqalgani gips-shlakli sementdir tarkibida 75...85% shlak, 10...15% ikkisuvli gips yoki angidrit, 2% gacha: kalsiy oksidi yoki 5% portlandsementli klinker bor. Foydalanilganda; yuqori aktivlikni ta’minlaydigan angidrit, 70000S temperatura kuydirilganda va yuqori alyuminoksidli asosiy shlaklardir. Acosiy shlakni kamayish miqdori bilan ohak konsentratsiyasining oshishi maqsadga muvofikdir (0.2 g/l *SaO_d* asosiy shlaklar uchun, $0.4\ldots0.5 \text{ g/l}$ nordon shlaklar uchun). Bu guryx sementni turli-tumanligidan biri, shuningdek, shlakli klinkersiz sementdir, 85 90 % shlak, 5...8% angidrit va 5...8% kuygan dolomitdan tashkil topgan. Dolomitning kuydirilish darajasi shlak negiziga bog‘liq Shlak negizidan foydalanishda kuydirish $800\ldots900 {}^\circ\text{S}$ xaroratda olib boriladi, qisman parchalanish *SaSO₃*, nordon esa $1000\ldots1100 {}^\circ\text{S}$ xaroratda *CaCO₃* to‘liq parchalanadi.

Oxak-shlakli sementlar - bu gidravlik bog'lovchi modda. ohak bilan granullangan domna shlakining birgalikda yanchilishidan xosil bo'ladi. Qurilish qorishmalari va betonniyag 200 dan ortiq markasini tayyorlashda qo'llaniladi. Ushlab qolish muddati va boshqa xususiyatlarini tartibga solib turish uchun bu bog'lovchilarni tayyorlashda 5% gacha gips toshidan qo'shiladi. Yuqori sifatli sementni olish uchun alyumiko-oksidli va tarkibida 10...30% so'ngdirilmagan oxak, asosiy shlaklar qo'llaniladi.

Oxak-shlakli semeng mustahkamligi sulfat shlakli sement teng kelolmaydi. Ularning markasi: *M50. M100, M150, M200*. Ushlab qolish xususiyatining boshlanishi 25 min. dan oldin, qotishning tugashi eca 24 soatdan kech bo'lmasligi kerak. Harorat pasayishi, ayniqsa 10^{08} damustaxkamligining ortishi keskin sekinlashadi va aksincha xaroratniig ko'tarilishi kerakli namlik ostida, tezkorlik bilan qotishni ta'minlanadi. Xavoda qotirish nam sharoitda 15...30 kecha kunduz qotirilgandagina to'liq qotishiga erishiladi, Oxak-shlakli sement uchunsov uqqa chidamsizligi, aggressiv suv ta'siriga o'ta chidamliligi va kimyoviy jarayonda o'zidan past issiqlik chiqarish bilan xarakterlidir.

Ishkor-shlakli bog'lovchi - bu gidravlik bog'lovchi modda bo'lib, granulli shlaklarni maydalashda ishqorli komponentlar bilan yoki yanchilgan shlak qorishma bilan ishqorli metallarning (natriy yoki kalsiy) qotishmasi ishqorli reaksiyani xosil qiluvchilar bilan olinadi.

Ishkor shlakli bog'lovchini olishda granullangan shlaklar - domna, elektrotermofosfor, rangli metallurgiya qo'llaniladi. Shlakning zaruriy aktivlik sharoiti - bu oynasifat' fazaning mavjudligi, ishqorlarni o'zaro ta'sirlaydigan xususiyatidir. Yanchilishning mayinligi solishtirma yuzaga $3000 \text{ s.m}^2/\text{g}$ ga mos kelishi kerak.

Ishkorli komponent sifatida kaustik va kalsiylashtirilgan soda, potash, eriydigan silikat natriy qo'llaniladi. Asosan sanoat maxsulotiga mos: ishqorning erishi (soda ishlab chiqarish); soda ishqorning erishi (kaprolaktam ishlab chiqarish); sodapotashli qorishma (aluminiy oksidli ishlab chiqarish); sement changi va boshqalardan foydalaniladi. Tarkibida ishkor bo'lgan chiqindilardan foylalanish xar yili 30 mln. t

ishkor shlakli bog‘lovchi olish imkonini beradi.

Bog‘lovchida ishkorli bog‘lanish optimal tarkibi qaytadan xisoblab chiqilganda Na_2O shlak massasidan 2...5 % ini tashkil etadi. Bu bog‘lovchi qotishining boshlanishi 30 minutdan erta tugashi, 12 soatdan kech bo‘lmasligi kerak. Mustaxkamlik chegarasi 28 kecha kunduzdan keyin ishqor-shlakli bog‘lovchilar $M300$ dai $MI200$ gacha markalarga bo‘linadi. Mustaxkamlik chegarasiga yetishini tezlatish va deformatsiyalanishini kamaytirish uchun bog‘lovchilarga semet klinkeri qo‘shiladi (2...6%). Tez qotadigan ishkor-shlakli bog‘lovchi 3 kecha kunduzdan keyin $M400$ na $M500$ markalari uchun siqilishdagi mustahkamlik chegarasi 50% dan kam bo‘limgan marka mustaxkamligini, $M600..M1000$ markalari uchun esa 30 MPdan kam bo‘limgan mustahkamlikni tashkil qiladi. Ishqor-shlakli bog‘lovchi, issiq nam ishlov ta’siriga beriluvchandir. $80^0..900S$ xaroratda bug‘lash sikli 6...7 soatga qisqartilishi mumkin, ishlov berib tarkibining aktiv kismi 3...4 soatni tashkil etadi. Bug‘lanishning maksimal xaroratini sezilarli darajada pasaytirish, shuningdek ishlov berishning pog‘onali va jo‘shqin tartibini qo‘llash mumkin. Ularning iqtisodiy samarasи juda yuqori.

Solishtirma kapital mablag‘ bu bog‘lovchilarni ishlab chiqarishda portladsement ishlab chiqarishga nisbatan 2...3 marta kam, chunki fond, kapital va material hajmi texnologik operatsiyalarga shuningdek, kondan qazib olish, xom ashyo tayyorlash, maydalash, kuydirish kabilarga xojat qolmaydi.

Masalan: ishqor-shlakli bog‘lovchilarni markalari $M600..M1200$ ni portlandsement markalari $M600$ bilan ishlab chiqarishga ketadigan sarfni solishtirsak, portlandsement ishlab chiqarishga nisbatan tannarx 1,7...2,9 marta, yokilg‘ining solishtirma shartli sarfi 3...5, elektr-energiya-2, keltirilgan sarflar 2...2,5 marta kamligini ko‘rishimiz mumkin.

2.3. Metallurgik shlakli to‘ldirgichlar

Qurilish sanoatida metallurgik shlaklar kerakli darajada beton to‘ldirgichlarini rezervi bilan ta’minlaydi.

Shlakli to‘ldirgichlar uyma hajm og‘irligining kattaligiga qarab og‘ir ($R_0 > 1000 \text{ kg/m}^3$) va yengil ($P_0 \leq 1000 \text{ kg/m}^3$) bo‘lishi, donining yirikligi darajasiga

qarab mayda (<5 mm) va yirik (>5 mm) turlarga bo‘linadi.

Shlakli sheben ag‘darilgan metallurgik shlakllarni maydalab, Yoki qaynoq suyuq shakli eritmaga maxsus ishlov berib olinadi (kuyma shlakli sheben). Sheben ishlab chiqarish uchun ag‘darilgan shlaklar, po‘lat eritishdagi (sheben olish uchun qayta ishlatga yaraydigan), shuningdek mis eritishdagi, nikelli va boshqa rangli metallurgiya shlaklaridan foydalaniladi.

Quyma shlakli shebenning fiziko-mexanik xususiyatlari: Bo‘lakniig o‘rtacha xajm og‘irligi, kg/m³-2200..,2800

Solishtirma og‘irligi, kg/m³-2900...3000

Siqilishdagi mustaxkamlik chegarasi, MPa.60..,100

Suv shimishi, % mas, 1...5.

Shebening xajm og‘irligi, kg/m³-1200... 1500.

Quyma shlakli sheben sovuqka, issiqka o‘ta mustaqkamlik, shuningdek yejilishga qarshiligi bilan xarakterlanadi. Uning baxosi tabiiy toshdan olingan shebenga qaraganda deyarli 2 marta arzon.

Beton va temir-beton maxsulotlarini tayyorlash uchun yirikligi 5... 70 mm fraksiyalangan quyma shlakli sheben qo‘llaniladi. Saralanmangan material yo‘l qurilishi va mineral paxta ishlab chiqarishda qo‘llaniladi, qolgan chiqindi o‘tga chidamli beton uchun to‘ldirgich bo‘lib xizmat kilishi mumkin va shlak-portlandsement ishlab chiqarishda qisman granullangan shlak o‘rnida qo‘llanilishi mumkin. Quyma zinch kristall tuzilishidagi shlakli sheben olish uchun otash-suyuq kamgazli shlaklar qo‘llaniladi,sovutish jarayoiida juda.oz miqdorda govak hosil qiladi, o‘rtacha zinchligi- 2200 kg/m³ dan kam emas.

Sheben donining yirikligiga qarab quyidagi fraksiyalarga bo‘linadi: 5...10,...10...20, 20...40, 40...70, 70...120 mm. Shlakli shebenning donador tarkibi xuddi boshqa turdagи to‘ldirgichlardagidek, bo‘shliqni minimal darajada ta’minalash uchun tanlab olinadi. Xar bir fraksiyalardagi shebenning minimal uyma xajm og‘irligi 1000 kg/m¹ ni tashkil etadi. Plastinkasimon va igna ko‘rinishdagi dona tarkibida, % xisobida: kub ko‘rinishida 15dan ko‘p bo‘lmasligi: yaxshilanganida 25; oddiyida 35 sheben bo‘lishi kerak.

Bundan donning uzunligi uch va undan ortiq marta kengligidan yoki qalinligidan katta.

Shlakli shebenning mustahkamligi uning markasi bilan xarakterlanadi. Domna shlakidan olingen shebei og‘ir beton to‘ldirgich sifatida qo‘llaniladi. Mustahkamligi bo‘yicha 5 markasi o‘rnatalgan:

Mustaxkamlik bo‘yicha sheben markasi - 1200, 1000,800, 600, 300.

Sinovdan o‘tgan shebinni yo‘qolgan vazni, % - 15 gacha, 15..25, 25..35, 35..45, 45..55. Markasi 1200 bo‘lgan sheben M400 va undan yuqori markali beton tayyorlashda qo‘llanishi mumkin, 100dan M 300 markali, 800dan M 200 va bundan 600dan M20O dan oz. Past markali sheben yuqori mustaxkamlikka ega bo‘lgan betonlarni tayyorlash uchun foydalanilganda, faqat texnik -iqtisodiy asoslangandan va tegishli tekshiruvlardan o‘tgandan keyn mumkin bo‘ladi.

Sheben tajribada necha siklga bardosh berishiga qarab, uning sovuqqa mustahkamlik markasi o‘matiladi. (3-jadval).

Shlakli sheben tarkibidagi changsimon loyli qismi 3% dan oshmasligi kerak, noaktiv va kam aktiv shlaklar uchun.

Aktiv va yuqoriaktiv shlaklar tarkibidagi qorishma normaga solinmaydi. Sheben tarkibida yoqilgi shlaklar, kollar, koloshnik changi qorishmalari bo‘lishiga yo‘l qo‘yilmaydi.

Sheben tarkibida loyli zuvalachalar hamma turdagи shlaklarda vazni Bo‘yicha 0.25% oshmasligi kerak.

Metallurgik shlaklar tarkibida sulfat bo‘lib, armatura po‘latini korroziyaga olib keladi. Domna shlaklari tarkibida sulfatning miqdori vazni bo‘yicha 2,5% dam oshmasligi kerak. Oldindan zo‘riqtirilgan temir-beton konstruksiyalarini ishlab chiqarishda sulfat miqdori aniqlanishi zarur, shlakli shebenden foydalanish mumkin bo‘lganda maxsus tadqiqot bo‘yicha asoslangan bo‘lishi kerak. Shlakli sheben sement betonlarda to‘ldiruvchi sifatidagina foydalanilmay, yo‘l qurilishida asosni mustaxkamlash va asfalt beton yopilmasi qurulmasida xam foydaniladi. Struktura xususiyati, yemirilishi uvalanishiga qarshiligiga qarab shlakli sheben quyidagi markalarga bo‘linadi:

Yemirilishi bo‘yicha sheben markasi - YEI, EII, YEIII, EIV.

Sinov davridagi massani yo‘qolishi, % - < 25, 25..35, 35..45, 45..60.

Yo‘l qurilishida shlakli sheben eng ko‘p qo‘llaniladigan tarmokdir. Qayerda qo‘llanishiga qarab shlakli shebenga qo‘yiladigai talab yo‘l qoplama qatlamiga bog‘liq. Chunki, ostki qatlamga yotkiziladigan material suv va sovuqqa chidamli xususiyatga, sheben esa g‘adir - budir yuzaga ega bo‘lishi kerak. Yo‘l qurilishi materiallari shibbalanganda siljishga yuqori mustahkamlikka ega bo‘lishi kerak.

O‘rnatalish tezlikda xarakatni ta’minlash uchun yuqorigi qatlam yuqori darajada chidamli bo‘lib, tekislikni saqlash kerak.

Yo‘l qurilishida qo‘llaniladigan shebenga qo‘yiladigan talablarni asosiysi yo‘lga yotqizish va zichlash davrida uqalanmaydigan xususiyatga ega bo‘lishidir. Po‘lat eritishda olinadigan shlaklardan yuqori sifatli mineral kukuni olinadi, bu esa asfaltbeton tarkibidagi muqim komponentdir. Asfaltbeton tarkibidagi mineral kukunni xissasi mineral donalar umumi yuzasining 90-95% ga to‘g‘ri keladi. Uning asosiy vazifasi - bu bitumni plyonka xolatiga keltirish, shuningdek yirik bo‘laklar oralig‘ini to‘ldirish, natijada asfaltbetonning zichligi va mustaxkamligi ortadi.

Po‘lat eritishdagi shlakdan ortgan mineral kukunni yuzasi karbonat materialidan olingan kukunga nisbatan rivojlangan va tekshirishlardan ma’lumki bitum bilan qorishtirilganda yoqori darajada shishadi. Shlakli asfaltbeton qorishmasining kamchiligi, uning yuqori o‘rtacha zichligi. tabiiy materiallar qorishmasi zichligidan 15...25% ga oshib ketadi.

Po‘lat eritishdagi shlakdan ortgan mineral kukunning yuzasi korbonat materialidan olingan kukunga nisbatan rivojlangan va tekshirishlardan ma’lumki bitum qorishtirilganda yuqori darajada shishadi. Shlakli asfaltbeton qorishmasining kamchiligi uning yuqori o‘rtacha zichligi tabiiy materiallar qorishmasi zichligidan 15...20% oshib ketadi.

Granullangan shlak betonda mayda to‘ldiruvchi sifatida qo‘llaniladi. Donadorlik tarkibi bo‘yicha yirik qumga mos keladi.

Taxminan, uning vaznini 50% ti yirik 2,5 mm dai kattaroq donalardan tashkil etadi. Granullangan shlakni uyma zichligi eritishdagi xususiyatiga va granullah texnologiyasiga bog‘lik, 600...1200 kg/ig ni tashkil etadi.

Bug‘li xavo qorishmasi yoki suv bilan shlak eritmasi tez sovutilganda xosil bo‘ladigan granullar yuqori darajada shisha ko‘rinishdagi fazalar va govakliligi bilan xarakterlanadi.

Granulli shlaklar oddiy va mayda donali betonlar uchun samarali to‘ldiruvchi xisoblanadi, tabiiy- mayda qumlarni yaxlitlashtirish uchun qo‘sishimcha bo‘lib xizmat qilada.

Turli g‘ovakli granulli shlak yengil beton uchun to‘ldiruvchi sifatida qo‘llaniladi.

Shlakli pemza - sun’iy g‘ovakli to‘ldiruvchilarning eng samarali turidir. Ular shlak eritmasini suv xavo bug‘ bilan sovitish natijasida olinadi. Eritmani g‘ovaklashtirishda quyidagi mexanizmlar bo‘lishi mumkin; erigan massadaga gaz pufakchalarini ko‘tarish bilan ko‘pchitish eritmani g‘ovaklashtiruvchi gazlar aralashtirish yo‘li bilan ko‘pchitish. Shlakli pemza tarkibining xususiyatlari eritmani g‘ovaklashtiruvchi tarkibining asosiga bog‘liq, shuningdek gazning tabiatи va miqdoriga bog‘liqdir. Dastlabki eritma turli ximiyaviy tarkibga ega bo‘lishi mumkin. G‘ovaklashtirishga tushadigan eritma xarorati 1250 °C dan kam bo‘lmasligi kerak, qovushqoqligi esa 5 gradus dan oshmasligi kerak. Eritmaning g‘ovaklash gaz bilan to‘yintirish orqali vujudga keladi. Bu esa eritmajning erish va kristallanishini pasayishi natijasda yuz beradi. MDH da shlakli pemzani ishlab chiqarishning quyidagi usullar mavjud: sachratuvchi zovur, bassen, suv purkash va suvli ekran bilan. Shlakli pemzani sheben ko‘rinishidagi uch frakssyada (5...10,10...20 va 20...40 mm)da ishlab chiqariladi va qum (oddiy yiriklsh i 5 mm dan kam bo‘limgan, maydaligi 1,25 mm dan kam bo‘limgan va yiriklari 1,25...5 mm). To‘kma zichligiga (kg/m³) qarab shlakli pemza marakalarga bo‘linadi:

Sheben uchun - 400, 450, 500, 550, 600, 650, 700, 750, 800, 850 900; qum uchun - 600, 700, 800, 900, 1000. Shebenning mustaxkamligi va to‘kma zichligi marakasi orasidagi bog‘liqdir:

- to'kma zichlik bo'yicha sheben marakasi - 400, 450, 500, 550, 600, 650, 700, 750, 800, 850, 900;
 - silindrda siqilishga bo'lgan mustaxkamligi, MPa - 0,3, 0,35, 0,40, 0,45, 0,55, 0,65, 0,70, 0,90, 1,1, 1,3, 1,5 kam bo'lmasligi kerak.

Sovuqqa chidamliligi bo'yicha shlakli pemzaning markasi navbatma-navbat muzlatish va eritish siklining soniga qarab aniqlanadi, bunday holatda tadqiqotda siqiladigan vaznining yo'qotishi 8% dan oshmasligi kerak.

Shlakli pemzaning sovuqka chidamliligi 15 sikldan kam bo'lmasligi kerak.

Shlakli pemzaning g'ovagining o'lchovi olinish usuliga bog'liq va 0,4...4,5 mm ni, g'ovakliligi 52...78 ni, suv shimuvchanligi - 10...5% ii tashkil etishi kerak. Shlakli pemza yengil beton uchun to'ldiruvchi sifatida keng hajmda o'rtacha zichlik va zichlik ko'rsatkichlarda qo'llaniladi. 1 m³ bundagi materiallarni tayyorlashda sarf 5 marta kam, ishlab chikarish 4...5 marta yuqori boshqa govak to'ldiruvchilarni ishlab chiqarishga qaraganda. Shlakli pemzani ishlab chiqarish uchun texnologik yonilgi deyarli sarflanmaydi.

Shlakli pemzadan 1 m³ sheben va qum ishlab chiqarish uchun sarflanadigan elektroenergiya sarfi 6,2 kVts, 1 m keramzit graviyi uchun 24, agloporit uchun 47,4 kVts ni tashkil qiladi. Mustaxkam shisha qobiqli graviy ko'rinishidagi shakli pemza eng istikbolli hisoblanadi. Uni qo'llash sememt sarfini kamaytirishga. va yengil betonlarning o'rtacha zichligini kamaytirishga imkon beradi.

2.4. Metallurgiya shlaklari asosida betonlar

Hozirgi davrda metallurgiya shlaklari asosidagi bog'lovchi va to'ldiruvchilar qo'llanilgan turli xil betonlar ishlab chiqilgan va qurilishda qo'llashshmoqda. Shlakli beton maxsulotlarining bahosi 20...30% ga kam, odatdagiga nisbatan.

Shlakni to'ldiruvchilarning turiga qarab, turli o'rtacha mustaxkamlikdagi betonlar tayyorlanadi: o'ta og'ir ($R_0 > 2500 \text{ kg/m}^3$) po'lat eritish ishlab chiqarishdagi ba'zi bir shlaklarda va rangli metallurgiyada:

og'ir ($R_0 1800...2500 \text{ kg/m}^3$) quyma va ag'darma shlakli shebenda, qumda va granulli shlakda; yengil ($R_0 < 1800 \text{ kg/m}^3$) shlakli pemzada yirik to'ldiruvchi).

Yirik donali shlakli beton mayda donali shlakli beton bilan parallel foydalilanadi, bunda to‘ldiruvchi sifatida granullangan shlak ishlatiladi tuzilishiga qarab oddiy zich, yirik g‘ovakli va uyali shlakli beton turiga bo‘linadi- Uyali shlak beton juda samarali xisoblanadi.

Shlakli beton beriladigan vazifasiga qarab bo‘linadi: konstruktiv yoki umumiy vazifa: konstruktiv-issiq izolatsiyali, to‘siq konstruktiv ko‘llashda foydalilanadi; gidrotexnik; yul; issiq izolatsiya; kislota va issiqliq chidamligi.

Shlakli beton oddiy sharoitda qotishi mumkin, biroq ularning sifati issiq namlik bilan ishlov berishda anchagiia ko‘tarilib ketadi (bug‘lash va ayniqsa avtoklavli qotirishda).

Oddiy og‘ir betonlar. Oddiy yoki shlakli bog‘lovchinn shlakli to‘ldiruvchi bilan birgalikda qo‘llab, siqilishga chidamli og‘ir betonning barcha klassini olish mumkin. Bunda bug‘latilgan betonlarning mustaxkamligi 10...30 MPa gacha yetadi, avtoklavda qotiriligan betonlar -30..,60 MPa. Og‘ir betonlarda zich tog‘ jinsli yirik to‘ldiruvchi o‘rniga mustaxkam metallurgiya shlaklarini maydalab olingan shlakli shebenni qo‘llash mumkin, bunda betonning mustaxkamligi kamaymaydi, ba’zan betonning mustaxkamligi bir qancha ortadi.

Shlak shebenli betonlarni egilishdagi cho‘zilishga mustaxkamligi granntliga nisbatan anchagina yuqori bo‘ladi. Shlakli betonni qulay joylashtirilishi beton qorishmaning to‘ldiruvchisini suv talabchanligiga bog‘lik. Shlakli sheben betonlari ko‘pincha bikir va quyush qiyin bo‘ladi, granitga nisbatan. Shlakli bog‘lovchi va yirik zich to‘ldiruvchili betonlarning sovuqqa chidamliligi oddiy sement betonlarga nisbatan past, ya’ni 50... 100 siklni tashkil qiladi, faqat shlakishkorli bog‘lovchi betonlarda bu ko‘rsatkich anchagina yuqori.

Sovuqqa chidamlilik xususiyati texnologik yo‘l bilan (masalan. S/I suv sement nisbatini pasaytirish, issiqlik bilan ishlov berishni yumshatish, g‘ovaklar xosil qiluvchi ko‘shimcha qo‘shilishi), bug‘latish o‘rniga avtoklav ishlov berishni qo‘llash bilan amalga oshiriladi.

Shlakli betonning deformatik xususiyati va ularning armatura bilan tishlashishi zich to‘ldiruvchili sement beton kabidir. Bu esa bug‘latilgan va shlak to‘ldiruvchili

avtoklav betonlarni turli sanoat va fukaro qurilishi temir-beton kostruksiyalarini tayyorlash imkonini beradi.

Maydadonali betonlar. Qurilishda og‘ir va yengil maydadonali shlakli betonni qo‘llashni anchagina samarali tajribasi bor. Bog‘lovchi sifatida klinkersiz shlakli bog‘lovchi va shlakli portlandsement, to‘ldiruvchi sifatida esa shlakli qum va granullangan shlakdan foydalaniladi.

Klinkersiz shlakli bog‘lovchi maydadonali betonning xarakterli fazilatlari quyidagilardir: o‘q bo‘yicha cho‘zilishga mustahkamligi qiyosan yuqoridir (0;09 0,12 R) va egilishdagi cho‘zilish (0,15.. .0,3 R), oddiy og‘ir betonga qaraganda deformayalanish katta.

Mustahkamligi 30.... 100 MPa, o‘rtacha zichligi 1800...2300kg/m³ maydadonali shlakbetonni tayyorlash texnologiyasi ishlab chiqilgan, bog‘lovchi sifatida shlakportlandsement, to‘ldiruvchi o‘rnida granullangan va ag‘darilgan domna shlakidan foydalanilgan. Maydadonali shlakbetonning siqilishga bo‘lgan mustaxkamligi 30...100 MPa uchun eng qulay donali shlak tarkibi quyidagi formula bilan aniqlanadi.

$$J = 100\sqrt{d_x(D - 5)} + 3(n - 1)$$

J - shlak miqdori, teshik diametri x elakdan o‘tgan, %;

d_x - eng katta dona o‘lchovi, teshik diametri x ga mos, mm;

D - donning maksimal yirikligi, D=10 mm;

n - shlakli to‘ldiruvchining sementga nisbati, n=2...6.

Yengil betonlar. Shlakli sement va to‘ldiruvchi o‘rtacha zichlikdagi 200...1600 kg/m³ va siqilishga bo‘lgan mustahkamligi 5...25 MPa bo‘lgan yengil beton ishlab chiqarishda keng qo‘llaniladi. Yengil betonolarga xos yengil shlakli betonga umumiyl xususiyatlar xarakterlidir, ya’ni. Beton qorishmaning chiqishini minimal darajada bo‘lishini ta’minlaydigan, suv sarflanganda maksimal mustahkamlikka erishish, shunigdek fraqsiyalangai g‘ovakli to‘ldiruvchidan foydalanilganda, mustahkamlnkning o‘sishi, bog‘lovchi sarfinnng ma’lum darajshada oshishi va

boshqalar. Klinkersiz shlakli bog‘lovchili yengil shlakli betnlarning xususiyati katta deformatsiyalanishi va armatura bilan tishlashishi portlandsementli betonga

nisbatan bir qancha kamdir.

Shlakli beton uchun yengil to‘ldiruvchi bo‘lib shlaki pemza, .to‘kma zichligi Po=500...800kg/m³; granullangan, domna shlaki (R=700...1000), ag‘darilgan, g‘ovaklashtirilgan domna shlaklari (Ro 1000...800) xizmat qiladi.

2.2-jadval

To‘ldiruvchi		O‘rtacha zichligi, t/m	
Shlakli pemza	0,9...1,3	1...1,35	1,1...1,4
Granullangan domna shlaki	1.3..1,6	1.4...1.65	1,5...1,7
Ag‘darma domna shlaklari	1,1...1,35	1,25...1,45	1,35...1,55

Yengil betonning o‘rtacha zichligi to‘ldiruvchining marka va turiga bogliq xolda o‘zgarib turadi. 2.2-jadvalda yengil shlakni betonning o‘rtacha zichligi (t/m³) xar xil to‘ldiruvchini xarakterlaydigan ko‘rsatkichlar keltirilgai. Shlakli pemza va granullanga domna shlakining tuzilishi shishasifat fazasi ko‘rinishi bilan xarakterlanadi, bu esa shlakli betonlarni issiq o‘tkazishi o‘rtacha bir xil zichlikka ega bo‘lgan kristall tuzilishdagi to‘ldiruvchili yengil betonga nisbatan pastligini bildiradi(masalan kremzit, agloporit va boshqalar).

Shlakli pemza yengil betonlar o‘qi bo‘yicha cho‘zishga yuqori mustaxkamligi, vulqon otishmalaridan olingan tabiiy to‘ldirunchili betonlarga o‘xshab, yuqori elastiklik moduliga ega.

Boshqa yengil betonlarga nisbatan shlakpemza beton maksimal taranglik chegarasiga egaligi bilan ajralib turadi, bu esa kostruksiyalarni yorilishiga karshi kuchini oshiradi.

Shlakpemzabetonlar sovukqa o‘ta chidamli, bu shlakli pemza tarkibi xususiyatidir, kam kapilyar g‘ovakli sement toshini xosil qiladi.

Shlakpemzabetonning sovuqqa o‘ta chidamligi to‘ldiruvchining deformatsiya yaxshi berilishining taminlaydi, ichki bosimning m’alum bir qismni bosadi, shlakpemza shebenning matritsa (korishma qismi) bilan mustahkam birlashish

zonasini xosil qiladi. 600siklga va undan ortiq sovuqqa chidamli konstruksion shlakpemzabeton olish mumkin.

Uyali betonlar boshqa turdaga sun'iy tosh materiallaridan bir xil taqsimlangal diametri 1..3 mm dumalok, uyachalar ko'rinishidagi g'ovaklari bilai farqlanadi.

Bog'lovchi, kremnezemli komponent, g'ovak xosil qiluvchi va suv bilan tayyorlanadi.

Uyali beton ishlab chiqarishda. odatdagidek avtoklavda qotirilganda, shlakli bog'lovchi qo'llaniladi, ularni gidravlik aktivligi harorati va suv bug'i bosmi ko'tarilganda namoyon bo'ladi. Bunday bog'lovchi avvalo granullangan domna shlakidan olingen oxak - shlakli bog'lovchidir.

Modul asosi qiymati 0,6 dan kam va modul aktivligi esa (protsent nisbatida A12 o'zining SiCga) 0,4 dan kam bo'limganda ag'darma shlaklar qullaniladi. Oxak shlakli sement quyilgandan 2 soat keyin qotishi boshlanadi, uning solishtirma yuzasi 4000 sm²/g dan aktiv SaO ning miqdori esa 10% kam bo'lmasligi kerak.

Uyali beton ishlab chiqarishda shlakportlandsementni ishlatilishi samaralidir, solishtirma yuzasi 1500.... 3500 sm*/g gacha tuyilgan granullangan va ag'darma shlaklar bog'lovchi komponentgina bo'lib qolmay, boshqa qator mayda dispersion kremnezem materiallar bilan bir qatorda uyali beton faol to'ldiruvchi xamdir.

Shlakli materiallardan tayyorlangan uyali betonning mustaxkamligi o'rtacha zichlikka bog'lik xolda o'zgaradi. Issiqlikni izolatsiya qiluvchi gazkulshlakbetonni R0=400...500 kg/m, siqilishga bo'lgan mustahkamligi 0,6....2 MPa, konstruktiv isstqlikni izolatsiya qiluvchi beton (R0=600-...1200)-3...12,5.

Uyali betonning maksimal mustaxkamligi shlakli bog'lovchi va kremnezem komponentlari (xom ashyo materialining xususiyatiga qarab) 1:0,5...1:1,2 nisbatda bo'ladi. Shlakli materialarning tuyish mayinligi xam betonning mustahkamligiga ta'sir qiladi. Shunday ekan, shlakli bog'lovchining solishtirma yuzasi 3500dan 6500 sm²/g gacha oshganda uning mustaxkamligi 50-60% ga ortadi. Mustaxkamlik va boshqa xususiyat ko'rsatkichlari suv qattik moddalar nisbatli kamayganda anchagina 0,25....0,35 gacha yaxshilanadi, bu esa uyasimon korishmaning tebrantirib ishlov berib tayyorlaganda va kolibga quyish davrida bo'ladi. tebranish ta'siri qorishmani

suyultiradi va xom ashyo komponentlarining o‘zaro ta’siri yuzasini oshiradi, gaz ajratish va gidratatsiya jarayonini tezlashtirishga yordam beradi, shu bilan birga mustaxkamlikni 25-30% ga oshirib , qiskarish deformatsiyani 15-25% kamaytiradi.

Qorishmani tebranma aktivli kompleksdan tashqari

plastifikatsiyalovchi PAV qo‘shiladi. Uyali beton konstruksiyalari, ayniqsa sanoat chiqindilaridan tayyorlanganlari yuqori texnik iqtisodiy ko‘rsatkichlarga egadir. Gazo-beton panellari keramzit betondan 1,3-2 marta yengil, tan narxi xam arzon. Avtoklavda shlakbeton konstrutsiyalari ishlab chiqarishda solishtirma mablag‘ ajratish boshqa turdagи betondan xuddi shunday konstruksiyalarni ishlab chiqarishga nisbatan 30-40 % kam.

Issiqqa chidamlı betonlar. Shlakli materiallar issiqqa chidamlı beton ishlab chiqarishda-to‘ldiruvchi, bog‘lovchi, mayda yanchilgan ko‘sishimcha va qotiruvchi sifatida keng qo‘llaniladi. Metallurgiya shlaklari asosida olingan bog‘lovchilar issiqka chidamliligi jixatidan portladsementdan o‘tadi, bu esa shlakli sement toshi tarkibida kalsiy gidrooksidini nihoyatda kamligi bilan tushuntiriladi. Shlakportladsementni qo‘llab issiqka chidamlı 1200°S gacha issiqda foydalanishga yaraydigan beton olish mumkin. Portlandsement betonlariga tarkibida aktiv krempezem va SaO bilan 800-1000°S da ta’sirga beriladigan mayda yanchilgan ko‘sishimcha qo‘shiladi. Bunday qo‘sishimcha rolida shamol bilan bir qatorda kul chiqaruvchi va boshqa kremnezem materialari bilan maksimal xarorati 700°S da xizmat kiladigan betonlarda kukunlangan domna shlaki qo‘llaniladi. Shlakni kukunlanish darajasi sinovga olingan vaznining 70% elakdan o‘tishi lozim, modul asosi 1 dan ko‘p bo‘lmasisligi kerak. Portlandsement o‘rniga shlakportlandsement almashtirilganda mayda yanchilgan ko‘sishimchani qo‘shish zarurati betonning qolgan mustaxkamligini kattaligi bilan aniqlanadi. Agar beton 1700°S gacha qizdirilganda mustaxkamlik 40% dan past bo‘lmasa mayda yanchilgan qo‘sishimchani qo‘shmaslik mumkin. Issiqqa chidamlı betonlarga to‘ldiruvchi bo‘lib granullangan va ag‘darilgan metallurgiya shlaklari, shuningdek shlaklipemza xizmat qilishi mumkii. Shlakli issiqqa chidamlı portlandsemitli va shlakportlandsementli betonlarnint maksimal ishchi xarorati 700- 800°C ga yetadi. O‘ta yuqori xaroratda betonning mustahkamligi

shlakli to‘ldiruvchilarning shishasifat fazalari yumshab ketishidan keskin kamayadi.

Issiqqa chidamli beton sifati quyidagicha ko‘rsatkichlar bilan xarakterlanadi: og‘ir shlak betonlarning siqishga bo‘lgan mustaxkamligi 30 MPa ga yetadi, 700 - 800°s da 2-2,5 marta pasayadi.

Shlakli to‘ldiruvchili issiqlikka chidamli betonlar nisbatan past termik chidamlikka ega, bu shlakning termik kengayish koeffitsentining oshishi bilan bog‘lik.

Shlakln betonlar namunalarni 800°Sgacha qizdirilgandan keyin o‘rtacha 7-marta issiq almashishni suv bilan sovutishda, 29 marta issiq xavo bilan almashishni ko‘taradi. Shlakportlansementli mayda zarrali shlakli betonlar yuqori termik mustaxkamlik bilan farq qiladi.

Hozirgi davrda issiqqa chidamli betnlarni yuqori darajada kristallangan va 1000"S gachan xaroratda ishlatilayotgan domna shlaklaridai olish mumkin, mayda yanchilgan ko‘chimcha sifatida ferromolibdenli shlak qo‘llaniladi.

Glinozemli sement va shlakli pemza qo‘llab zichligi 410...1600 kg/m³, maksimal xarorat 800°... 1000° S bo‘lgan joylarda ishlatiladigan yengil issiqqa chidamli beton olinadi. Po‘lat qotishma va temirqotishma ishlab chiqarish shlaklaridan olingan bog‘lovchi va to‘ldiruvchilar qo‘llab 800.... 1700oS xaroratda ishlaydigan issiqka chidamli betonlar olingan.

2.5. Shlakishkorli betonlar

Ishkorshlakli betonlar - ishqorshlak bog‘lovchi asosida tayyorlangan betonlardir. Kiyev injener-qurilish va Toshkent Arxitektura-qurilish institutlarida og‘ir, yengil, uyali, ishqorshlakli betonlar ishlab chiqilgan. Og‘ir betonning taxminiy tarkibi % xisobida: yanchilgan ganullangan shlak — 15...30; ishqorli komponentlar - 0,5...1,5; to‘ldiruvchilar — 70...85.

Bunday betonlarnint qotish jarayonida ishkorlar nafaqat shlaklar bilangina o‘zaro ta’sirga kirmay, balki to‘ldiruvchilar, eng avval chang va loyli zarrachalar bilan o‘zaro ta’sirga kiradi, tabiiy seolit singari erimayditai ishkorli gidroalyumosilikatlar hosil bo‘ladi, bular esa materialni zichlashtiradi va mustaxkamligini oshiradi. Bu bilan ishkorshlak beton to‘ldiruvchilariga bo‘lgan talab anchagina pasayadi.

Traditsion to'ldiruvchilardan tashqari (sheben, graviy, qum) bundan maqsadda foydalanish uchun ko'pgina dispersion tabiiy materiallar va turli sanoat tarmoqlari maxsulotlari bo'lishi mumkin.

Tabiiy materiallardan keng ko'lama foydalaniladigan maxaliy tuprok, g'ovak tog' jinslari. mayda kumlar, qumloq va soz tuproqlar, shag'al-qum, tuproq-shag'alli qorishmalar yuqori disperslanganligidan va ifloslanganligidan sement beton tayyorlanayotganda qo'llab bo'lmaydi. Tuproq zarrachalari massasining tarkibida 5%, chang zarrachalari - 20% gacha bo'lishi mumkin. Tarkibida gips donalari va angidrat bo'lgan to'ldiruvchidan foydalanib bo'lmaydi.

Sanoat chiqindilaridan og'ir va yengil ishqorshlak beton tayyorlash uchun xil shlaklar, kollar, TESning- kulshlak korishmasi, yongan jinslar, toshma toshmaydalash va tosharralash chiqindilari, shu bilan: birga oxaktoshli, dispersli o'simlik dunyosining organik chiqindilarini qo'llash mumkin.

Og'ir betonning siqilishga mustaxkamligini xarakterlaydigan ko'rsatkichlari-markalari M200... M1400.

Betonni siqilishga bo'lgan mustaxkamligini garantiyalangan qiymatiga qarab klasslari V15 dan TO B60 ga belgilangan (klasslarni parametrik qatori V70 dan V 110gachan davom ettirilgan).

Cho'zilishga mustaxkamligi 1/10...1/15, bukilishga mustaxkamligi -1/6...1/10 siqilishga bo'lgan mustaxkamligiga nisbatan. Bug'latilgan maxsulotlarning mustaxkamligi marka mustaxkamligiga nisbatan 100% va undan ortiqqa yetadi.

Avtoklavli ishlov berish, mustaxkamlik faoliyatini oshiradi, natijada issiq namlik bilan ishlov berish muddati sementbeton maxsulotlariga ishlov berish muddatiga nisbatan qiskaradi. Ishlov berilguncha tavsiya etiladigan (viderjka) ushlab turish muddati 2...3s.

Shlak ishkor betonlarni yumshatish koeffitsenti 0,9...1,0, ba'zan L,0 dan oshadi. Yirik to'ldiruvchili bu betonlarda egiluvchanlik moduli xuddi sementbetondagidek siqilish chegarasi 1...2 mm/m ni tashkil qiladi, cho'zilish chegarasi - 0,15...0,3mm/m. Shlakishqor betonning yedirilishi 0,2....1,2g/sm²ga teng, tog' jinslari granit va zich qumtoshning yemirilish ko'rsatkichlariga mos keladi.

Shlakishqor toshini tuzilishi mayda yopiq dumaloq shakldagi g‘ovaklarni borligi bilan xarakterlanadi, bu esa oqibatda ishkor korishmalarint qotguncha yuzasining tortishishini oshishiga sabab bo‘ladi. Bunday tartibda qotgan bog‘lovchi shlak ishkor betonning o‘ta suvo‘tkazmaslik va sovuqqacha chidamligini aniqlab beradi.

Belgilangan markalar: suvo‘tkazmaslik W4....W30, sovuqqachidamligi F200..F1000.

Shlakishkor betonning yetarli zichligi va ishkorli muxitining doimiyligi po‘lat armaturaning yaxshi saqlanishini ta’minlaydi. Turg‘un vodorod muxiti ko‘rsatkichi ($rN \geq 12$) va betonning armatura bilan yaxshi tishlashishi shlakishqor betondan armaturalangan kostruksiyalar tayyorlashga imkon beradi.

Shlakishqor beton maxsulotlari uchun yuqori darajada korroziyaga qarshi turishi, shuningdek bu maxsulotlar qotishida sementning sulfat korroziyasini chiqaruvchi yuqori asosli gidroalyuminat kalsiy, shuningdek erkin oxakning yo‘qligi xarakterlidir. Oqibatda turg‘unlik bo‘yicha minerallangan sulfatli va magnezialangan suvlarda shlakishkor betonlar portlandsementli va sulfatga turg‘un betonlardan o‘tadi. Bundan tashqari ular benzin va neft maxsulotlari, konsetratsiyalangan ammiak, shakar eritmasi va organik kislotasining kuchsiz qorishmasi tat’siriga qarshi chidamlidir, yuqori darajada bioturg‘unlik bilan farqlanadi.

Qish mavsumidagi betonlash ishlarida shlakishkor betonlarning ko‘llash tajribasi ko‘rsatadiki, shlakishkor beton q o r i sh m a s i $-10^{\circ}...15^{\circ}$ S xaroratda xam muzlamagan. Bu betonlar bundan xam past xaroratda qotishi mumkin.

Shlakishkor bog‘lovchi asosida mos qo‘shimcha va to‘ldiruvchini qo‘shish bilan o‘ta yuqori issiqqa chidamli beton olinadi.

Aloxida shlaklarni va to‘ldiruvchilarni tanlab dekorativ materiallar tayyorlanadi.

Shlakishkor betonlardan konstruksion material sifatida sanoat va jamoa qurilishida, ularni aloxida xususiyatlarini xisobga olgan xolda qurilishning boshqa tarmoqlarida (masalan gidrotexnik, suvxo‘jaligi, yo‘l, qishlok xo‘jaligi, trasport) qo‘llanishi mumkin. Ular maxsus qorishma va betonlar sifatida ishlatalishi mumkin: korroziyaga chidamli, issiqka chidamli, pardoz, tamponaj, qish mavsumi beton ishlarida qo‘llaniladi.

III- BOB

Yoqilg‘i va energetika sanoati chiqindilari materiallari

3.1. Yoqilg‘i tarkibli chiqindilarning umumiy tasnifi

Yonilg‘i tarkibli maqsulotlar sirasiga qazib olishda. qattik yonilg‘ini boyitish va yoqishda paydo bo‘ladigai chiqindilar ko‘rnishidagi mahsulotlar kiradi. Tosh va kulrang ko‘mirlar qattiq yonishining assosiy turlari xisoblanadi. Ko‘mirlarni qazib olish va boyitishda shaxta va ochilgan jinslar, ko‘mirni boyitish chiqindilari yorlamchi maxsulotlar bo‘lib xizmat qiladi.

Kurilish materiallarini ishlab chiqarishda foydalanish uchun eng kam o‘zgaruvchan tarkib va xususiyatlarda ega bo‘lgan ko‘mirni boyitish chiqindilari katta qiziqish uyg‘otadi. Ular turli xilda mavjud: argillitlar, alevrolitlar, qumtoshlar va b. Boyitilish jarayonida ajralib chiqmagan ko‘mir tarkibi 20%ga yetishi mumkin. Ko‘mirning boyitilish chiqindilari asosan 8...80 mm. bo‘laklar ko‘rinishida bo‘ladi.

Koksokimyo ishlab chiqarish korxonalaridagi asosiy qayta ishlab chiqarishdan keyin namligi 30%gacha bo‘lgan va 0,14 mm.dan kamroq o‘lchamdagini bo‘lakchali shlamlar, o‘lchami 3 mm li yonilg‘idan iborat shaxta jinslari, shuningdek yirik turdagini bo‘laklardan iborat qoldiqlar ko‘rinishidagi maxsulotlar qoladi.

Tosh ko‘mir konlariga to‘g‘ri keladigan bo‘sh jinslar yonishining maxsuli bo‘lib yongan jinslar hisoblanadi, Gliyejlar-ko‘mir qatlamlarida yer qa’ridagi yerosti olovlardaga pishirilgan loy va loy-qumlik jinslar hamda chiqindi sifatdagi yonib ketgan shaxta jinslari ularning turlari xisoblanadi.

Tabiiy yongan jinslarning zaxiralari mamlakatimiz turli hududlarida keng tarqalgan. Ularning xaqikiy zichligi 2,4...2,7 g/sm o‘rta zichligi — 1300...2500 kg/m³, siquvga chidamliligi-20..60Mpa ni tashkil etadi. O‘zlariniig asosiy fizik va kimyoviy xususiyatlari bo‘yicha ular 800...1000 S da kuydirilgan loylarga yaqin turadi. Yongan jinslarning kimyoviy-mineralogik tarkibi turlicha, ammo ular uchun degidratlashtirilgan loylik minerallarning radikal ko‘rinishidagi faol glinozemlarning yoki faol glinozem, kremnezem va temirli birlashmalarning mavjudligi umumiy xisoblanadi. Kul va shlaklardan farqli ravishda yongan jinslar qariyb shishalik kompopetlardan tarkib topmagan va yuqori sorbsion imkoniyati bilan farqlanadi.

Yonmagan yonilg'i tarkibi 2...3%ni tashkil etadi, chiqindili yongan jinslarda esa u yanada axamiyatliroq bo'lshii mumkin.

Qattik turdag'i yonilg'ilarni issiqlik elektrostansiyalarning qozonlarida yondirilganida chang ko'rinishdagi koldiqli kul va bo'lakli shlaklar yuzaga keladi. Ular yonilg'i mineral qismining yuqori haroratlari ($1200..1700^{\circ}\text{S}$) qayta ishlanishining maxsuli xisoblanadi. Yoqilg'i o'txona panjaralar ustida qatlamda mayda bo'lak ko'rinshida yoki chang ko'rinishidagi xolatda kuydiriladi. Chang ko'rinishdagi kuydirilishda kullarga yuqori haroratda ishlov berilgan. Ular qiyosiy bir xil kimyoviy tarkib va yonmagan yonilg'ining axamiyatsiz qismidagi tarkibga ega bo'ladi. Kulning ayrim qismlari o'choq trubalarida, qozon devorlarida o'tirib qoladi, lekin uning asosiy qismi tutunli gazlar bilan chiqib ketadi bunkerlarda ushlanib qoladi va u yerda suv oqimi yoki pnevmotransport orqali yuvilib ketadi. Faoliyat ko'satayotgan ko'plab IESlarida kulni chiqindilarga chiqarish uchun gidrosiquv tizimi qo'llaniladi.

Qurilish materiallarini ishlab chiqarishda kullardan foydalanish uchun kulni iste'molchilarga kuruk shaklda, yonmagan bo'lakchalarining kichik, tarkibida yetkazib berish imkonini beradigan kulni pnevmochiqarish tizimi ko'prok qo'llaniladi.

KPDsi 95...97%ga teng bo'lgan eletrofiltrlar eng samarali kul. yig'uvchi vositalari xisoblanadi. Hozirda quruq kul yig'ish moslamalar qator elektrostansiyalarga o'rnatilgan, ishlab kelinayotgan kul miqdori yiliga 10mln.t.dan ortiq.

Shlaklar — yonilg'ining bo'laklab yoninishida xosil bo'ladigan asosiy chiqindilar xisoblanadi. Chang ko'rinishdagi kuydirilishda shlaklar paydo bo'lishi kul miqdorining 10...25% ni tashkil etadi. Shlaklar ayrim bo'lakchalarining o'txona panjaralarida 1000°C dan yuqori xaroratda pishirilishi yoki yonilg'ining ertiltan mineral qismining 1300°S dan yuqori xaroratda sovutilishi natijasida xosil bo'ladi.

Qattiq yonilg'ining yondirilish jarayonlarining jadalashtirilishi va issiqlik energetikasida ko'p kalli ko'mir turlari va slanetslardan foydalanishiga o'tilishi munosabati bilan suyuq shlakyig'uvchi o'txonalarini qo'llash istiqbolli

xisoblanadi. Mineral eritmani suv orqali tez sovutilishi natijasida shakllangan issiqlik granullashtirilgan shlaklar energetika o'txonalarining suyuq shlakyig'ish maxsuli xisoblanadi. Suyuq shlakyig'ish xavoning 700oS xarroratda isitilishi yoki yoqilg'i mineral qismini unga flyusni qo'shish bilan eritish xararatining tushirilishi orqali ta'minlanadi.

Kuldan farqli o'laroq, yuqori xaroratda hosil bo'ladigan shlaklarda, qariyib yonmagan yoqilgi bo'lmaydi xamla katta birxillik bilan farqlanadi.

Shlak gidravlik yoki quruq vosita orqali chiqarib tashlanadi. Hozircha keng tarqalgan gidravlik uslubda kul va shlaklar aralashib ketadi.

Kul-chiqindi asosan 5... 100 mkm. o'lchamdagи zarrachalardan tashkil topgan nozik dispeprs materialdan iborat. Uning kimyoviy-minerologik tarkibi yondiriladigan yoqilgining mineralogik qism tarkibiga to'g'ri keladi Masalan, tosh ko'mirning yonishida kul kvars qumining dispersli zarrachalarini qamrab olgan pishgan loy moddani o'zida ifoda etadi. slanetslarning yonishida-gips va qum aralashmali mergellar. Yeqilg'i mineral qismining yondirilishida loy modda degidratatsiyalanadi va past asosli alyuminatlar va kalsiy silikatlari xosil bo'ladi.

Butun massaning 40...65%ni tashkil etuvchi va 100 mkm.gacha bo'lgan o'lchovdan iborat shar shaklidagi zarrachalar ko'rinishidagi shisha shaklli alyumasilikat faza kulchiqindining asosiy komponenti xisoblanadi. Kullarda kristall fazalardan L,-kvars va mullit. G'egOz ning yuqori miqdorida esa gematit xam bo'lishi mumkin. /L-kvars va mullit o'rtasidagi mikdoriy nisbat SiO_2/AL_2O_3 nisbati bilan aniqlanadi. SiO_2/AL_2O_3 ning oshishi bilan L-kvarsning miqdori kristall fazada ortadi, mullitniki esa kamayadi. Xuddi shu nisbatda kulning oxakni yutish bo'yicha faolligi ortadi. Temir oksidlari bilan boyitilgan kollar ancha yengil eruvchan, ularda shisha ko'proq shakllanadi.

Agarda yoqilgining moddiy qismi ko'p miqdorda korbonatlardan iborat bo'lsa, kulda past asosli silikatlar va suv bilan o'zaro ta'sirlasha oladigai kalsiy ferritlari hosil bo'ladi.

O'rta Osiyo va Sibirning qator konlarining kulrang va tosh ko'mirlari, yonuvchi slanetslar yuqori kalsiyli kullarga ega.

Kullar tarkibiga oz mikdorda kuyidagi aralashma kiradi: kalsiy va magniyning erkin oksidlari, sulfatlar, sulfidlar va boshqalar.

Kullarda, odatda, turli xil ko‘rinishda va koksli qoldiqlar shaklidagi uglerodlar mavjud bo‘ladi. Ularning tarkibi yonuvchi yoqilg‘i turiga bog‘liq: ko‘mir va yonuvchi slanetslar uchun myoriy ko‘rsatkichlar bo‘yicha *u* 4% dan kam bo‘lgan miqdorni tashkil etadi. tosh ko‘mirlarniki -3...12%, antratsitlarniki - 15...25%ni tashkil etadi. Yonmagan zarrachalar miqdori mayindispersli fraksiyadagi kullarda yirik dispersli kullarga nisbatan kamroq bo‘ladi.

Kul-chiqindilarning kimyoviy tarkibi ko‘mir koniga qarab o‘zgarib turadi. Turli IES kullaridagi asosiy oksidlarning taxminiy miqdori %: SiO_2 - 37...63; Al_2O_3 - 9...37; Fe_2O_3 - 4...17; CaO ---1...32; MgO 0,1...5; SO_3 - 0,5...2,5; $\text{Na}_2\text{O}+\text{K}_2\text{O}$ - 0,5...5. Kul tarkibida yonmagan ko‘mir zarrachalarining miqdorini xarakterlovchi qizdirilishdagi yo‘qotishlar 0,5.. .30%ni tashkil etadi.

Kul sifatining muqim ko‘rsatkichlari uning dispersliligi va granulometrik tarkibidir. Kul-chiqindining dnspersligi xavo o‘tkazuvchanlik uslubi bilan aniqlanadigan solishtirma yuzi, shuningdek g‘alvirda elashdagi koldiqlarning ko‘rsatchiklari bilan ifodalanadi. Ushbu ikkala ko‘rsatkichlar o‘rtasida bevosita bog‘likliq yo‘q. Kul-chiqindilarning solishtirma yuzi 1000...4000 sm^2/g ni tashkil etadi. Ko‘pgina xollarda u sementning solishtirma yuzasiga yaqinlashadi. Yonmay qolgan yoqilgi qoldig‘ining miqdori ko‘p bo‘lgan kullar, yuqori solishtirma yuza ko‘rsatkichlariga ega.

Kullarning granulometrik tarkibi keng miqyosda o‘zgaruvchan: zarralar o‘lchamlari 1...20 mkm. Kul-chiqindilarda 85 mkm dan katta bo‘lgan fraksiyalar miqdori odatda 20%dan ortmaydi. Kulning taxminan 50% zarrachalari odatda 30...40 mkm dagi o‘lchamga ega bo‘ladi. Yirikroq ullar yoqilg‘ining mineral qismida SaO va Ge_2O_3 eruvchan oksidlari yuqori tarkibda bo‘lganida shakllanadi. Kulning turli fraksiyalarini turli xaqiqiy va o‘rta mustaxkamlikka ega, bu zarrachalarning kimyoviy-minerologik tarkibi va shakli bilan belgilanadi. Yirik fraksiyalar yuqori miqdordagi Al_2O_3 ega bo‘ladi. Zarrachalarning zichligi ularda koks zarrachalar tarkibining ortishi bilan kamayadi. Donalarning yiriklashishi sayin yonmagan bo‘lakchalar tarkibi o‘sib

boradi Kulning o‘rtacha zichligi 600...1100 kg/m³ni, xaqiqiy zichligi-1800. ..2400 kg/m² ni tashkil etadi.

Kullar yuqori kalsiyli (SaO>20%) va past kadsiyli (SaO<20%) turlarga ajratiladi. Birinchilar uchun ko‘proq kristall fazalar, ikkinchi turdagilarga - shisha va amorfashgan loy modda ko‘proq to‘g‘ri, keladi. Yuqori kalsiyli kullar, o‘z navbatida ko‘mir va torfni yondirishda xosil bo‘ladigan past sulfatli (SOj< 5%) va slanetslarni yondirishda xosil bo‘ladigan-sulfatli (SOj>5%) turlarga bo‘linadi.

Kul kimyoviy tarkibining integral tasnifi bo‘lib M0 asoslik moduli xizmat qiladi. U asosiy kullar uchun Mo>0,9-, nordonlar uchun-0,6..0,9; yuqori nordonlar uchun- Mo<0,6. Asosiy kullarda CaO+MgOning miqdoriy tarkibi 50%gacha. yuqori nordonlarda-12%gacha yetib boradi.

Kullarning solishtirma yuzasiga qarab quyidagilarga bo‘linadi: mayindispersli (S>4000 sm²/g) o‘rta dispersli (2000...4000) va yirik dispersli (S<2000). 800 kg/m³ dan kam to‘kma zichlikda kullar yengil, 8000... 1000-o‘rta va 1000 dan ortiqda-og‘ir zigchli xisoblanadi.

Issiqlik shlaklari dona o‘lchamlari 0,14...20 mm dagi mexanik qorishmadan iborat. Kullardagi kabi yoqilg‘i shlaklarining kimyoviy tarkibi keng diapazonda-yuqori nordonli (Mo<0,1)dan to asosli (Mo>0,1) kenglikda o‘zgarishi mumkin. Ko‘plab issiqlik shlaklari asosan nordonlangan shlakdagi katta miqdordagi temir oksidlari (20% va undan ko‘p) miqdori bilan farqlanadi. Shisha ko‘rinishdagi faza miqdori 85...89%ni tashkil etadi, asosiy shlaklarda esa kamroq bo‘lishi mumkin. Krislalli fazada mullit, gelelit, psevdovoldastonit, ikki kalsiyli silikat va boshqa minerallar bo‘lishi mumkin.

IESlarining kul va shlaklari yonmagan ko‘mir zarrachalarini miqdoriga qarab 6 turga ajratyaladi: %; 1-5 gacha; 2,6. .10; 3-11... 15; 4-16...20; 5-21...25, 6-25dan ko‘p.

3.2. Kul-shlak chiqindilari asosidagi bog‘lovchi materiallar

Kul-shlak chiqindilari asosidagi bog‘lovchi materiallar yoqilg‘i kullari va shlaklarining kimyoviy-minerologik tarkibi va gidravlik faolligi ularni bog‘lovchi materiallar ishlab chiqarishda keng qo‘llash imkonini beradi. Kul-shlak

chiqindilarni klinkersiz bog‘lovchilar va sementli klinker bilan faol mineral qo‘shimcha sifatida, shuningdek sementli klinkerni xosil qilish uchun xom-ashyo komponenti sifatida ishlatish mumkin.

Klinkersiz kulli bog‘lovchilar. Kul muayyan gidravlik faollikka ega, ya’ni normal haroratda kalsiy oksidini bog‘lash imkoniyatiga ega. Kulning faolligi ancha mayda fraksiyalarda ko‘zga tashlanadi va shisha ko‘rinishdagi faza tarkibining ko‘payishida ortib boradi. Shisha ishkori va sulfat muxitlarda glinozem takibining ortishida oson gidratatsiyalanadi. Nordon kollar past gidravlik faolligi bilan xarakterlanadi. Shlaklarniki singari kollar faolligi xam gidrotermal ishlov berishda ortadi.

Klinkersiz kulli bog‘lovchilardan maydalash (tegirmonda tortish) yoki aloxida holda maydalangan kul va ohakni puxta aralashtirish orqali olinadigan oxak-kulli sement ko‘prok tarqalgan. Kulda yonmagan yoqilg‘i tarkibi minimal bo‘lishi lozim (tosh ko‘mirli kullarda - 10%dan ko‘p bo‘lmagan. torflilarda-5%), SO₃ miqdori 3%dan, o‘ta kuydirilgan SaO va MgO bog‘lovchi moddaning notekis xajm o‘zgarishini keltirib chiqaruvchining miqdori 5%dan oshmasligi darkor. Oxak asosan so‘ndirilgan xolda qo‘llaniladi, biroq so‘ndirilmagan xolda ishlatish amaliyoti xam mavjud. Oxak-kul sementlar tarkibi kul tarkibida gidratatsiyalanishga qobiliyatli faol kalsiy oksidi va minerallarning mavjudligiga bog‘liq. Ushbu bog‘lovchi moddalarda oxakning optimal tarkibi 10...40%ni tashkil etadi, u kulda erkin kalsiy oksidi va minerallar miqdoriniig ortishi bilan kamayib boradi.

Boshqa oxakli gidravlik bog‘lovchilar singari oxak kulli sementlarning tuyish mayinligi shunday bo‘lishi kerakki, namuna № 008 elakda elanganda massasining kamida 90% o‘tishi kerak. Ushbu gurux bog‘lovchilarini qotishi qorishtirish jarayonining boshlanishidan 25 daqiqadan keyin boshlanishi va 24 soat ichida tugashi kerak. Ularning tarkibiga gipsni kiritganda (5%) va so‘ndirilmagan oxakni ishlatganda qotish tezlashadi hamda bog‘lovchi moddalarning boshqa xususiyatlari yaxshilanadi.

Oxak-kulli sementlar markasi xuddi portlandsementniki kabi aniqlanadi. Sinov

xususiyatlari shundan iboratki, namunalar-balochkalar avval 7 sutka davomida nam muxitda ushlab turiladi, keyinchalik ular qolipdan chiqarilib 21 sutka davomida suvda saqlanadi. Ko'rib chiqilayotgan bog'lovchilarining quyidagi markalari mavjud: M50, M100, M150 va M200. Avtoklavli ishlov berish ohak-kulli bog'lovchilar asosida 15...25 MPa mustaxkamlikdagi betonlarni xosil qilish imkonini beradi.

Ohak-kulli sementlar asosiy qurilish-texnik xususiyatlariga ko'ra boshqa oxakli putssolan bog'lovchilarga yaqin. Terish (kladka) va suvoq qorishmalari, shuningdek avtoklav qotirish maxsulotlari ular qo'llaniladigan asosiy soxalar xisoblanadi. Oxak-kulli materiallar iqtisodiy jixatdan samarali, chunki ular sement va ohakka nisbatan 2...2,5 marta kam kapital qo'yilmalarni talab etdi.

Portlandsement va kompozitsion sementlar. Kullar va yoqilg'i shlaklari portlandsement klinkerining xom-ashyo komponenti va portlandsement, shuningdek kompozitson kulli va shlakli sementlar ishlab chiqarishda faol mineral qo'shimcha vositasi sifatida ishlatiladi. Klinker ishlab chiqarishda xom-ashyo qorishma tarkibidagi tuproqli va qisman oxakli komponentlar kul bilan almashtiriladi, ayrim xollarda u almashuv klinkerning kimyoviy-minerologik tarkibi va uni kuydirish sharoitlarini yaxshilaydi.

Kulli-shlak chiqindilarining xom-ashyo qorishma komponenti sifatidagi yaroqliligining taxminiy baxosi shartli silikat modul ko'rsatkichi - $\text{nu}=\text{SiO}_2/1,77\text{Al}_2\text{O}_3$ bilan aniqlanadi, u 1,9 dan kam bo'lmasligi kerak. Klinker ishlab chiqarilishning yanada yuqoriqoq texnik-iqtisodiy ko'rsatkichlariga pnevmoyig'ishning quruq kullarni ishlatishda erishiladi.

Sement sanoati uchun kul tarkibida o'rtacha 10%ni tashkil etuvchi yonmay qolgan yoqilg'inining mavjudligi qimmatli xisoblanadi. Bu degani 1 mln. tonna kulning xom-ashyo komponenti sifatida ishlatilganda sement sanoati 100 mln.t. yoqilgiga ega bo'ladi.

Sement ishlab chiqarishda yoqilg'i kullari va shlaklarning asosiy qismlari faol mineral qo'shimchalar sifatida ishlatiladi. Bunda ular quyidagi miqdorda bo'lishi kerak, ko'pi bilan %: SiO_2 - 40, SiO_3 - 3, qizdirilgandagi yo'qotishlar - 10.

Chiqindi kollar va yoqilg‘i shlaklari boshqa faol mineral qo‘sishimchalar singari quyidagidan ko‘p bo‘lмаган miqdorda kiritiladi, %: portlandsementga-15, putssolonlilarga-25...40. Kulning sementga kiritilishi (15% gacha) qotish jarayonining boshlang‘ich muddatlarida uning mustahkamligini kamaytiradi, 28 sutkada mustaxkamlikning kamayishi minimal bo‘lgan, uzoq qotish muddatlarida esa sementning mustaxkamligi kulsiz xolatdagisiga qaraganda ancha yuqori bo‘ladi. Kul tarkibining ortishi (15%dan ko‘p) odatda sementning mustahkamlik xususiyatlarining ancha darajada pasayishiga olib keladi.

Kul tarkibining ortishi bilan sementning suv ehtiyoji oshadi, lekin u boshqa putssolan qo‘sishimchalarga nisbatan kamroq bo‘ladi. Odatda kulning dispersligini oshishi kalli portlandsementlarning suvgaga extiyojining oshishiga sabab bo‘lmaydi, aksincha, ayrim plastiklashtirish ta’sirini ko‘rsatadi.

Kulning nisbatan katta bo‘lмаган gidravlik faolligi natijasida kalli sementlarning ishlatilishi betonda issiqlik ajratilishini kamaytiradi, bu esa uning katta xajmdagi inshootlarda ishlatilishida ahamiyatli omil vazifasini o‘taydi. Amaliy tasdiqlanganki, har qanday turdagи kul asosan klinkerning yuqori tarkibdagi S3A bilan ishlatilganda qorishma va betonlarning sulfatga chidamliligini oshiradi.

Sementli kliikerni tuyishda qo‘sishimcha sifatida ishlatiladigan 1 t kul .xisobida keltirilgan xarajatlar bo‘yicha iqtisodiy samara 0,7...1 so‘mni tashkil etadi.

V.V. Kuybishev nomidagi Moskva muxandis-qurilish instituti xodimlari tomonidan amalga oshirilgan tadqiqodlar natijasida yoqilg‘i granullashtirilgan shlaklarning faol qo‘sishimchasi sifatida tadbiq etish orqali portlandsement va shlakportlandsement ishlab chiqarish texnologiyasi taklif etilgan. 0,6...1 asosdagi modul va 0,4...0,6 faollik modulidagi shlaklar eng yuqori gidravlik faollikkiga ega bo‘lishi aniqlangan. Yoqilg‘i va granullashtirilgan domna shlaklar asosidagi shlakportlandsementning fizika-mexanik xususiyatlari bir-biridan kam farq qiladi. Domna shlaklarini granullashtirilgan yoqilg‘i shlaklari bilan almashtirish IESlarga yaqin joylarda joylashgan va suyuq shlakyig‘ish moslamalari bilan jixozlangan sement zavodlari uchun iqtisodiy jixatdan foydali hisoblanadi. Granullashtirilgan

yoqilg‘i shlakining optimal miqdori bug‘lantirib qotiriladigan sementlarda taxminan 40%ni tashkil etadi, avtoklavli ishlov berishda esa u 2 marta ko‘payadi. Granullashtirilgan yoqilg‘i shlakli shlakportlandsement betonlarni yig’ma temir-beton konstruksiyalari ishlab chiqarshida, sanoat va fukaro qurilishida, yirik gidrotexnika inshootlarini qurishda muvaffaqiyatli qo‘llash mumkin.

3.3. Yoqilg‘i kullari va shlaklaridan tayyorlangan g‘ovak to‘ldiruvchilar

Barpo etilayotgan inshootlar massasini yengil betonlar uchun g‘ovak to‘ldiruvchilar ishlab chiqarishni rivojlantirmsdan pasaytirish mumkin emas. G‘ovak to‘ldiruvchilar uchun eng istiqbolli xom-ashyo turlaridan biri yoqilgi energetikasining kul-shlakli chiqindilaridir.

Kul-shlakli to‘ldiruvchilar. Yengil betonlar uchun g‘ovak to‘ldiruvchilar bo‘lib quyidagilar xizmat qiladi: antratsit, tosh va kulrang ko‘mir, torf va slanetsning yonishidan xosil bo‘lgan shlaklar: kollar, sheben va yoqilgi shlaklaridan bo‘lgan kumlar, IES kullari asosidagi agloporit, pishirilgan va pishrilmagan kulli graviy, tuproq-kulli keramzit. IESlarining kul-shlakli chiqindilar asosidagi to‘ldiruvchilarni ishlab chiqarishning iqtisodiy samaradorligi bo‘yicha malumotlar 3.1 - jadvalda keltirilgan.

3.1-jadval

To‘ldiruvchi	Keltirilgan xarajatlar, so‘m/m ³	Ekonomiya (+) yoki ortiqcha sarf(-)*
Graviy: agloporitli	5,91	+2,61
Kulli	9,85	-1,33
Pishrilmagan	6,01	+2,51
Tuproq-kulli	6,01	
keramzit, quyidagi zichlikda, kg/m ³ :		
$\rho_0=450$	6,37	+2,15
$\rho_0=600$	7,91	+0,61

*Keramzitli graviy bilan qiyoslaganda

Shlaklarning xususiyatlari yondirish usuli va yoqilg‘i turiga bog‘liq-Antratsitli va tosh ko‘mir shlaklarning optimal g‘ovakli tuzilmasi bo‘laklab yondirilganda olinadi, kulrang ko‘mir shlaklarida esa chang ko‘rinishida. Birok chang ko‘rinishadagi yondirishda va antratsit va tosh ko‘mirlarni gazogeneratorlarda qayta ishlashda shu narsa kamchilik xisoblanadiki, bu jarayonlar xaddan tashqari pishirilishga va buning natijasida zich va og‘ir to‘ldiruvchilarning xosil bo‘lishiga olib keladi.

Sulfat va sulfidlar betonning yuqori darajada buzilishida kelib chiqadigan shlaklarning zararli komponentlari hisoblanadi.

Sulfat va oltingugurtli birikmalarning umumiy miqdori SO_3 xisobida yoqilg‘i shlaklarida massaning 3%dan oshmasligi, shuningdek suvda *eruvchi* sulfatlarning kamida 1%gacha bo‘lishi va sulfidlarning 1%ni tashkil etishi kerak. IES shlaklarida erkin kalsiy oksidi bo‘lishi mumkin emas, chunki uning qotgan betonda so‘nishi uning buzilishiga olib keladi.

Shlaklarniig to‘kma zichligi 600... 1000 kg/m³ni, zarralarning- o‘rtacha zichligi 1500...2000 kg/m³ni tashkil etgan. Shlaklarning g‘ovakligi odatda 40%...0% atrofida bo‘ladi, sovuqqa chidamliligi 50 va undan ortiq siklgacha xam yetib boradi. Antratsitli shlaklar optimal tuzilma va fizik-mexanik xususiyatlariga ega, kulrang ko‘mirlilar-kamroq ishlatladi, G‘ovak yoqilg‘i shlaklar devorlarning monolit konstruksiyalarini yaratishda, yengil beton toshlari, panel va bloklarni tayyorlashda qo‘llaniladi.

Og‘ir va yengil betonlarda mayda to‘ldiruvchi qisman yoki butunligicha kul bilan almashtirilishi mumkin. V 2.5., V 7,5 klassdagi konstruktiv-issiqlikdan ximoya qilishga moslashtirilgan yengil betonlarni tayyorlashda qum sifatida ishlatiluvchi kul 1100 kg/m gacha to‘kma zichlikka *ega* bo‘lishi va o‘lchamlari 0,14 mm dan kichik bo‘lgan zarralar miqdori *massaning* 90%dam ko‘p bo‘lmasligi kerak. Tosh ko‘mir va antratsitni kuydirishda olingan kuldagi koks qoldiqlarining miqdori 2%dan oshmasligi, kulrang ko‘mirlarniki-5%dan oshmasligi kerak.

Kul betonlarni keng miqyosdagi xususiyatlar orqali xosil qilish mumkin:

siqilishdagi mustaxkamligi bo'yicha 0,5...40 МПа, o'rtacha mustaxkamlik bo'yicha - alohida yengil (ρ_0 - 1000 kg/m³) dan og'irgacha (ρ_0 -1800...3000kg/m³). Ular xam portlandsement, xam oddiy va avtoklavli kotish shart-sharoitida klinkersiz bog'lovchilar orqali olish mumkun. Zich kul-beton egilishiga yuqori mustahkamligi va deformativ xususiyatlari bilan farqlanadi. Zich kul-betonlar uchun o'rtacha zichlik qiymatlari va taranglik moduli 3.2-jadvalda keltirilgan.

3.2-jadval

Siqilishdagi mustaxkamlik bo'yicha marka. МПа)	O'rtacha zichlik, kg/m ³	Taranglik moduli, МПа
25	1150... 1500	-
35	1200...1550	$3,0 \cdot 10^3$
50	1250...1600	$3,5 \cdot 10^3$
75	1350...1700	$5,5 \cdot 10^3$
100	1450...1800	$7 \cdot 10^3$
150	1650...1900	-
200	1850...2000	$1 \cdot 10^4$

Kul keramzitbetonlarni ishlab chiqarishda kengroq foydalaniladi. Bu materiallarning zich tuzilmalarini ta'minlash uchun o'lchamlari 0,15 mm dan kam bo'lgan qumli fraksiyalar massa bo'yicha 40...50% tarkibda bo'lishi kerak. Keramzit qumning tanqisligi munosabati bilan ko'plab zavodlar konstruktiv-issiqlikdan ximoya qiluvchi yengil betonlarni tayyorlashda oddiy kvarsli qumlar ishlatiladi, bu esa keramzitbetonlarning 1400..1600 kg/m³gacha og'irlashishiga, xuddi shuningdek devorlarning termik qarshiligining pasayishiga olib keladi. Keramzibetonlarda kullarning 180...200 l/m³ bir frakitsyali kremzitlarda undan xam ko'proq miqdorda ishlatilishi yengil betonli aralshmalarning texnologik xususiyatlarini yaxshilaydi va zarralararo bo'shliqsiz beton tuzilmasini hosil bo'lishiga ko'mak beradi.

Mayda to‘ldiruvchini kul bilan to‘liq almashtirish ko‘proq konstruktiv-issiqqlikdan ximoya qiluvchi yengil betonlar uchun maqsadga muvofiqdir. Kulning keramzitbetondagi optimal miqdori 300...450 l/m ni tashkil etadi, Uning miqdorini yanada ko‘payishi yengil betonning o‘rtacha zichligini oshiradi. Yengil k o n s t r u k t i v betonlarni tayyorlashda 1 m^3 betonga $0,1 \text{ m}^3$ gacha bo‘lish miqdorda kul qo‘shish mikro to‘ldiruvchi bo‘lib xizmat qilishi mumkin. Yengil betonlarda 1 t kulning ishlatilishi 5... 10 so‘mni tejashi aniqlangan.

IESlarining kul-shlakli aralash chiqindilarini ham betonlarga to‘ldiruvchi sifatida ishlatish mumkin. Boshqa odatiy xollarda kul-shlakli qorishmada betonning o‘rtacha zichligi granitli shebendagiga nisbatan 130... 150 kg/m dan kamdir. Don ko‘mirlarini yondirishda olingan kul-shlakli beton uchun quyidagi fizik-mexanik xususiyatlar xosdir: siqilishdagi mustaxkamlik-35 MPa gacha; cho‘zilishda-2,3 MPa; taranglik moduli-24,1 MPa; sovuqqa chidamliligi-150 sikl; cho‘kishi-0,6...0,7 mm/m.

Agloporit. Yoqilg‘i shlaklari va kollar sun’iy g‘ovak to‘ldiruvchilarni ishlab chiqarish uchun eng yaxshi xom-ashyo xisoblanadi. Bu quydagilar bilan shartlanadi: birinchidan, tuproqli moddalar va boshka alyumosilikat materiallar singari kul-shlakli xom-ashyoning aglomeratsion mashinalar panjaralarida pishirilish imkoniyatiga ega; ikkinchidan, uning aglomeratsiya jarayoni uchun yoqilg‘i qoldiqlarining mavjudligi bilan. Oddiy texnologiyadan foydalanilganda agloporit sheben va qum tariqasida olinada. IES qumlaridan yuqori texnik-iqtisodiy ko‘rsatkichlarga ega bo‘lgan agloporitli graviy olish mumkim. Aglomeratsiya uslubi bilan sun’iy g‘ovak to‘ldiruvchilarni olish texnologiyasi quyidagi asosiy operatsiyalardan iborat: qorishma komponentlarini tayyorlash; granullarni tayyorlash; aglomeratsion panjarada termik ishlov berish; maydalash (agloporit sheben ishlab chiqarishda); tayyor mahsulotni saralash.

Agloporit sheben ishlab chiqarishda kulni tuproqli shliker yoki lignosulfonat eritmasi bog‘lovchi sifatida ishlatiladigan qo‘shimcha modda bilan xo‘llanatirilada. Olingan shixta granulyatorga uzatiladi, u yerda u 20...35% namlikka qadar yetib boradi, va yumaloqlashadi.

Hozirda IES kulidan agloporitli graviy texnologiyasi ishlab chiqilgan va

qo'llanilmoqda, uning xususiyati shundan iboratki, agolomeratsiya natijasida kuydirilgan qobiq emas, pishirilgan granullar xosil bo'ladi. Agloporit graviy ishlab chiqarish texnologiyasining mohiyati 10...20 mm yiriklikdagi xom kul granullarini xosil qilish, ularni 200..300 mm qalnlikda lentali aglomeratsion mashinalar g'ildiraklariga joylash va termik ishlov berishdan iborat. Aglomeratsion mashina ikki - quritish va yondirish seksiyalaridan iborat bo'ladi. Granul qatlami avval quritiladi va qizdiriladi, keyin esa yondiriladi va pishiriladi. Shixtaning yuqori gaz o'tkazish imkoniyati sababli qatlamlar orasidan katta miqdordagi xavo o'tadi, buning natijasida oksidlanish muxiti yaratiladi va granullar o'zaro yopishib pishmaydi. Agloporit graviy fraksiyalarga ajratiladi, ayrim hollarda maydalanadi, keyinchalik ular xam fraksiyalarga ajratiladi. Ishlab chiqilgan texnologiya quruq kul-chiqindi, IES chiqindilari kullari, shuningdek kullarni gidrotransportirovka qilishda xosil bo'ladigan suv-kulli suspenziyalarni ishlatish imkoniyatini nazarda tutadi.

Oddiy agloporitni shilab chiqarishga qaraganda agloporit graviy ishlab chiqarish texnologik yoqilg'i xarajatining 20...30%ga kamayishi, vakuum-kameralarda havoning siyraklashishi, shuningdek solishtirma ishlab chiqarishning 1,5...2 marta ortishi bilan xarakterlanadi.

IES kullari tuproqli moddalardan agloporit ishlab chiqishda yoqilg'i qo'shimchalar sifatida ham ishlatilishi mumkin. Agloporitni ishlab chiqish uchun shixta tarkibiga 8%gacha yuqori kaloriyalı yoqilg'i talab etiladi. Kul qo'shimchalarini ishlatish yoqilgi xarajatini kamaytirish va agloporit qiymatini tushirish imkonini beradi.

Xisob-kitoblar shuni ko'rsatadiki, 1 mln. M³ miqdordagi tabiiy shebenni maxalliy IES kulidan xosil qilingan agloporit graviy bilan almashtirish 500...1000 km masofadagi yuk tashishlarda tranport xarajatlarini qisqartirish xisobiga taxminan 2 mln. so'm tejash mumkin.

IESiing kul va shlaklari asosida agloporitni ishlatish 200...400 kg/m³ sementni sarf qilib o'rtacha zichligi 900... 1800 kg/m³ bo'lgan V 3,5...V 30 klassdagi yengil betonlarni olish imkonini beradi.

Tuproq-kulli keramzit va qumli graviy. Xom-ashyoni aglomeratsion mashinalarda pishirish orqali olinadigan IES kollarining g‘ovak to‘ldiruvchilari bilan bir qatorda to‘ldiruvchilarni xom-ashyoni pishirib ko‘pchitish yo‘li bilan ham tayyorlanadi.

Tuproq-kulli keramzit bu tuproq va IES kullari qorishmasidan xosil bo‘lgan granullarning aylanuvchi pechlarda ko‘pchish va pishirilish maxsulidir, bunda kul xom-ashyo massasining 10...80%ni tashkil etadi.

Kulni tuproqqa ko‘sishimcha sifatida ishlatishda xom-ashyoda organik aralashmalar miqdori ko‘payadi va uning ko‘pchishi ortadi. Agarda ko‘pchuvchi tuproq xom-ashyo zaxiralari chegaralangan, kul chiqindilari esa zavodning bevosita yonida bo‘lsa, unda IES kollarini keramzit xom-ashyo qorishmasi komponenti sifatida ishlatish maqsadga muvofikdir.

Tuproq-kulli keramzit xususiyatlari shixtada tuproqli va qumli komponentgning mutanosibligiga bog‘liq.

Tuproq-kulli keramzit ishlab chiqarish uchun yaroqli kollar tarkibida SiO_2 33,..57% va Al_2O_3 14...37% bo‘ladi. Kul tarkbini-ortishi va uning solishtirma yuzining ortishi bilan keramzit zichligi ortadi va uning o‘rtacha zichligi oshadi. Kulning dispersligi kamida 1000 sm /g ni, ko‘mir tarkibi ko‘pi bilan 10%ni, SaO -ko‘pi bilan 10%ni, oltingugurtli birlashmalar ko‘pi bilan 5%ni tashkil etishi kerak. Kulning makismal erish harorati 1380°C teng.

Tuproq-kulli agloport ishlab chiqishga kuldagи yaroqli yoqilg‘i qoldiqlarining maksimal tarkibi 17%dan oshmasligi kerak. Uglerodning ortiqcha miqdorida granullar erib ketadi va to‘ldiruvchi sifati yomonlashadi. Typroq-kulli keramzitning to‘kma zichligi 400...700 kg/ M^3 silindrda siqilishidagi zichligi - 2,3...4,8 МПа ni, suv shimuvchanligi - 10...21%. sovuqqa chidamliligi — 15 sikldan ko‘pni tashkil etadi. Kulli graviy kul-shlakli qorishma yoki IES kul-chiqindisini granullashtirish va keyinchalik 1150... 1200°C xaroratda aylanuvchi pechda pishirib va ko‘pchitib xosil qilinadi. Kul-shlakli qorishmani tayyorlash uni pech gazlari bilan quritish barabanida quritish va 2500...3000 sm/g solishtirma yuzagacha sharsinom tegirmonda maydalashni qamrab oladi. Granullashtirilgan qorishma hosil qilish

uchun plastik tuproq qo'shiladi. Qorishma tarelkasimon granulyatorda ganullashtiriladi va bir vaqtning o'zida texnik lignosulfatlar (TLC) eritmasi bilan xo'llantirilib turiladi. Pechga tushishga qadar ganullar quritish barabanida mustaxkamlanish uchun quritiladi.

Dastlabki xom-ashyoda Fe_2O_3 tarkibi 7%dan kam bo'lmasligi, $\text{CaO}+\text{MgO}$ - 8%dan oshmasligi kerak. Kul tarkibida 3%dan ortiq yoqilg'i qoldig'i bo'lsa, granullarni ko'pchish jarayoni yomonlashadi.

Kulli granul texnologiyasi acocan 10...20 MM o'lchamdagি granullaraning 60% va 20...40 mm fraksiyalarning taxminan 30% dan iborat to'ldiruvchi olish ikmonini beradi. Kulli graviyning agloporitlilarga nisbatan asosiy xususiyatlari 3.3-jadvalda keltirilgan.

3.3-jadval

Ko'rsatkich	Kulli graviy fraksiyalar mm		agloporit graviyalar. fraksiyalar mm		Kuydirilmagan kull graviyalar. fraksiyalar MM 5...30
	5...10	10...20	5,...10	10... 20	
to'qima zichligi. kg m	280	378	760	740	950
Zarralarning zichligi kg m	415	435	1400	1320	1800
48 soatda massa buyacha suv shimuvchaligi. %	17	12,8	17	18	7
Silindirdagi mus-taxkamlik. MPa	0,62	0,55	3,5	3	5

Jadvaldagi ma'lumotlar shuni ko'rsatadiki, ulli graviy issiqlikdan himoyalovchi betonlar uchun mo'ljallangan to'ldiruvchilarga qo'shiladigan talablarga javob beradi.

Biroq kul tarkibi bo'yicha kamchiliklar ushbu turdag'i g'ovak to'ldiruvchilarni ishlab chiqarish uchun xom-ashyo bazasini ancha chegaralaydi.

Graviy kulli to'ldiruvchilarni kuydirmasdan turli bog'lovchi moddalar yordamida ham olish mumkin.

Kuydirilmagam kulli graviyni ishlab chiqarishning texnologik jarayoni kul va bog'lovchi moddaning birgalikda tuyilishi yoki kulni oldindan maydalab bog'lovchi modda bilan aralashtirish, shuningdek granullarni tayyorlash, ularning termik ishlovi va saralashni qamrab oladi. Bog'lovchilar sifatida portlandsement va gipsotsmentli-putssolan bog'lovchilar qo'llanilishi mumkin. Semetni ishlatishda uning xom-ashyodagi tarkibi 10...15%ni, gipsotsementli-putssolanli bog'lovchi (GSPV) - 30...35% ni tashkil etadi.

3.4.Betonlarga kulni faol qo'shimcha sifatida

Ishlatish

Tadqiqotlar va amaliyot betonli va eritma qorishmalarni tayyorlashda kullarni faol mineral ko'shimcha va mikroto'ldiruvchi sifatida tadbiq etish samaradorligini ko'rsatgan.

Og'ir betonlarda kul-chiqindi bog'lovchilar xarajatini ancha qisqartirish imkonini beradi. Kulning optimal tarkibi, kg/m³, betonlar uchun: bug'lashtiruvchilar uchun - taxminan 150; normal qotish uchun - 100 ni tashkil etadi, Tavsiyalarga 150 kg kul-chiqindini 1 m³ V 7,5...V 30 klassdagi og'ir betonni sement va qum o'rniga ishlatish beton turi, sement markasi, qorishma xususiyatiga qarab 40...80 kg sementni tejash imkonini beradi. Issiqlik qayta ishlovdagi betonlarda kulni ishlatishga sementni 5%gacha tejash imkonini beradi.

Betonlarda kul-chiqindilarni ishlatish bo'yicha kattagina amaliy tajriba gidrotexnik qurilishda yig'ilgan. Hozirda 25 30% portlandsemeni yirik gidrotexnik inshootlarning ichki zonalar uchun mo'ljallangan betonlarga kul-chiqindi va inshootlarning suvosti qismlarida 15 20%ni alshmatirish samarasi ekanligi isbotlangan. Ayrim xollarda gidrotexnik beton tarkibida kul-chiqindi tarkibini sement massasidan 50...60%gacha oshirishning maqsadga muvofiq ekanligi asoslangan. Sementni 40%gacha miqdorini kul bilan almashtirish 8 sutkada qo'shimchasiz beton

zichligiga yaqin, 60 sutkadan keyin esa unga teng bo‘ladi.

Dastlab, 1961 yilda Bratsk GES to‘g‘onida 15-20%li kul-chiqindi qo‘shimchasidagi betonni yotqizish bo‘yicha tajribaviy ishlab chiqarish amalga oshirilgan. Shu yerda asosiy fizika-mexanik xususiyatlari bo‘yicha kulsiz betondan farq qilmaydigan 5000 m^3 kul tarkibli beton yotqilzilgan edi.

Dnestr suv tarmog‘ini qurishda bog‘lovchilar tarkibiga 25% kulni kiritish bilan 180 sutka yoshidagi gidrotexnik betonning mustaxkamlik ko‘rsatkichlari pasaymagan va sementni ishlatish samaradorligini oshirish imkonini bor. Sement qismini kulga almashtirish xisobiga iqtisodiy samaradorlik 400 ming so‘mdan ko‘pni tashkil etgan. Kul-chiqindi borgan sari yigma temir-beton konstruksiyalarida ishlatiladi. V 7,5 V 40 klassdagi betonga sement massasidan 20-30% gacha quruq kulni kiritishadi. Ammo xaddan tashqari kul tarkibining ko‘pligida maxsulot yuzi bo‘rtib ketishi mumkin.

Beton uchun ishlatiladigan faol mineral qo‘shimcha sifatida kulniig eng muxim xususiyatlaridan biri uning gidravlik faolligidir U kulning oxakni oxak eritmadan shimb olish imkoniyati bo‘yicha an’anaviy usul orqali aniqlanadi, shuningdek gidratli oxak uyg‘unligida bog‘lovchilik xususiyatlarini namoyon qiladi. Mikrokalorimetrik uslub kul faolligini aniqlashning yangi usuli bo‘lib, bunda kul faolyaigi uning musbat va manfiy suyuqliklarda xo‘llantirish issiqlik hajmiga qarab aniqlanadi. bu yerda gidrofillik koeffitsiyenti va boshqa parametrlar xisobga olinadi.

Kulni ishlatish soxasiga qarab u quyidagi turlarga ajratiladi: I-temir beton konstruksiyalar va maxsulotlar uchun; II-beton konstruksiyalar va maxsulotlar uchun; III- gidrotexnik inshootlari konstruksiyalari uchun. Aloxida turlar bo‘yicha betonlar uchun quyidagi kul klasslari qo‘shimcha tarzda ajratiladi: A-og‘ir; B-yengil.

A klassdagi kullarning solishtirma yuz qismi kamida $2800\text{ sm}^2/\text{g}$, B-1500-4000 sm^2/g bo‘lishi, № 008-g‘alvirda A klassdagi kollar qoldig‘i massa bo‘yicha 15%dan oshmasligi kerak. Kimyoviy tarkib bo‘yicha kulga 11-tablitsada keltirilgan talablar ko‘yiladi. Quruq tanlash bo‘yicha kulning xo‘llik darajasi 3%dan oshmasligi kerak.

3.4-jadval

Ko‘rsatkich	Kul turi va klassi bo‘yicha Ko‘rsatgich belgisi		
	I	II	III
	A,B 1 A,B	A,B	A
(SiQ ₂ +Al ₂ O ₃ +Fe ₂ O ₃) tarkibli kul uchun massasi bo‘yicha % xisobida:			
Antraditli va toshko‘mirli	70		70
Buroko‘mirli (burg‘uko‘mirli)	50		50
oltingugurtli va oltingugurtoksidli birikmalarning tarkibi, SO ₂ uchun xisobiy % massasi bo‘yicha, ko‘pi bilan	3	3.5	3
Tarkibida erkin kalsiy oksidi(SaO),-%massasi-bo‘yicha, ko‘pi bilan	3	5	2
Tarkibida magnny oksidi MgO % massasi bo‘yicha, ko‘pi bilan	5	5	5
Kuydirish jarayonidagi yo‘qotish, %massasi bo‘yicha kul uchun, ko‘pi bilan.			
antratsitli	15	20	5
toshko‘mirli	7	10	5
buroko‘mirli (burg‘uko‘mirli)	5	5	3

Kul-chiqindini oldindan termik mustaxkamlangan armatura bilan qattiq armaturalashtirilgan betonlarda ishlatish tavsiya etilmaydi.

Kul va sement qorishmasi namunalarini betonlarda ishlatish uchun xajm

o‘zgarish tengligi qaynagan suvda tekshiriladi.

Kul qo‘shilgan betonlar tarkibini tanlash shunday komponentlar nisbatini aniqlashdan iboratki, unda beton qorishma va beton xususiyatlariiga sementni minimal xarajat qilishda erishiladi. Beton qorishmasida kul nafaqat bog‘lovchi miqdorini oshiruvchi faol mineral qo‘sishma rolini, balki qum granulometriyasini yaxshilovchi va beton tuzilmasining shakillanish jarayonlariga ta’sir qiluvchi mikroto‘ldiruvchi vazifasini xam bajaradi. Kulli qo‘sishchaning yarimfunksional xarakterini hisobga olgan holda uni sement qismini yoki qum qismini almashtirish uchun kiritish tarkiblarni optimallashtirish vazifasini xal qilish imkonini bermaydi.

Kulni kiritishda sement xarajatining kamayishi eng avvalo sementning ortiqcha faolligida, ya’ni marka tavsiya etilayotganidan yuqori bo‘lan xollarda maqsadga muvofiqdir. IES kulini ishlatishda sementni armaturalashtirilmagan beton maxsulotlar uchun 150 kg/m gacha, armaturalashtirilgan temir-beton maxsulotlari uchun 180 kg/m gacha minimal tip xarajatni kamaytirish mumkin. Bunda sement va kulning umumiyligi xarajati 200 va 220 kg/m³ dan kam bo‘lmassisligi kerak. Kul miqdori sementning ortiqcha faolligining talab qilinadigan proporsional kamayishi mos kelishi kerak

Agarda kulning suv iste’molligi 30%dan oshsa, bevosita proporsionallik asosidagi hisob-kitob asosida olingan tadbiq etiluvchi ko‘sishma miqdori koeffitsiyentga ko‘paytirish yo‘li bilan kamaytirilishi kerak.

$$K=BV_{t.}/V3$$

Bu yerda $V_{p.t.}$ - normal quyuqlikdagi qorishmaning chiqishi, - sementning sm/kg; V3 - xuddi shuning o‘zi 1 kg.kuldan.

$V_{p.t.}$ qorishmaning chiqishi bevosita tajriba yoki quyidagi formula orqali aniqlanadi:

$$V_{p.t.}=l/\rho+Kn_g.$$

Bu yerda ρ - sementning xaqiqiy quyuqligi; Kn_g sementli qorishmaning normal quyuqligi, birlik ulushi.

A.M. Sergeyev tomonidan {15} IES kulini ishlatishda sementdan foydalanish

samaradorligi koeffitsiyentini hisobga olgan holda beton tarkibini tanlash uslubi taqdim etilgan:

$$Ke = R_{sj} / S$$

Bu yerda R_{cj} – betonning berilgan vaqtdagi mustahkamligi, MPa, S - sement xarajati, kg/m³.

Ke koeffitsiyenti ko'rsatkichi empirik yo'1 orqali aniqlanadi. Bug'lantirilgan 1 sutka yoshdagi betonlar uchun 0,4...0,54 atrofidagi suv bog'lovchilik xususiyatida Q , ning ko'rsatkichi kulsiz 0,038...0,58ni, kul tarkibi 60% bo'lsa - $K_e = 0,067...0,12$ ni tashkil etadi. 28 sutka yoshdagi normal qotishdagi betonlar uchun Q , 0,065...0,085dan to 0,067...0,12 gacha ortib boradi.

Odatiy betonlarni hosil qilish uchun aralash bog'lovchini tanlab olingan tarkibida xarajatlar:

$$\text{Sementniki} - S = R_{sj} / Ke$$

$$\text{Kul-chiqindiniki } Z_u = (S m_{3-y}) / (100 m_{3-y}),$$

Bu yerda m_{3-u} - aralash bog'lovchida kulchiqindining miqdoriy ulushi.

Optimal miqdorda kulni kiritish beton qorishmalarni suv iste'molligini oshirmaydi, bu zarralarning eritilganligi va nisbatan to'g'ri shaklligi bilan belgilanadi. Kulning yuqori darajada dispersligi va uning tarkibida kam darajada yonmagan ko'mirning mavjudligidan aralashmaning qulay tarzda joylashtirilishi ortadi. Kulning plastiklashtirish samarasi beton aralmasida yupqa fraksiyalarning kam miqdoridagi mayda to'ldiruvchilarining mavjudligi bilan ortib boradi.

Qotishning dastlabki muddatlarida (28...60 sutka), ayniqsa qo'poldispersli kul kiritilsa, betoning mustahkamligi kamayadi, lekii bu qo'shimcha miqdoriga proporsional tarzda bo'lmaydi. Qotishning yanada kechroq muddatlrida tenglashish, ayrim xollarda kalli qo'shimchaga ega betonlarda yanada yuqoriroq mustaxkamlikning mavjudligi kuzatiladi. Kulli betonlar mustaxkamligining o'sish sur'ati kul dispersligi va qotish xaroratining ortishi bilan oshib boradi. Hatto kam faolli kullarni 4000...5000 sm²/kg gacha maydalash beton klassini kamaytirishsiz 20...30% sementni tejash imkonini beradi. Xo'lli yanchish maqsadga muvofiqroq

xisoblanadi, unda kul quritilmaydi, natijada yuqoriroq darajadagi disperslikka erishiladi.

Kulrang va tosh ko‘mirlarni yondirish orqali olinadigan kul-chiqindilarni qumli betonlarga kiritish sementni ortiqcha sarf qilmaslik imkonini beradi.

Kulli betonlarning yuqori darajadagi mustaxkamlikka erishishda klinkerning kimyoviy-minerologik tarkibi muayyan axamiyatga ega. Erta yoshda beton mustaxkamligining ortishiga klinkerda kul va sementning kimyoviy ta’sirlashuvini tezlashtiruvchi g‘ovaklarning mavjudligi muxim ahamiyat kasb etadi; kechrok yoshda - kulning putssolanli reaksiyasining namoyon bo‘lishi uchun yuqori tarkibdagi alitli sement muhimroq, chunki ular gidrolizda $\text{Ca}(\text{OH})_2$ ni xosil etadi.

Bug‘lantirilgan kulli betonlarni tayyorlash uchun issitish-xo‘llashga asoslangan ishlov berish bo‘yicha optimal rejimdagi moslamalar muxim, ularni tanlash kul va ishlatiladigan sementning xususiyati xisobga olingan xolda amalga oshirilishi kerak. Umumiylar xollarda kul va shlak tarkibli aralash bog‘lovchilarni ishlatishda yuqori xaroratli bug‘lantirish rejimlar qulayroq xisoblanadi.

Boshqa gidravlik qo‘shimchalar sifatida kul betonning sovuqqa va issiqqa chidamlilagini pasaytiradi. G^050 va undan yuqori sovuqqa chidamli betonlarda kulni ishlatish imkoniyati maxsus tadqiqotlar orqali belgilanadi. Betonning sovuqqa chidamlilagini kamayishini unga xavoni jalb etuvchi qo‘shimchalar orqali o‘rnini to‘ldirish mumkin.

Beton qorishmalarining nisbatan yuqori bo‘lmagan suv iste’molligi natijasida sementning 20%gacha kul bilan almashtirilishi betonning havoda qotishida uning kirishish deformatsiyalarida qariyb o‘z ifodasini topmaydi.

Kulli betonlar yuqori darajadagi sulfatga chidamliligi bilan ajralib turadi, 80%dan yuqori tarkibdagi ($\text{SiO}_2 + \text{Al}_2\text{O}_3$) kulning kirtilishida yuqori natjalarga erishiladi. Yirik gidrotexnik betonda kul qo‘shimchasi eng yuqori darajadagi cho‘ziluvchanlikda, shuningdek issiqlik ajratilishining anchagina kamayishida namoyon bo‘ladi.

3.5. Kulning qurilish eritmalarda ishlatilishi

Kul-chiqindi mineral qo'shimcha, plastifikator va mikro to'ldiruvchi xususiyatlari uyg'unlashuvchi qurilish eritmasi komponentlari sifatida ishlatiladi. Kul eritma aralshmalarning plastikligi va suvni ushlab qolish imkoniyatlarini, eritmalarni qotirish xususiyatlarini yaxshilaydi. Eritmalarda elektr filtrlarning oxirgi nuqtalarida tanlab olinadigan yupqa dispersli kullarni ishlatishda bog'lovchilarni sarf qilish anchagina kamayadi. Kulning qo'shimcha sifatida ishlatilishi tosh terish ishlari (kladka) va yirik xajmdagi devorlarni tiklash uchun, samarali qorishmalarni hosil qilishda xam oqilona ish xisoblanadi. Biroq kulli eritmalarni qish paytida ularning past xaroratda qotish sur'atining pasligi tufayli ishlatish kerak emas.

Terish (kladka) qorishmalari uchun ishlatiladigan kul quyidagi talablarga javob berishi kerak:

Kulda qizdirilgandagi yuqotishlar, ko'pi bilan, %.

Antratsitli 15

Tosh ko'mirli 5

Oltinugurt birikmalarning SO_3 ga

hisob qilinganda, ko'pi bilan, % 3

№ 008 elakdagagi qoldiq, ko'pi bilan, % 15

Qurilish qorishmalarida xam quruq, ham suv yo'qotuvchi kul qo'llaniladi.

Sementli qorishmalarda kulning optimal tarkibi 100...200 kg/m bo'lishi tavsiya etiladi, bunda ozg'in kam sementli qorishmalarda u sement og'irligining 80...125%ni, yog'liroqlarda - 40...50%ni tashkil etadi. 400 kg/m^3 dan ortiq sement sarf qilinganda kulning qorishma tarkibiga kiritilishi kam samaralidir. Mayin dispersli kul sement va qum qismini almashtirish xisobiga ishlatilishi mumkin. Yirik dispersli kulni sementning sarf etilishini o'zgartirmasdan qum qismiga ishlatish mumkin.

Sementli qorishmalarda kul-chiqindilarni shilatishda sementning kerakli sarfi $30\ldots50 \text{ kg/m}^3$ ga kamayadi va bir vaqtning o'zida qorishmaning qulay joylashuvchanligi yaxshilanadi. Qumning kul bilan butunlay almashtirilishida sementning ortiqcha sarf qilinishi ko'p bo'limgan miqdordagi ohak qorishmani

qo'shish orqali bartaraf etiladi.

Qumning kul bilan butunlay almashtirilishida kirishishning vaqt bo'ylab deformatsiyalanishi va vaqt-i-vaqt-i bilan xo'llantirish va quritishda deformatsiyalanishi oshadi. Ular sement-qumli qorishmalardagiga qaraganda 2-3 marta yuqoridir.

Sement-oxakli qorishmalarda kul sement qismi, ohak yoki qum bilan almashtiriladi. Bunda 1 m qorishma uchun 30-50 kg sement va 40-70 kg gacha oxak xamiri qulay joylashuvichanligi va mustahkamligi yomonlashmasdan tejab qolinadi. Sement-oxak kulli qorishmalar juda past darajadagi qatlamlanishi bilan xarakterlanadi. Ular xam kul qo'shilmasdan asosan binolarning yer ustidagi qismlariga ishlatiladi.

Oxakli qorishmalarda kul-chiqindini ishlatish orqali ohak xamiri xarajatini mustaxkamlik va boshqa xususiyatlarini yomonlashtirmasdan 50%ga kamaytirish mumkin. 50% oxakni kul-chiqindining ikki marta oshirilgan og'irligi bilan almashtirishda nafaqat oxakni tejashta erishiladi, balki qorishmaning mustaxkamligi xam ortadi. Sementni ishlatmasdan oxak-kulli bog'lovchi orqali M25 va undan yuqori qorishmalarni xosil qilish mumkin.

Kul tarkibiy qorishmalar tarkibini tanlash ikki bosqichda amalga oshiriladi. Dastlab 1 m³ qorishma tarkibi kilogrammlarda kul qo'shmasdan aniqlanadi, keyinchalik kul kiritilishini hisobga olgan holda unga aniqlik kiritiladi,- bunda qorishmaning o'rtacha zichlgi 20-40 kg ga ortishi, qorishmani suv talabchanligi esa o'zgarmasligi nazarda tutiladi.

Kul qo'shilgan qorishmalarni tayyorlash texnologiyasi boshlang'ich komponentlarni og'irligi bo'yicha dozalashtirish va keyin ularni qorishma qorgichlarda 3-5 min davomida yaxlit qorishma xosil qilishga qadar aralashtirishdan iborat.

Qorishmalarda kulni ishlatishning iqtisodiy samaradrligi 1 m³ ga ularning markasi va tarkibidan kelib chiqib 0,4 dan 1 so'm atrofida bo'ladi.

3.6. Kulli g‘ovak betonlar

G‘ovakli kulli beton g‘ovak betonlarning bir turi bo‘lib, ularda kul kremnezyomli komponent rolini bajaradi. Oddiy kremnezyomli komponent yanchilgaya kvars qumi bilan solishtirmada kul yuqoriroq reaksiyaviy xususiyatga ega, maydalashga kamroq (yetarlicha dispersligida umuman talab etmaydi) xarajat talab etadi va kamroq o‘rtacha mustahkamlikdagi g‘ovak betonni xosil qilish imkonini beradi. Kulning keramnezemli kompanet kabi kamchiligi quyidagilardan iborat: SiO_2 ning miqdori kvars qumidan kamligi; yonmagan yoqilg‘ining mavjudligi; kimyoviy tarkibning barqarorsizligi. . G‘ovak betonlarda ishlatiladigan kulga bo‘lgan texnologik talablar quyidagicha: shisha ko‘rinishidagi va eritilgan bo‘lakchalar tarkibi kamida 50%ni, kulrang ko‘mirlarning yonmagan bo‘lakchalari ko‘pi bilan 3%, tosh ko‘mirniki-ko‘pi bilan 5%; solishtirma yuza qismi 3000 5000 sm^2/g ; suvda shishishi 5%dan oshmasligi kerak.

Kul-chiqindini ishlatish bilan olingan g‘ovak-betonli mahsulotlar, umumiy ishlab chiqarish xajmining 11% tashkil etadi, bunda ushbu miqdorning 60%dan ortig‘ini slanetsli kollar asosida tayyorlanadigan maxsulotlar tashkil etadi. Slanetsli kulning samarali ishlatilishi uning qulay kimyoviy-minerologik tarkibi (kalsiyning erkin oksidi -15 25% klinkerli minerallar - 10...15%, angidrit – 7 10%, faol shisha - 30 35%) shuningdek texnologik usullar majmui bilan shartlanadi, bularning natijasida erkin kalsiy oksidining kuyib ketish ko‘rinishidan to avtoklav ishlov berishgacha gidratatsiyasi ta’minlanadi (kulning mayin maydalanishi, katta xaroratli o‘zgarishlarni inkor etuvchi shartlarda xom-ashyoning quyma tarzda shakllanishi va yuqori xaroratda chidamliligi).

Slanetsli changsimon kul tarkibida kamida 35% miqdordagi kalsiy oksidi, shuningdek 15 25% erkin CaO bo‘lishi kerak, uning tarkibida SO_3 6% dan ko‘p va $(\text{K}_2+\text{Na}_2\text{O})$ 3% dan ko‘p bo‘lishi kerak emas.

Kul ishlatiladigan g‘ovak betonlar asosan 400...1200 kg/m^3 mustaxkamlikdagi

gaz-kulli beton ko‘rinishida chiqariladi. Ulardan issiqlikdan himoya etish mahsulotlari, panellar, tashqi devorlar, yopish, qavatlararo yopish va ichki to‘siq uchun blok va plitalar tayyorlanadi.

Shuningdek ko‘pik-kulli betonlarni ishlab chiqarish tajribasi ham orttirilgan.

Qotish uslubiga ko‘ra g‘ovakli betonlar avtoklavsiz va avtoklavli turlarga bo‘linadi. Atmosfera bosimida avtoklavsiz qotishda issiqlik ishlov berish (elektroqizdirish, bug‘lantirish), avtoklavli qotishda esabug‘ning 0,8 1,2 MPa bosimida amalga oshiradi. Ayrim xollarda, qolipga chiqarishdagi mustahkamlikka erishgunga qadar bug‘lantirilganda ikki bosqichli texnologiya qo‘llaniladi, keyin esa qolipsiz avtoklavga uzatiladi.

Avtoklavli qotirish usuli keng tarqalgan bo‘lib, unda past markali, shuningdek shlak-kulli materiallar asosidagi bog‘lovchilarni keng qo‘llash ta’minlanadi, issiqlik va namlikka asoslangan ishlov berish 10 12 soatgacha qisqaradi, shuningdek betonning sovuqqa va darz ketishga chidamliligi ortadi.

Kul va bog‘lovchining g‘ovak-betonli qorishmadagi nisbati bog‘lovchining turiga bog‘liq va 1 4,5 diapazonda o‘zgarib turadi. Bunday nisbat ko‘proq ohakka xos bo‘lsa, kamroq - portlandsementga.

G‘ovakli kul-betonlarni xosil qilishning eng keng tarqalgani quyma usul bo‘lib, unda 50...60% suv tarkibli qorishma quyiladi. Quyma hosil qilishning asosiy kamchiliklari: maxsulotlarning balandlik bo‘yicha tarqoq zichligi; sekin qotishi; issiqlik bilan ishlov berishdan keyin yuqori darajadagi namligi va kirishishining kattaligi.

Gazbeton ishlab chiqarish uchun kompleks vibratsion texnologiya: qulayroq hisoblanib, u aralashtirish va shakllantirish jarayonida vibratsiyada qorishmani suyultirish samarasi hisobiga qorishmadagi suv miqdorini 25...30%ga kamaytirish imkonini beradi. Sovuq qorishmalarni ($t=18\text{--}22^{\circ}\text{C}$) sirt-aktiv moddalarni qo‘shilagan tarzda ishlatish xam samarali xisoblanadi. G‘ovakli betonlarning namligi va kirishish deformatsiyalarini kichraytirish maqsadida ular tarkibiga g‘ovak to‘ldiruvchilarining tuzilma hosil qiluvchi qo‘shimchalar kiritiladi. Tadqiqodlar maxsulotlarni infraqizil nur tarkatgichlar bilan quritish xam samarali

ekanligi qayd etilgan.

G‘ovakli betonlarning siqilishidagi mustahkamligi 0,5 15 MPa ni, o‘rtacha mustaxkamlikda 400 200 kg/m³ni tashkil etadi, sovuqqa mustaxkamlik esa 150 siklgacha yetadi. G‘ovakli kulbetonlar sementda oxakka nisbatan ancha yuqori mustahkamlikka ega. Kul betonning salbiy xususiyati shundan iboratki, u kulning ancha mikrog‘ovakliligiga sabab bo‘luvchi yuqori darajadagi sorbsion namlantirishga moyilligidadir. Ular g‘isht va og‘ir betonga nisbatan siklik namlanish va qurishga bo‘lgan yuqori darajadagi moyilligi bilan ajralib turadi. G‘ovakli kulbetonlardan bo‘lgan maxsulotlarni atmosferaning aggressiv ta’siridan himoya qilish uchun turli yopqichlar keltiriladi.

G‘ovakli kulbetonlarning iqtisodiy samaradorligi kulning qum bilan almashtirilishi, oxakli bog‘lovchining oxak-qumli bog‘lovchiga qaraganda 1,2 1,5 martaga qamaytirilishida va boshlang‘ich xom-ashyoni qazib olish va qayta ishlash uchun qo‘yilgan kapital qo‘yilmalarning taxminan 2 martaga qisqartirilishi bilan sharhlanadi.

IV-BOB

Yog‘och va boshqa o‘simliklardan olingan xom-ashyoni qayta ishlashda xosil bo‘lgan chiqindilar asosidagi materiallar

4.1. Umumiy xarakteristika

Xalq xo‘jaligida yog‘ochning ishlatilish tahlili shuni ko‘rsatadiki, uni tayyorlash va qayta ishlashda katta yo‘qotishlar bo‘ladi. Qayta ishlanuvchi barcha yog‘ochning 59% ni chiqindilar ko‘rinishidagi ikkilamchi maxsulotlar tashkil etib ularning katta qismi yonib ketadi yoki chiqindiga chiqib ketadi. Ammo ular qurilish materiallarini ishlab chiqarish, shuningdek gidroliz va boshqa sanoat tarmoqlari uchun qimmatli xom-ashyo xisoblanadi. Shuning uchun yogoch chiqindilaridan foydalanish xalq xo‘jaligida katta axamiyat kasb etadi. Bir tomondan, u qurilishning texnik xususiyatlariga ko‘ra arralashgan (binokorlik) materiallardan afzalroq bo‘lgan konstruktiv va issiqlik-izolatsiyaviy materiallarga bo‘lgan ehtiyojni qondirish imkoniyatini bersa, ikkinchi tomondan o‘rmon qirqilishi miqdorini ancha kamaytiradi.

Qurilish-montaj ishlari miqdori tayyorlanuvchi yog‘ochlarnikiga nisbatan ancha tez sur’atda ko‘payadi. Shundan kelib chiqib, yog‘och qurilishda kamyob material xisoblanadi. Yog‘och materialarining kapital qurilishdagi sarf qilinishining solishtirma me’yori doimiy rovishda kamayib boradi. Shuning uchun yog‘ochni tayyorlash va qayta ishlash chiqindilaridan foydalanish qurilishning samarali qurilish materiallariga bo‘lgai extiyojini qondirishda juda muxim manba’ vazifasini o‘taydi.

Yog‘och chiqindilari uni tayyorlash va qayta ishlashning barcha bosqichlarida paydo bo‘ladi. Ularga quyidagilar ta’luqli: shoxlar, ingichka novdalar, yog‘och uchlari.. bo‘lakchalar, barglar, qipiqlar, to‘nkalar, ildizlar xammasi bo‘lib yogochning 21% ni tashkil etadi. Yog‘ochni qayta ishlashda mahsulot chiqishi 65% ni tashkil etadi, qolgan qismi esa gorbil (14%), qipiqlar (12%), qirqilgan va mayda bo‘lakchalar (9%) ko‘rinishdagi chiqindilarni tashkil etadi. Ulardan quritish detallari, mebel va boshqa maxsulotlarni ishlab chiqarishda

qirqilgan bo‘lakchalar, qipiqlar, va aloxida yog‘och bo‘lakchalari shaklidagi chiqindilar xosil bo‘lib, ular qayta ishlatilganlar miqdorining 40% gacha qismini tashkil etadi.

Yog‘ohni qayta ishlash jarayonida xosil bo‘luvchi chiqindilar ularning shakliga qarab uch turga ajratiladi: qattiq (yoki bo‘lakchali), tolali (qipiqlar, qirqilgan bo‘lakchalar) va qobiqlar. Chiqindilar shuningdek ularni xosil qilish izchilligiga qarab ham tasniflanadi: birlamchi va ikkilamchi qayta ishlov xamda yog‘och xomashyosining qayta ishlovi.

Qurilish materiallari va maxsulotlarini ishlab chiqarish uchun asosan qipiqlar, bo‘lakchali chiqindilar ishlatiladi. Bo‘lakchali chiqindilar bevosita yelimli quritish maxsulotlarini ishlab chiqarish uchun, ularni texnik tarasha xolatiga keltirib, keyinchalik qirqilgan va mayda bo‘lakchalar, tolali massa ishlab chiqarish va boshqa ko‘rinishga keltiriladi Qurilish materallarini qobiqlaridan va dubil ekstratlarini ishlab chiqarishning dubil-chiqindilaridan xosil qilish texnologiyasi ishlab chiqilgan.

Qipiqli - yog‘och qirqish va qayta ishlashda xosil bo‘luvchi eng ko‘p chiqindilaridan biridir. Qipiqlar qisman spirt va xamirturushga ixtisoslashtirilgan gidroliz zavodlarida g‘isht ishlab chiqarishda yonuvchi qo‘sishimcha modda sifatida yoki gips-qipiqlar plitalarda to‘ldiruvchi sifatida ishlatiladi, lekin ularning ancha qismi yonib ketadi yoki chiqindiga chiqarib yuboriladi, Qipiqlarning fraksion tarkibi ularni xosil qilish turiga bog‘lik va 10... 02 mm ni tashkil etadi.

4.1-jadval

Fraksion tarkibi, mm yiriklikdagi bo‘lakchalar %			Quruq holatdagi uyma zichligi, mm	G‘ovaklik, hajmga nisbatan, %
20-10	10...5	5...2.5		
-	100	-	194,0	74,7
40	40	20	175,7 217,0	72,0
25	25	50	226,5	71,9
35	35	30		70,8

0,2 mm. yiriklikdan kam xajmdagi bo'lakchalar yog'och kukunlarini tashkil etadi. Yog'och chiqindilarining uyum zichligi va g'ovakligi yog'och turkumining turi va fraksion tarkibiga bog'liq (4.1-jadval).

Qipiqlarni olish uslubi ularning fizik xususiyatlarini belgilab beradi. Xodalarni yog'och kesuvchi ramada kesganda kubiksimon shakldagi 7 mm gacha yiriklikdan qipiqlar xosil bo'ladi. Yog'ochni dumaloq arrali stanoklarda kesishda qipiqlasimon strukturada 1,2 mm o'lchamda bo'ladi. Yog'och qirqish ramasidan olingan qipiqlar tolalarga ko'ndalang o'lchamlari katta bo'lib, bu esa odatda mahsulotlarning mexanik xususiyatlariga salbiy ta'sir ko'rsatadi.

Texnologik tarashalar - bo'lakcha chiqindilari va yaroqsiz yog'ochning ilk maydalangan maxsuloti bo'lib, keyinchalik mayda, qirqilgan yog'ochlar va tolali massalar sifatida qayta ishlanishiga moslashtiralgan bo'ladi. Tarasha diskli yoki barabanli kesish mashinalari yordamida olinadi.

Tarashaga qo'yiladigan talablar uning ishlatilishiga qarab aniqlanadi. Odatda tarasha hajmi, unda chirindi, qobiq va mineral qorishmalarning tarkbiga qarab belgilanadi. Tolali massani tayyorlashda yog'och-tolali plitalarni ishlab chiqarishda tuyish (tegyrmonga tortish) agregatlarining me'yorida ishlashi uchun tarasha bo'lakchalari taxminan bir xilda bo'lishi lozim: tolalar uzunligi 20...25 mm, tolalar ko'ndalang kengligi 15-30 mm va qalinligi 3-5 mm. Silliq presslanuvchi yog'och qipiqlarini ishlab chiqish uchun tarashaning optimal uzunligi 40 mm in, ekstruzion holatda esa -20 mm ni tashkil etadi, optimal qalinlik ikkala holatda xam 30 mm ga teng. Texnologik tarashada chirindi tarkibi chegaralangan (5% gacha) yoki umuman bo'lishi kerak emas, mineral qorishmalar tarkibi 0,3-1%ni tashkil etishi kerak. Yog'och-tolali plitalarni ishlab chiqarishda qipiqlarining miqdori 15%dan, yog'och qipiqlarni esa 12% dan oshmasligi kerak.

Tarashaning keyingi qayta ishlanish xarakteri olinuvchi materialilar turi bilan aniqlanadi. Arbolitni olish uchun droblenka (maydalangak qismlar) yoki qipiqlar, yogoch-qipiqlarini olish uchun-qipiqlarni, yog'och-tolali plitalar uchun-tolali massa ishlatiladi.

Yog'och droblinka 5-10 mm shakl koeffitsiyenti (eng katta o'lchamning eng

kichigiga nisbati) va 3 5 mm qalinlikka ega bo‘lishi kerak. Eng kattasi esa - 25 mm gacha bo‘lishi lozim. Bo‘lakchalarining bunday shakli mutloq axamiyat bo‘yicha namlantiruvchi deformatsiyalarni tola bo‘ylab va unga ko‘ndalang tarzda yaqinlashtirish, xamda ularning arbolitning tuzilishi.va. zichligiga salbiy ta’sir ko‘rsatishini kamaytirish imkonini beradi.

Arbolit tayyorlash uchun qipiqlari 0,1 1 mm dagi minimal qalinlik va 2 20 mm uzunlikka ega bo‘lishi kerak, yog‘och-qipiqlari plitalarning sirtqi qatlamlari uchun - 0,1 0,2 va 10 20 mm, o‘rtacha qatlamlari esa – 40 60 ni tashkil etishi kerak. Qipiqlari bevosita yog‘och qirqishdagi chiqindilardan ularni bevosita tarashaga aylantirishidan oldin xam olish mumkin.

Xom-ashyo qipiqlari aylantirilishidan oldin maxsus tayyorlanadi, u turlar bo‘yicha saralash gidrotermik ishlov berish, po‘stloqni ilish, bo‘lish, chirindini yo‘qotishdan iborat. Yog‘ochni gidrotermik ishlash 0,25 0,3 MPa bosimdagi bug‘ bilan yoki uni suvda 70° 80°C gradusda qaynatish orqali amalga oshiriladi, Yog‘oyani qizdirish va namlash qipiqlarning g‘adir-budurligini, mayda fraksiyalar miqdorini kamaytiradi. Qipiqlari aylantirilishi uchun mo‘ljallangan yog‘och 30 40% namlik va turiga qarab 10 50°C gradus xaroratga ega bo‘lishi kerak.

Yog‘och-tolali plitalarni ishlab chiqarish uchun tola massa mexanik, termokimyoviy va kimyo-mexanik usullar yordamida olinadi.

Mexanik maydalash yog‘ochni maxsus mashinalarda sillqlashga asoslanib, tez aylanuvchi taram-taram disklar va metal bilan uning ishchi organlari bo‘lib xizmat qiladi. Maydalashni yengillashtirish va tolali massaning chiqishini oshirish uchun qorishmaga mumkin qadar ko‘p suv miqdorini ko‘shishadi.

Termokimyoviy maydalash xususiyati tolali massani 0,8 1 MPa bosim ostida oldindan ishlov berishdan iborat.

Kimyoviy-mexanik uslublar zaif ishqor eritmalaridagi yog‘och tarkibdagi aloxida kimyoviy moddalarning turli eritmasiga asoslanadi. Bu usullar ikki jarayondan iborat tarashani kimyoviy ishlash va mexanik maydalash.

Massada tolanning o‘rtacha uzunligi yuzdan bir to 3 4 mm gacha bo‘ladi,

ularning diametri esa 30 50 mm ni tashkil etadi.

Qurilish materiallarini ishlab chiqarishda ham shox, ham bargli chiqindilar ishlatiladi. Bunda aksariyat materialarni ishlab chiqish uchun shox-shabbalar qulayroq, chunki ular ham suvda eruvchi ekstraktiv moddalarga, shuningdek sementlarning qotish jarayonlariga salbiy ta'sir ko'rsatuvchi turli shakarli, dubilli va qatronli moddalarga ega. Shox-shabbali yog'och turlarida uzun va mustaxkam tolalar tarkibi ko'p bo'lib, bu undan yuqori sifatli tola massani olish imkonini beradi.

Ekstruzion yog'och-qipig'li plitalarni ishlab chiqarishda katron sarfi ortadi, press unumdorligi 30 40%ra kamayadi, plitalar mustaxkamligi esa 25 30% ga kamayadi.

Yog'och chiqindilarda ekstralashtiriluvchi moddalar miqdorini kamaytirish uchun po'stloq qorishmalarining tarkibi minimal bo'lishi kerak, yog'ochni kesilganidan keyin obmorxonalarda 4-6 oy mobaynida toplash ham foyda beradi. Yog'och tarkibida «sement zaxarları» uning minerallashtirishi bilan zararsizlantiriladi, bu degani kaltsiy xlорidi, oltingugurt, eruvchan oyna kabi tuzlar eritmasi bilan oziqlanada.

Qurilish xom-ashyosining yana bir muxim manbai-bu o'simlik turdag'i qishloq xo'jaligi chiqindilari. Masalan, g'o'za poya chiqindilar yiliga taxm. 5 mln. t zig'ir o'zagi - 1 mln.t dan ortiqni tashkil etadi.

O'zak - bu kanop va zig'ir moyalarining maydalangan yog'ochsimon qismidan ajratuvchi tolalarni maydalovchi mashinalar orqali o'tkazishdan keyin dastlabki qayta ishlanishdan hosil bo'lgan chiqindi. Kanop o'zagi bo'lakchalari uzunligi 10 70 mm (zig'irniki -55 mm), kengliga-3 mm va qalinligi - 0,2-0,3 mm ni tashkil etadi. O'rtacha zichligi 100-120 kg/m² dan iborat bo'ladi.

O'zak tarkibida qariyb suvda eruvchi shakarlar yo'q, chunki ular dub o'simliklarining kanop tolalarini qayta ishlovchi korxonalarda oldindan namlashtirishda suyultiriladi. Shuning uchun o'zakni sement bilan aralashtirishdan oldin, yog'ochli to'ldiruvchidan farqli o'laroq, oldindan oqarsuvda yoki tuzlar eritmasida namlanmaydi.

Paxtaning maydalangan poyalari arbolit va boshqa qurilish materiallarini olishda qo'llaniladi.

Zig‘ir o‘zagi, kanop va paxtaning maydalangan poyalaridagi tuk, dag‘al tolalar va boshqa serkesak kabi birikmalar tarkibi massaning 4%dan oshmasligi kerak.

4.2. Meneral bog‘lovchilar asosidagi materiallar

Oldindan ishlov berilmagan yog‘och chiqindilar (qipiqlar, qirindilar) yoki maydalangan qismlar (tarasha, droblenka, yog‘och juni) mineral bog‘lovchilar asosidagi qurilish materiallari uchun to‘ldiruvchi bo‘lib xizmat qilishi mumkin. Bu materiallar yuqori bo‘limgan o‘rtacha mustahkamlik ($300\text{-}800 \text{ kg/m}^3$) va issiqlik o‘tkazuvchanligi ($\lambda=0,093\text{-}0,3 \text{ Vt/m.}^\circ\text{S}$), shuningdek yaxshi ishlov berilishi bilan farq qiladi. Yog‘och to‘ldiruvilarni minerallashtiruvchi moddalar bilan shimdirish, keyin ularni mineral bog‘lovchilar bilan aralashtirish orqali shular asosida materiallarning biomustahkamligi va yong‘inga chidamliligi ta’minlanadi. Yog‘och to‘ldiruvchilarda yuqori darajali suvshimuvchanligi va past darajali suvgachidamlilik materiallarning kamchiligi hisoblanadi.

Ishlatilish maqsadiga qarab bu materiallar issiqlik-izolatsiyali, konstruksion-issiqlik-izolyasiyali va konstruksion turlarga ajraladi.

Yog‘och to‘ldiruvchilar bilan yonma-yon barcha turdagি mineral bog‘lovchilar ishlatilishi mumkin, ularning ichida portlandsement asosiysi hisoblanadi.

Yog‘och to‘ldiruvchi va mineral bog‘lovchilar orasida arbolit, fibrolit va qipiqlbeton asosiy vakillar hisoblanadi.

Arbolit va fibrolit. Arbolid - bu oldindan minerallashtiruvchi modda asosida ishlov berilgan o‘simlik turdagи to‘ldiruvchi asosidagi yengil beton. U sanoat, fuqaro va qishloq xo‘jaligi qurilishlarida panel va devor, to‘silalar uchun bloklar, binolarni yopish plitalari, issiqlik-izolatsiyaviy va ovozisolatsiyaviy plitalar ko‘rinishida ishlatiladi. Arbolidli konstruksiyalar havosi nisbatan namligi 60%dan ko‘p bo‘limgan binolarda ekpluatatsiya qilinadi, bundan ko‘p namlikda bug‘-izolatsiyaviy qatlam moslamasi o‘rnatalishi lozim.

Arbolitga agressiv muhit va 50 gradusdan ortiq va 40 gradusdan kam xaroratning doimiy ta’siri bo‘lmasligi lozim.

Atmoyefera namligiga tegib turuvchi arbolitli konstruksiyalarning sirtqi qismi ekspluatatsiya qilinish rejimidan qatyiy nazar ishlov berilgan (fakturali) qatlamda bo‘lishi kerak.

Doimiy massaga qadar quruqlantirilgandagi arbolitning o‘rtacha zichligiga qarab μ issiqlik-izolatsiyalovchi (o‘rtacha zichligi 500 kg/m^3 gacha) va konstruksion turga bo‘linadi ($500-850 \text{ kg/m}^3$), 4.2-jadval.

4.2-jadval

arbolitturi	Mustahkam lgi bo‘yicha klassi	O‘q yo‘nalishi bo‘yicha siquvdagi mustaxka- mlik markasi	Arbolitning o‘rtacha zichligi, kg/m^3			
			Maydalan- gan yog‘ochda	Maydalangan g‘o‘zapoyada	Kanop o‘zagida	Maydalangan Sholi poxolida
Teploizo- lyatsion	BO,35	M5	400-500	400-450	-	
	VO,75	M10	450-500	450-500	400-450	-500
	B1,0	MI5	500	500	450-500	
Konstruk- sion	V1,25	-	500-650	550-650	500-550	600-700
	V2,0	M25	500-700	600-700	550-650	-
	V2,5	M35	600-750	700-800	600-700	-
	V3,5	M50	700-850	-	-	-

Arbolitning issiqlik o‘tkazuvchanligi to‘ldiruvchining o‘rtacha zichligi va turiga bog‘liq. O‘rtacha zichligi $400-850 \text{ kg/m}^3$ bo‘lgan maydalangan yog‘och asosidagi arbolitni issiqlik o‘tazuvchanligi $0,08-0,17 \text{ Vt/ m}^\circ\text{S}$, maydalangan go‘za poyalar va guruch poxollari, zig‘ir va kanop o‘zaklari asosidagalarda - $0,07-0,12 \text{ Vt/(m}^\circ\text{ S)}$ ni tashkil etadi.

Arbolitni mustahkamlik chegarasi uning namligiga, ayniqsa 0dan 25% gacha bo‘lgan diapozondagi ko‘rsatkichga bog‘liq. Bu material 16-17% namlikda maksimal namlikka ega bo‘ladi. Qisqa muddatli yuk ostidagi (siqiluvchanlik ko‘rsatkichi) deformatsniya arbolitda mineral g‘ovak to‘ldiruvchili yengil betonlarga nisbatan taxm. 8-10 marta ko‘p.

Arbolit yetarlicha katta suvshimuvchanlikga ega. Ammo bu materialning ustunligi - iste’mol etilgan suvni tezda qaytarishi, ya’ni tez qurushidir.

Arbolitli mahsulotlarning sovuqqa chidamliligi ularni ekspluatatsiya qilish rejimi va qurilish tumanidagi iqlim sharoitida kelib chiqib belgilanadi: barcha hollarda u 25 dan kam bo‘lmagan tarzda ishlataladi.

Yog‘ochli to‘ldiruvchilarni tayyorlashda zararli ekstrakt moddalar miqdorini kamaytirish uchun boshlaig‘ych maxsulot muayyan muddat omborxonalarda saqlab turiladi (ignabargli turlar-kamida 2 oy, keng bargli turlar 6 oy). Ijobiy haroratda saqlash muddati yog‘ochni keyinchalik tarashaga aylaltirish sharti bilan 1 oygacha kamaytiriladi. Ayniqsa ignabargli turlar droblenkalari albatta suvda yoki mineral tuz eritmalarida namlanadi. Ular yog‘ochdagi zararli moddalar ta’sirini neytrallashtirish bilan bir vaqtida sementning qotishini tezlashtiradi.

Arbolit tarkibi xisobiy-tajribaviy usullar yordamida aniqlanadi. Cement, organik to‘ldiruvchi va suvning sarf etilishi arbolitning siquvgaga bo‘lgan mustaxkamlik klassiga bog‘liq. V 0,35-B1 klassdagi issiqlik-izolatsiyalovchi arbolit uchun M400 sement sarfi $260-360 \text{ kg/m}^3$, V 1,5 va V 2,5 klassdagi konstruksion-issiqlik izaolyatsionlar uchun - $330-450 \text{ m}^3$ ni tashkil etadi. yog‘och kesish va shox-shabbalarga ishlov berishdan olingan droblenkalarni ishlatshida sementning minimal sarf, aralash klasslar va o‘zaklarning chiqindilaridan ishlatilganda esa -maksimal sarfga erishiladi. Kalsiy xlorid va suyuq shisha sarfi $8-9 \text{ kg/ m}^3$ dan, sulfat alumininiyki - $15-20 \text{ kg/m}^3$ dan ortmaydi.

Arbolit mahsulotlarni tayyorlash texnologiyasi hom-ashyo materiallarini tayyorlash, arbolitli qorishmani tayyor qilish. va uni qolipga quyish, kotirish va quritish, ishlov berish va joylashtirish jarayonlarini qamrab oladi.

Arbolitli armaturlashtirilmagan mahsulotlar bilan bir qatorda po'lat armatura bilan qotirilgan maxsulotlar ishlataladi.

Muxitning nisbiy namligi 60%dan ortiq bo'lganda armatura himoya beton qatlamida joylashtiriladi, bu po'latning ishonchli himoyasini ta'minlaydi. Po'lat armaturani g'ovakli betonlar singari maxsus qoplash moslamalari bilan ham muhofaza qilish tavsiya etiladi.

Arbolit mahsulotlar oddiy beton va temir-beton buyumlaridek konveyer, potok-agregatli va stendli texnologiyalar bo'yicha ham ishlab chiqariladi.

Arbolitli mahsulotlarni tayyorlashda qorishmani talab etiladigan o'rtacha mustahkamlikka qadar zichlashtirish asosiy texnologik jarayon xisoblanadi. Arbolitli qorishma unga xos bo'lgan elastik xususiyatlaridan kelib chiqib boshqa turdag'i to'ldiruvchilar asosidagi betonli qorishmalarga xos qonuniyatlarga bo'ysunmaydi. Qorishmani zichlashtirganda oddiy vibratsiya kam samarali bo'lib, presslash esa bosimdan keyin qorishmaning qayta o'z holatiga qaytishi yuzaga keladi va zichlangan struktura buziladi.

Arbolit qorishmaning bu xususiyatlari yengil, elastik, g'ovakli qorishmani tayyorlash jarayonida namlikni tez shimb oluvchi va natijada qorishmani ko'p suv sarfi taqdirida ham kam harakatlanish holatiga olib keluvchi material-yog'ochli to'ldiruvchi xususiyatlari bilan belgilanadi. Shuning uchun amaliyotda V/Sning 1,1 - 1,3 ga teng ko'rsatkichli, o'zak asosida issiqlik-izolatsiyalovchi arboliti olish taqdirida esa bundanda yuqoriroq ko'rsatkichni qo'llab-quvvatlashga to'g'ri keladi.

Arbolitni mexanizatsiyalashtirilgan zichlantirish usuliga vibrosil prokat, vibroshtamplash, yukli tebrantirish kiradi.

Maxsulotlarni chiqarish mustahkamlikka erishgunga qadar issiqlik bilan ishlov berilishi texnologik jarayonning yakunlovchi bosqichi xisoblanadi. Arbolitni betonlarga xos oddiy uslubda bug'lantirish mustahkamlikning yo'qotilishiga olib keldi, bu sementli tosh tuzulmasini buzadigan qotiruvchn modda to'ldiruvchisining yirik deformatsiyalari hisobiga ichki keskinliklarning yuzaga kelishi bilan belgilanadi; bir vaqtning o'zida eritmada shakarlar ajralishi kuchayadi va bu sementning zaxarlanishiga» turtki bo'ladi.

Eng yaxish natijalar yog‘ochga xos yumshoq rejimlar bo‘yicha past haroratli ishlov berishda - 50-60 S° va nisbatan havoning 70-80% namligida erishiladi Bunday rejimda arbolit 18-20 soatdan keyin qolipda chiqarish mustahkamlikka ega bo‘ladi. U belgilangan mustahkamlikning 25-40%dan oshmaydi, namlik esa 30-35% atrofida qoladi. Mustahkamlikni yanada oshirish va chiqarish miqdoriga qadar namlikni kamaytirish uchun mahsulotlar yopiq omborxonada 7 kun davomida 16-18 S° haroratda ushlab turiladi.

Arbolitni ishlatganda konstruksiyalarni montaj qiluvchi mehnat ko‘lami kamayadi, shuningdek to‘la zavod tayyorligidagi ichki deraza eshik bloklari, elektro‘tkazgichlar o‘rnatilgan «xona uchun» hajmdagi panellarni ishlab chiqarish imkoniyati tug‘iladi. Arbolit keramzitga nisbatan yaxshi issiqlik-texnik ko‘rsatkichlarga ega bo‘lib, bu nisbatan yupqa devorlarni qurish imkonini beradi. Ayrim inshootlarda an’anaviy materiallarni arbolit bilan almashtarish bino og‘irligini 1,3-1,5 marta kamaytirish imkonini beradi. Devorning ekvivalent qalinligi issiqlik uzatish shartlari bo‘yicha arbolitdan yasalgan 1 m² to‘siqning og‘irligi g‘ishtnikiga nisbatan 7-8 marta, keramzitetonnikiga nisbatan 2-3 marta past; 1 m² devorning qiymati yuqoridagilardan kelib chiqib 3-4 va 6-7 so‘m kam bo‘ladi.

Arbolitning ishlatilishi teng termik qarshilikdagi keramzibetonga to‘siqga nisbatan cement sarfini 35-55 kg/ m² ga paseytiradi.

Arbolitdan yasalgan 1 m² tashqi devorlar va qishloq xo‘jaligi qurilishidagi boshqa materiallarning qiyosiy texnik-iqtisodiy ko‘rsatkichlari 4.3- jadvalda keltirigan.

4.3-jadval

Ko'rsatkich	Bir qatlamlı panel:			G'ishtdan yasalgan tashkil devor
	arbolitdan	Keramzit- betondan	G'ovakli betondan	
O'rtacha zichligi, kg/m ³	700	900	700	1800
Og'irligi, kg	154	270	200	1200
Qalinligi, sm.	22	28	74	66
Hisob qiymati, so'm.	7,4	10,7	9,9	16,8
Solishtirma kapital qo'yilmalar	9,5	2,8	25,1	36,3
Ketgan xarajatlar, so'm.	8,5	14,1	12,9	21,2
Mexnatgalabchanligi (ishlab chikarish va montaj), odam-soat	2,7	4,0	3,6	18,6

Fibrolit to'ldiruvchi va bir vaqtning o'zida armaturlashtiruvchi komponent sifatida 200-500 mm uzunlik, 4-7 mm kenglik va 0,25-0,5 mm qalinlikdagi yog'och toladan iborat. Yog'och tolasi ishlatishga yaroqsiz shox-shabbalar, ayrim hollarda bargli tolalardan maxsus stanoklar yordamida olinadi. Boshlang'ich hom-ashyo chiqindi, burilganlik, qiya qatlamlilik shuningdek 30 mm dan ortiq diametrдagi butoqlardan halos bo'lishi kerak.

Fibrolit 2400-3000 mm uzunlik, 500,600 va 1200 mm kenglik va 30-100 mm qalinlikdagi plitalar ko'rinishida ishlab chiqariladi. Plitalarning namligi 20%dan oshmasligi kerak.

400 kg/m³ gacha bo'lган о'rtacha mustahkamlikdagi fibrolit issiqlik izolatsiyasi uchun ishlatiladi. Issiqlik izolatsiyalovchi fibrolit 0,09-0,12 Vt/m°S.

400 kg/m³ va undan ortiq mustahkamlikdagi fibrolit plitalar issiqlik izolatsiyalovchi materiallar bo‘lib, bir vaqtning o‘zida devorlar, to‘silalar va yopg‘ichlar barpo etish uchun, xam ishlatalishi mumkin. Konstruksion-issiqlik izolatsiyalovchi fibrolit 0,12-0,15 Vt/m°S.

Fibrolit tovushlarni pasaytirish qobiliyati bilan, shuningdek yaxshi ishlov berilishi, suvoq qatlami va betonning bog‘lanishi bilan farqlanada. Fibrolitning anchagina havoni o‘tkazuvchanligi, katta suv shimuvchanligi, suvga chidamsizligi, nam holatda qo‘ziqorin bilan zararlanishi uning salbiy jixatlari hisoblanadi.

Fibrolitni ishlab chiqarish texnologiyasi quyidagi jarayonlarni qamrab oladi: yog‘och tolani tayyorlash va unga mineralizator bilan ishlov berish; ishlov berilgan hom-ashyoni sement bilan aralashtiring, plitalarni presslash va ularga termik ishlov berish. Fibrolitni presslash paketli usul bilan amalga oshiriladi; issiqlik izolatsiyalovchiniki -0,01-0,1 MPa bosimida, konstruktiv-issiqlik izolyatsillovchiniki - 0,15-0,4 bosimda amalga oshiriladi. Qoliplarda siqilgan plitalar tabiiy shart-sharoitlarda yoki maxsus kameralarda 60-70°S va 60-70% havo namligida qotiriladi. M400 navdagi portdandsementning 1 m³ hajmdagi fibrolit plitalarga sarfi talab etiluvchi o‘rta mustahkamlikka bog‘liq va 190-270 kg/m³ ni tashkil etadi. 1 m³ fibrolitni ishlab chiqarishda taxminan 0,4 m³ yog‘och va 7 kg kalsiy xlорidi sarf etiladi.

Fibrolit uchun o‘rtacha mustahkamlik, namlik va issiqlik o‘tkazuvchanligi bilan bir qatorda egilganda mustahkamlik chegarasi me’yorlashtirilib, u plita zichligi va o‘rtacha qalinligiga qarab 0,4-2 MPa ni tashkil etadi.

Konstruksiyalarning bir xil termik qarshiligidagi fibrolitli issiqlik izolatsiyalovchi plitalarni ishlatganda sement sarfi isitish vazifasini bajaruvchi g‘ovakli betonlarga nisbatan taxminan 2,5 marta kamayadi. Sement o‘rniga fibrolit uchun (arbolit singari) boshqa bog‘lovchilar, masalan qurilish yoki yuqori mustahkamlikdagi gips, belit-shlamli bog‘lovchilar ishlatalishi mumkin.

Yog‘ochli uy-joy qurilishi uchun maxsus yog‘och qipiqlar va portlandsementdan tayyorlanuvchi sementli-qipiqli plitalar istiqbolli material vazifasini o‘taydi. Bu plitalar yuqori bosimda preyeslanadi. 400-1200 kg/ m³ zichlikda ular yuqori

mustaxkamlikka, atmosferaga chidamli bo‘ladi, yonmaydi, termitlar va yog‘ochni buzuvchi griblar bilan buzulmaydi, yog‘och, plastmassa va metallar bilan yaxshi yelimlanadi, yengil ishlov beriladi, bo‘yoqlar bilan bezatiladi. Ularni yashash joylari panellarining sirtqi tarafini qoplash, pollarni o‘rnatish, eshiklarni tayyorlash hamda betonlar uchun opalubka sifatida ishlatiladi.

Qipiqbetonlar - bu mineral bog‘lovchilar va organik to‘ldiruvchilar (yog‘och qipiqlar) asosidagi materiallar. Ular qatoriga ksilolit, ksilobeton va tarkibi olish texnologiyasiga yaqin boshqa materiallar kiradi.

Qipiqtan tashqari mineral to‘ldiruvchilarga ega bo‘lgan qipiqbetonlar monolit qurilishda yoki ko‘pqavatli binolar, chorvachilik va boshqa qishloq xo‘jaligi inshootlarini qad etishda sirtqi devorlar uchun kichik devor bloklarini tayyorlashda qo‘llaniladi.

Qipiqbetonli qorishmalarni olishda sement, oldin qum, keyinchalik minerallashtiruvchi aralashmada qayta ishlangan qipiqlar va suv bilan aralashtiriladi. Massa oddiy qorishma qorg‘ichlarda tayyorlanadi. B1-B2 toifadagi o‘rtacha zichligi 1050-1250 kg/ m³ bo‘lgan 1 m³ qipiqbeton hosil qilish uchun M400 navdagi portlandsement sarfi taxminan 130 kg, so‘ndirilgan oxak-105, qum-600, qipi-200 kg ni tashkil etadi.

300-700 kg/ m³ o‘rtacha zichligidagi va siquvgaga mustahkamligi 0,4-3 MPa li qipiqbetonlar issiqni izolatsiyalovchi materiallar sifatida. 700-1200 kg/m dagi o‘rtacha zichlikda va siquvgaga mustahkamligi 10 MPa gacha bo‘lgan taqdirda esa konstruksion-issiqlik izolatsiyalovchi materiallar sifatida ishlatiladi.

Qipiqbetonlar issiq va namli shart-sharoitlarda qotishida eng yuqori mustahkamlikka ega bo‘ladi. Ushbu material ishlatilgan monolit qurilish ishlarini konstruksiylar kuzgacha kerakli mustahkamlikka ega bo‘lishi uchun bahorda amalga oshirish tavsiya etiladi. Qipiqbetonli 1 m² devorning qiymati g‘ishtli devorga nisbatan ikki marta kam.

Ksilolit deb qorishmaning qotishi natijasida olingai magnezialli bog‘lovchi va yog‘och qipiqlar hamda xlorid yoki magniy sulfati eritmasida qorishtirilgan sun’ny materialdir. Bu material asosan pol tuzatishda monolit yoki yig‘ma moslamalar

uchun ko‘llaniladi. Past darajadagi issiqlikni o‘zlashtirish koeffitsiyenti, qattiqligi, o‘chib ketishga chidamliligi, turli rangda bo‘yalishi kislolitli pollarning ustunligi xisoblanadi.

Tavsiya etiluvchi ksilolit qorishmasi quyidagi miqdor xajmiy nisbatdagi kaustik magnezit va qipiqlardan tarkib topadi: 1:1,5. 1:1,4. 100 m² hajm, 100 mm qalinlikdagi qoplash ishi uchun kaustik magnezit sarfi 410 620 kg, kristalli magniy xlорidi esa — 260 400 kg.

Ksilolitli plitalarning asosiy fizik-mexanik xususiyatlari 4.4 - jadvalda keltirilgan.

4.4 – jadval

Ko‘rsatkich	Ksilolitli plitkalar	
	Siqilgan	Shibbalangan
O‘rtacha zichligi, kg/m ³ , ko‘pi bilan	1500	1800
Suvshimuvchanligi, %	8...12	16...20
O‘chib ketishga chidamliligi, g/sm ²	0,1...0,2	0,2 ...0,3
Egilishga bo‘lgan mustaxkamlik chegarasi, Mpa	15 ... 20	7,5 ...10

Ksilobetonning qotishini tezlashtirish, uning. suv shimuvchanligini kamaytirish va suvga chidamliligini oshirish uchun qipiqlar minerallashtiriladi. Ksilobetonli massani qorishma yoki beton qoruvchi uskunada tayyorланади, keyinchalik titratib presslash yoki shibbalash bilan zichlantiriladi.

Ksiloizol ksilobeton turi bo‘lib, portlandsement bilan bir qatorda ohak xamiri va 5%-li pishirilgan tuz, shuningdek diatomitli termiz va termizol, trepel va IES kulini o‘z ichiga oladi.

Mineral bog‘lovchilar va po‘stloq asosida ishlab chiqariladigan material korolitdir. Korolitni ishlab chiqarishda po‘stloqni ishlatishda uni oldindan quritiladi, maydalananadi va changini yo‘qotish uchun g‘alvirdan o‘tkaziladi. Qurilish gipsi yoki tez qotuvchi sementlar bog‘lovchi vazifasini o‘taydi.

1 m³ xajmdagi muayyan mustahkamlikdagi gipsli korolitni hosil qilish uchun tavsiya etiladigan qorishma tarkibi 4.5-jadvalda keltirilgan.

4.5-jadval

Material, kg	Korolit zichligi, kg/m ³		
	500 gacha	600	700
Maydalangan po'stloq	150	170	190
Qotishni sekinlashtiruvchi	02	0,2	0,3
Kurilish gipsi	160	200	245
Antiseptik	7	9	10
Suv	I80	220	250

Izoh: 1...1,5%-li natriy oksiddefenolyatli astiseptik, gips qotishini susaytiruvchi vazifasini esa- bura-yoki duradgorlik yelimi o'tadi.

Aralshmani tayyorlash va korolitni qoliplash arbolitni tayyorlashda ishlatiladigan jixozda amalga oshiriladi.

Gipli korolitning mustahkamlik chegarasi 1,7 MPa dan kamroqqa, uning issiqlik o'tkazuvchanligi esa 0,14 0,16 VT/m°S ga teng.

1 m³ korolit qiymati fibrolit va arbolitga qaraganda: ikki marotaba past. Korolit devor va pollarni barpo etishda sovuq o'tkazmaydigan qatlama sifatida ishlatiladi.

4.3. Organik bog'lovchilar asosida materiallar

Organik bog'lovchilarni yangi samarali qurilish materiallarini tayyorlashda qo'llash daraxtlarni kesish va qayta ishlashda chiqindilar utilizatsiyasiniig imkoniyatlarini ancha kengaytirdi.

Organik bog'lovchining ulushi odatda yog'ochli to'ldiruvchi bilan birga materialning kamida 50% qiymatini tashkil etadi. Shuniig uchun yog'och bo'lakchalarini maxkam yelimlovchi ancha arzon polimer bog'lovchilarni ishlatish foydali hisoblanadi. Ular qator texnologik talablarni qondirishi lozim: yong'in va portlashdan havfsiz, minimal zaharlili; tashish, saqlash va foydalanish muddatida

saqlanuvchan bo‘lishi; qotiruvchi vositalarni kiritganda tez fursat ichida qotish qobiliyatiga egaligi.

Bu talablarga 100°S harorat yoki qotiruvchi vositalar ta’sirida qattiq, buzilmaydigan va erimaydigan, mochevino-formaldegidlar va fenolfromaldegidli smolalarni yog‘ochni yelimlash uchun qo‘llaniluvchi sintetik vosita - termoreaktiv yarimkondensatsion polimerlar javob beradi. Ushbu polimerlar asosida yelimlarning suvgi va issiqlikka chidamli, termik izdan chiqishi taxminan 200°S, ular sovuq va issiq vositalar bilan qotishtiriladi.

Mochevino-formaldegid smolalarni qo‘llash ancha keng tarqalgan. Ular qator hususiyatlarga ega: qizdirishda tez qotadi; ularni qotirish tezligi tartibga solinuvchan; yuqori darajadagi yopishish va ochiq rangda bo‘yalish qobiliyatiga ega. Ushbu smolalarni qotiruvchisi sifatida smola og‘irligiga nisbatan 0,5 2% miqdordagi xlorli yoki sernokislotali ammoniy qo‘llaniladi.

Fenolformaldegidli smolalar qizdirilganda katalizator qo‘shimchalarsiz qotadi. Mochevino-formaldegidlilarga nisbatan bu smolalarga presslantirilganda ancha yuqoriqoq harorat va fursat kerak. Bu polimerda erkin fenolning ancha darajadagi tarkibi materiallarda keskin hidning paydo bo‘lishiga olib keladi. Tusi - qora rangda.

Yelimlangan yog‘ach eng samarali qurilish materiallari sirasiga kiradi. U qatlamli yoki shpon (fanera, yog‘och-qatlimali plastiklar), yog‘och qirqish va qayta ishslash chiqindilari (panel, shit, bruslar, doskalar)dan olingan bo‘lishi mumkin.

Yog‘ochning bo‘lakchali chiqindilaridan bo‘lgan yelimlangan mahsulotlar ishlatiluvchi yelim turi, yuz qismiga ishlov berish va konstruktiv hususiyatlari bo‘yicha tavfsiflanadi. Yog‘ochning yelimlanish darjasasi yog‘ochning g‘ovakliligi, erta va kechki yog‘ochning yillik qatlamlari, uning namligi, kimyoviy tarkibi, tolalarning egilish burchagiga bog‘liq. Yelimlanish darjasasi g‘ovaklik bilan bog‘liqligi aniqlangan, u shuningdek selluloza tarkibining oshishiga qarab ham ortadi.

Qisqa yog‘och bo‘laklarini uzunasi bo‘ylab yelimlash uchun ularning yelimlanuvchi tomonidan g‘o‘ralar, tig‘li shoxlar kesilib, g‘o‘ralar yelim bilan to‘ydlriladi va yopishgan yog‘och bo‘laklari press uchun joylashtiriladi, shu holatda

16... 18 soat mobaynida to‘liq qotguncha ushlab turiladi. Mexanik ishlov berishdan oldin ular yana 6 12 soat normal haroratda ushlab turiladi. Bo‘lak chiqindilar qalinligi bo‘yicha bir necha daqiqa ichida yarim avtomatik moslamalarda yelimli birikmalarni yuqori chastotali tok bilan qizdirib yelimlanadi.

Yelimlangan yog‘ochning past o‘rtacha zichligi, suvga chidamliligi, kichik xajmdagi materialdan murakkab shakldagi maxsulotlarni yoki yirik konstruksiya elementlarini olish uning ustunliklari hisoblanadi. Yelimlangan konstruksiyalarda yog‘ochniig anizotropiyasi susayadi, ular chirishga yuqori chidamliligi va past darajadagi yonuvchanligi bilan farqlanadi, qisqarish va qiyshayishi mumkin emas. Muddatlari va mehnat harajatlari bo‘yicha yelimlangan yog‘och konstruksiyalar, binolarni barpo etishda, shuningdek agressiv havo muhitiga chidamliligi bilan po‘lat va temir-beton konstruksiyalari bilan muvaffaqiyatli raqobatlashadi. Ularni qishloq xo‘jaligi, sanoat korxonalari, ko‘rgazma va savdo pavilnolarida, sport komplekslarida, yig‘ma tipdagi inshootlarni barpo etishda qo‘llash samarali hisoblanadi.

Yelimlangan yog‘och konstruksiyalarni, temir-betonlar singari oldindan zo‘riqtirilgan po‘lat sterjenlar bilan armaturalashtirib ishlab chiqarish mumkin. Yassi yoki bo‘shtanli to‘sinlar ko‘rinishdagi armaturalashtirilgan konstruksiyalarni yuk ko‘tarib turish qobiliyati butun yog‘ochlarga nisbatan ikki marta yuqori.

Yelimlangan yog‘och mahsulotlar nomenklaturasi keng. Masalan, yog‘och bo‘laklaridan yelimlangan chok bo‘ylab kamida 6 MPa bo‘ylama mustahkamlik darajasidagi panellar yelimlanadi. Bunday panel to‘silalar, uy obshivkalari, pol qoqishda ishlatiladi.

Yog‘och qirqish bo‘laklari chiqindilaridan asosan pol qoqishda ishlatiladigan yelimlangan shitlar tayyorlanadi. Ularni ishlab chiqarish uchun 375 mm va undan uzun bo‘lgan bo‘lak chiqindilari ishlatiladi. Ular 10 12%gacha namlikda quritilib, presslashda yelimlanadi. Shitlar reysmus stanokda ikki tomondan randalanadi, talab etilgai o‘lchamlarda perimetr bo‘ylab kesiladi.

Qisqa o‘lchamli va past navli pilomaterial va chiqindilardan 2500...5000 mm uzunlikdagi, 1200 mm kenglikdagi va 19 22 mm qalinlikdagi plitalar tayyorlanadi.

Xom ashyo yarim mahsulot uchun 2 2,5 m uzunlikda yoriladi, kengligi bo'yicha kesiladi, uzunligi bo'ylab navlanadi va quritish kameralarida quritiladi. Quritilgan yarim maxsulot randalanadi, yog'ochning yorilgan yaroqsizlari kesib tashlanadi. Keyin maxsus ship kesuvchi stanoklarda ularga moslab tig'li shiplar tanlanadi va yelimланади.

Yarim mahsulotlar yig'ma stanoklarda yig'iladi va talab etilgan uzunlikda kesiladi. Yarim mahsulotlalar bir chetiga yelim surilib, plita gilamini zanjirli konveyerda teradi va u yuqori chastotali pressga jalg etiladi. Yelmlangan plitalarni ishlatish taxtadan qilingan pollarga nisbatan pollar qiymatini material va mexnat harajatlarini qisqartirish xisobiga 20%ga kamaytirish imkonini beradi.

Yog'och qirqish chiqindilari (yupqa reyka va bruslar)ni presslab ularni keyinchalik sinklangan sim bilan bog'lab, vaqtincha ishlab chiqarish binolari uchun, qavatlararo yopish va karkasli binolarda foydalaniladigan reyka plitalar hosil qilinadi.

Yog'och qirqish chiqindilaridan quyi shit (asos) va asosga yelmlangan ustki yopish qismidan iborat shitli parket tayyorlanadi. Shit tayyorlash uchun ignabargli, yopish uchun-qattiq bargli yogochlar ishlatiladi.

Qurilishda yelmlangan mahsulotlarni ishlatishda yaroqli yog'ochni tejash 20%gacha miqdorni tashkil etadi, konstruksiyalar qiymati esa yaroqli yog'ochdan tayyorlangan konstruksiya qiymatiga nisbatan 3 4 martaga kamayadi.

Yelmlangan yog'ochdan tayyorlangan konstruksiyalar binolar massasini 2,5 3 martaga kamaytirish, mehnat harajatlarini 25 30%ga qisqartirish, qurilish muddatini 1.5 2 marta qisqartirish va qiymatini 7 10% ga kamaytyrish imkonini beradi.

Yog'och-qipiqli va yog'och-qirindili plitalar.

Yog'och-qipiqli plitalar bu bog'lovchi moddalar-sintetik polimerlar bilan aralashtirilgan maydalangan yog'ochni issiq presslash orqali olinadigai material. Ushbu material fizik-mexanik xususiyatlarining bir xilligi, o'zgaruvchan namlikda ishlatishda kam lineyli o'zgarishlari, ishlab chiqarishni yuqori darajada mexanizatsiyalash va avtomatlashtirish uning ustuvor xususiyatlari xisoblanadi.

Sanotda yassi va ekstruzion plitalar tayyorlanadi. Birinchidan bo‘lakchalar parallel, ikkinchidan plita yuziga perpendikular joylashgan, bu esa ekstruziya (siqib chiqarish) uslubi bilan presslash orqali erishiladi. Gidrofobli moddalar qo‘shilgan fenolformaldegid va melaminoformaldegid molalarni ishlatishda - yuqori suv chidamliligidagi plitalar, mochevina-formaldegidlarni ishlatganda o‘rtacha suv chidamliligidagi plitalar olinadi. Yog‘och-qipiqli plitalar turlicha: konstruksiyalari bo‘yicha (bir qatlamlili, ichki kanallari bor bo‘lgan, uch qatlamlili va ko‘pqatlamlili), zichligi bo‘yicha (yengil $P < 500$, o‘rtacha $R=500...650$ va og‘ir $R=660...700 \text{ kg/m}^3$), pardozlash turi bo‘yicha (qoplamasiz va qog‘oz qoplamali, jilolangan yoki randalangan shponli).

Yog‘och-qipiqli plitalariing asosiy fizik-mexanik xususiyatlari 4.6-jadvalda keltirilgan.

4.6-jadval

Ko‘rsatkich	Guruuhlar			
	A			
	Plita markasi			
	P-1	P-2	P-Z	
Namlik. %	8±2	8±2	8+2	8±2
Suvshimuvchanligi, ko‘pi bilan %	-	-	-	15
Shishishi, % suvgaga chidamliligi ko‘pi bilan: oddiy	20	20	30	-
yuqori	-	15	25	5
Plita plastiga perpendikulyar MPa, ko‘pi bilan qalinligi, mm: 10-14	20,0	20,0	16,0	-
15-19	18,0	18,0	15,0	25,0
Qattiqligi, MPa, kamyada	-	-	-	30
Zichligi. kg/m^3 . ko‘pi bilan	800	750	720	850

Plita markasiga qarab uning qaliligi 10 22, uzunligi-2440 5500, kengligi esa 1220...2440 mm Ni tashkil etadi.

Yog‘och-qipiqli plitalarni tayyorlashda yaroqsiz yog‘och hom-ashyo vazifasini bajarib, unga yog‘och kesish va qayta ishslash chiqindilari, shuningdek poxol, qamish, o‘zak va urug‘larning chiqindilari kiradi.

Plitalarni ishlab chiqarishning tehnologik jarayoni yog‘ochni yarim mahsulot uchun yorish, uni maxsus qipiqlarga aylantirish, quritish va qipiqlarni bog‘lovchi bilan yelimlash, qipiqlarni shakllantirish, presslash va plitalarni qo‘sishimcha tarzda qayta ishslashni qamrab oladi.

Qipiqlarni stanoklarida olinadigai maxsus kesilgan qipiqlarga yog‘och chiqindilarini, ekstruzion plitalarni tayyorlashda esa qipiqlarni qo‘sishish mumkin. Plita sifatini kamaytirishsiz ichki qatlamlar uchun to‘nka ham ishlatilishi mumkin.

Bog‘lovchi vositalar sarfi plita turi, qatlamni ishlatilishi va yog‘och naviga bog‘lik.. Bargli turlarni ishlatganda bog‘lovchilar sarfi 10-20%ga ortadi. Uch qatlamlili plitalarning sirtqi qatlami uchun polimer sarfi 12-14, ichki uchun-8 10%ni tashkil etadi. Bir qatlamlili plitalarda massa bo‘yicha bog‘lovchi 10-12, ekstuzionlarda-5 8%ni tashkil etadi. Plitalarning mahsus xususiyatlari qipiqlarni massaga qo‘sishchalar kiritish bilan tartibga solinadi: biochidamliligin oshirish uchun antiseptiklarni, olovga chidamligini oshirish uchun-antipirinlarni, suvgaga chidamligi uchun-gidrofobizatorlarni kiritishadi.

Tekis presslanuvchi plitalarni ishlab chiqarishda qipiqlarni yelimlashning ikki usulini qo‘llashadi. Birinchi usulda boshida muayyan komponentlardan suyuq yelim tayyorlanib, forsunkalar yordamida qipiqlarni purkaladi. Ikkinci usul bo‘yicha yelim komponentlari alohida suriladi. Ekstruzion plitalar uchun faqat bog‘lovchini tayyorlashning birinchi usuli qo‘llaniladi.

Qipiqlarni yelimlash maxsus qorishtiruvchilarda amalga oshirilib, ulardan lentali konveyerlarda qoliplash mashinasiga uzatiladi va bu yerda sovuq presslanib qipiqli gilam shakllanadi, keyin esa issiq pressda presslanadi.

Plitalarni presslash uchun 9-qavatli gidravlik presslar ishlatiladi. Plita presslari 150°С va undan yuqori haroratda qizdiriladi. Presslashning birinchi davrida

bosimning maksimal miqdori - 3 MPa ga yetadi, so‘ngra muayaan vaqtdan keyin 0,6 0,8 va 0,3 0,4 MPa gacha kamayadi.

Plita chekkalarini kesish uchun shaklga keltiruvchi stanokka, keyinchalik shtabel joylashtiruvchiga uzatiladi. Ekstruzion presslashda plita uzlusiz tasma shaklida shakllanadi va mahsulotlarni tayyorlash uchuv muayyav o‘lchamlarda qirqiladi.

Yog‘och-qipiqli plitalarni ishlatash sohasi juda ko‘p. Kovstruksion-pardozlovchi material sifatida pollar, shiplar, devorlar, to‘sialar, eshiklar, qurilma mebellarni va boshqalarni qurishda ishlatiladi.

1 m³ yog‘och-qipiqli plitani tayyorlash uchun taxminan 1 m³ qattiq yog‘och chiqindilari sarf etiladi.

Yog‘ochni ishlatish va zig‘ir, kanop, sholi poxoli o‘zagi va shu kabi qishloq xo‘jaligi o‘simliklarni qayta ishlashda paydo bo‘lgan yaroqsiz mahsulotlar yordamida bog‘lovchi sifatida mochevino va fenolformaldegidli smolalar kabi moddalrni ishlatgan holda qator materiallarni hosil qilish mumkin. Qurilishda, ayniqsa qishloq xo‘jaligida yog‘och-qipiqli plitalar, ortenks, riplit va b. shu kabi materiallarni ishlab chiqarishning ijobiy tajribasi mavjud.

Polimerli bog‘lovchilarga ega qipiqli materiallar yog‘och-qipiqli plitalar, armaturalashtirilgan plitalar, shitli eshiklar, deraza qutilarni tayyorlash uchun mo‘ljallangan.

Yog‘och qirindili plitalar qipiqlari, polimer, gidrofobizator va antiseptik qorishmasidan tayyorlanada. Ular bir yoki ko‘p qatlamlari, yalpi yoki g‘ovakli bo‘lishi mumkin. Yog‘och-qipiqli plitalarning o‘rtacha zichligi 800 kg/m³, g‘ovaklilarniki-500 ni tashkil etadi, mustahkamlik chegarasi 20 MPa gacha yetadi. Bunday plitalarning suvshimuvchanligi 24 soat davomida taxm.10%, qalinligi bo‘yicha chiziqli shishishi 12%. uzunligi va kengligi bo‘yicha-0,5%ni tashkil etadi. Yog‘och-qipiqli plitalarning qalinligi 19...24 mm dan kam bo‘lmasligi kerak.

Plitalar pol va pardozlash uchun qo‘llaniladi. Pardozlovchi yog‘och-qipiqli plitalarni bir tomoni g‘ovakli yuzaga ega bo‘lsa, ikkinchi tomoni silliq bo‘ladi.

Pol uchun plitalarni ishlab chiqarishda mochevino-formaldegidli smolalar sarfi sirtqi qatlamlar uchun quruq qipiqlar og‘irligining 18%ni, ichki qatlamlar uchun

10%ni tashkil etadi. Pardozlash plitalari tyyorlashda smola sarfi taxminan 8%ni tashkil etadi.

Gidrofobizatorlar (petrolatum yoki parafin) quruq opilkalar og‘irligidan 1 – 3%. antisepstiklar esa 1 – 1,5% miqdorda kiritiladi.

Plitalar 40 – 45oS haroratda va 1 – 1,5 MPa bosimda 10 – 25 minut davomida preslanadi. Ularning sirtqi ko‘rinishini yaxshilash va chidamliligin oshirish uchun shpon bilan ishlov beriladi.

Yog‘och-qipiqli plitalardan konstruksiyalarni tayyorlash uchun sarf-xarajatlar an’anaviy materiallarnikiga nisbatan ancha kam.

Mahalliy issiqlik izolatsiyalovchi materiallar qatoriga zig‘ir o‘zagi va boshqa tolasimon qishloq xo‘jaligi o‘simpliklari chiqindilari va turli organik bog‘lovchilar asosidagi turli xil materiallar kiradi Bunday materiallardan birich-kostroemulbit, u to‘ldiruvchi-zig‘ir o‘zagi va bog‘lovchi-bitumli emulsiya asosida olinadi. Bitumli emulsiya emulgatori va bir vaqtning o‘zida yong‘indan himoyachi vazifasini LST bajaradi. Kostroemulbit tomoning issiqlik izolatsiyasi, shuningdek qishloq xo‘jaligi binolarida devorli panellarning o‘rta qatlami uchun mo‘ljallangan.

Bitumli emulsiya belkurakli aralashtiruvchilarda valning aylanish chastotasi minutiga 90... 110 gacha tezlikda, gomogenizatorlarda, akustik diyepergatorlarda tayyorlanadi. Aralashtiruvchi moslamaga bitumli emulsiyaning umumiy og‘irligidan 6 – 12% miqdorda va $1,25 \text{ g/m}^3$ zichlikdagi LSG qorishmasi to‘ldiriladi. Ishlayotgan aralashtirgichga eritilgan bitum, 3 – 4 minut o‘tgach-60 90° S haroratda qizdirilgan suv qo‘shiladi, u bitumning emulgator bilan qorishmasini kerakli konsistensiyagacha aralashtiradi.

Kostroemul‘bit siklik usulda olinadi, bunda zig‘ir o‘zagining bitumli emulsiya bilan aralashuvi majburiy aralashtirish standart beton qorishtiruvchilarda yoki uzlusiz harakatdagi qorishtirgichlarda amalga oshiriladi.

Qo‘shimcha tarzda issiqlik mustahkamlik qobiliyatini oshirish maqsadida perlit yoki keramitli qumni 1 m^3 sovuq o‘tkazmaydigan qatlamga 30 kg hisobida qo‘shishadi.

1 m kostroemulbit (o‘rtacha zichligi 3000 kg/m^3) tayyorlash uchun materiallar

sarfi(kg da) quyidagilarni tashkil etadi: zig‘r o‘zagi-195, bitum-75, LST-18(quruq modda hisobiga), qo‘shimcha(suyuq shisha)-12.

Plitalar inventar qoliplarda reshetkali poddon ramkalarda qoliplanadi va presslash bilan zichlantiriladi. Keyinchalik qoliplar- ramkalar yechib olinadi va mahsulot quritish kamerasiga yuboriladi yoki tabiiy quritish uchun tayyor mahsulotlar omborxonasiga yuboriladi.

600X600X100 mm o‘lchamdagи plita ko‘rinishida tayyorlangan va doimiy massasigacha quritilgan kostroemulbit quyidagi fizik-mexanik ko‘rsatkichlar bilan harakterlanadi:

10% namlikda o‘rtacha mustahkamlik, kg/m ³	390
20% S haroratda issiqlik o‘ttazishi. Bt/m. °S	0,067
Egilishdagi mustaxkamligi, MPa	0,11
0,033 MPa nagruzka ostidagi qisqarishi	-
Suvshimuvchanligi, %, massa bo‘yicha, 24 s. ichida	53
Hajmiy shishishi. %, 24 s. ichida	6
Gidroskoplik,%	8

Ortenksni hosil qilish tehnologiyasi organik to‘ldiruvchini bog‘lovchi bilan purkab aralashtirish, keyinchalik yelimlangan massani qolipga joylash va mahsulot orqali issiq havo o‘tkazish bilan presslashdan iborat. Mahsulotlarni qoliplash va issiqlik bilan ishlov berishning butun jarayoni 20, 25 minut davom etadi. Ortenksli pltalar zichligi 175 300 kg/m³, egilishda mustahkamlik - 0,5 MPa, issiqlik o‘tkazishi 0,21 0,24 V/m.°Sni tashkil etadi.

Tirsolit-1,5 8 mm qalinlikdagi listsimon material. Uni tayyorlashda sintetik polimerlar quruq qipiqlari massasini 4 8% miqdorida kiritiladi. Polimer pylonka yoki qog‘oz bilan ishlov beriladi. Ishlab chiqarish texnologik jarayoni yog‘och xomashyosini saralash, qipiqlari yelim bilan aralashtirish, gilamni qoliplarga, presslash, material formati bo‘yicha kesishni qamrab oladi.

Parkelit - 18 mm qalinlikdagi va 300X300 va 400X400 mm o‘lchamdagи plita shaklidagi material. Parkelitni ishlab chiqarishda yog‘och qipiqlar va qirindilar massasi bog‘lovchilar bilan aralashtiriladi, 8 MPa bosimda va 140-160° S haroratda

presslanadi. Presslangan plitalar silliqlanadi, ishlov beriladi va randalangan shpon bilan qoplanadi, Parkelit plitalarning asosiga qiyshayishni bartaraf qilish uchun pardozlovchi qatlamni yog‘och tolalari yo‘nalishi bo‘ylab armaturalovchi reykalar joylashtiriladi.

Parkelitni tayyorlash tannarxi parket taxtaga nisbatan taxminan ikki marta kam.

Korolit plitalar ham noorganik, ham organik bog‘lovchilarni ishlatish bilan olinadi. Organik bog‘lovchi rolini nafaqat termoreaktiv polimerlar, balki lignosulfonat konsentratlari (LST) ham bajarishi mumkin. Organik bog‘lovchilarni ishlatishda massaga gidrofibizator qo‘sishmchalariga sulfat ammoniyning to‘ydirilgan suv eritmasi shaklida kirtiladi.

Korolit plitalarda polimerli bog‘lovchi sarfi uning massasidan 12%ni tashkil etadi. Korolitning o‘rtacha zichligi – 450 800 kg/m³ siqilishdagi mustahkamlik chegarasi-0,5 3,5 MPa. Bu materialning 24 s. dan keyin yuqori darajadagi suv shimuvchanligi uning kamchiligi xisoblanadi(zichlikka bog‘liq ravishda,70-115%). Korolitning asosiy vazifasi-to‘sish konstruksiyalarini issqilikdan himoya qilishdir.

Sholi poxoli va ko‘pirtirilgan bog‘lovchi asosidagi issiqlikdan himoya qiluvchi material. U yonmaydi, mog‘orlamaydi va mikroorganizmlardan ta’sirlanmaydi. Riplitning zichlik bo‘yicha 4 turi olinadi: 75,100,150 va 200. Ularni siqilishdagi mustahkamligi -0,05 0,18 MPa, egilishda 0,08 0,6 MPa, 24 s. ichida suv shimuvchanligi 13...20% (hajmiga nisbatan; va issiqlik o‘tkazuvchanligi-0,14, 0,19 Vt/m.[°]S bo‘ladi. Penoplastlar singari riplit 3-qatlamli panellarga to‘ldirish massasi sifatida ishlatiladi. Plitali riplitni isituvchi vosita sifatida junli qoplama (yopma) ostiga xam ishlatish mumkin. Riplitni tayyorlash uchun penoplastlarga nisbatan 1,5...2 barobar kam polimer bog‘lovchilar talab etiladi.

V- BOB

Yengil beton ishlab chiqarishda Uzbekiston sanoat chiqindilarndan foydalashish

5.1. Yengil beton olish tarmog‘ining asosiy tendensiyalari (yo‘nalishlari)

Yengil beton ishlab chiqarishni kengaytirish ilmiy ishlab chiqishlarni va texnologiya saviyasini oshirish, mahsulot sifatini olinishini bir yo‘la material, energiya va boshqa sarflar hajmini kamaytirish bo‘yicha izlanish, ishlab chiqishlarni talab qiladi. Buning uchun asosiy e’tiborni material hosil qilishga berib suniyiy to‘ldiruvchilardan unumli foydalanish samarasini mineral va organik materiallardan foydalanilgandek unumli foydalanish imkonini yaratadi.

Mineral bog‘lovchi va juda yengil polimer to‘ldiruvchidan tashkil topgan prinsipial yangi kompozitsion yengil beton olish anchagina qiziqishga egadir. Bunday betonlar rivoji uchun nazariya va texnologiyalari yo‘lida o‘z hissalarini anchagina qo‘sghanlar: Axverdov I.N., Bujevich G.A., Vaganov A.I. Ivanov I.A., Karnilovich YU.YE., Popov N.A-, Putlyayev I.YE.. Simonov M.Z. Levi Z. Uityker T. va boshqalar.

Qilingan ishlar natijasida turli xil yengil beton olindi va tadqiqot etildi, qaysiki qurilishda to‘sqliar va bino konstruksiyalarida keng ko‘lamda qo‘llanilmoqda. Ulardan qavatlar aro orayopma, tomlarni yopishda, devor va ishlab chiqarish inshootlari, karkaslarni tiklashda turar joylarni qurishda, shuningdek ko‘prik qurishda. elektrouzatkich qatori uchun tayanchlar, massiv monolit betonlarda ko‘llaniladi. Yengil betonlarni keng miqyosda qo‘llanishi o‘ta mustahkam va yengil materiallarni kelajakda takomillashtirish yo‘nalishini belgilab beradi.

Amerika axboroti bo‘yicha taxmin qilinishicha, 2020 yilda zichligi 300 kg/m^3 va undan yuqori bo‘lgan, siqilishga bo‘lgan mustahkamligi 1,2 dan 70 MPa gacha bo‘lgan yengil beton tayyorlanadi. Bunda konstruktiv *yengil* betonni siqilishga mustaxkamligi 30 MPa va undan yuqori, konstruktiv-issiq izolatsiya – 15 25 MPa, issiq izolatsiya - 1,2 2,5 Mpa bo‘lishi kerak. Qator izlanuvchilarning

ta'kidlashlaricha, muhim texnologik faktor bo'lib, ishlab chiqariladigan mahsulotning oxirgi xarakteristikasiga yengil beton qorishmasini tayyorlanishi, qolipga solinishi va zichlanishi ta'sir qiladi.

I.A.Ivanovning ta'kidlashicha, yengil betonni ishlab chiqarishda keng tarqalgani titratish bilan betonni zichlash usulidir. Ishlab chiqariladigan maxsulot turiga va qabul qilingan texnologiya bo'yicha mahsulotni qolipga quyish usuli: titratish maydonida, stend usulida yuza yoki chuqurlik titratgichlarni qo'llab, kasseta qurilmalarida, uzlusiz usul bilan titratgichprokat qo'llab, sirg'anuvchi titratgich shtamp va titratgich o'rnatmalarini (vibronasadok) qo'llab olib boriladi. G'ovakli to'ldiruvchilarining o'rtacha zichligi og'ir to'ldiruvchilarga qaraganda past bo'ladi, shuning uchun zichlash davrida sement xamirini jadallik bilan suyultirysh talab qilinadi, bunda to'ldiruvchi zarralari (donalari) bir-biriga yaqinlashtiriladi.

I.N.Axveredovnnng-.ko'rsatmasicha sement qorishmasining tuzilish bog'lanuvchanligi keskin pasayishi tebranish chastotasi ortishi bilan ro'y beradi. Shuning uchun yengil beton qorishmasini yuqori chastotali titratish bilan g'ovak to'ldiruvchylar zarralarini talab qilingan surilishi va qulay joylashishiga erishiladi. Qilingan ishlardan shu ma'lum bo'ldiki, titratish chastotasining oshishi tebranish amplitudasini zarur miqdorda saqlagan holda, titratish mexanizmini faqat yuqori quvvatda qo'llanilishi natijasida mumkin. Mashhur adabiyot ko'rsatmalarining taxlili shuni tasdiqladiki, hozirgi davrda g'ovak to'ldiruvchilardan yengil beton olishning hamma texnologik usullari, qabul qilinigandek, mehnat va energiya sarfi miqdori oshib ketishini inobatga olishga, oldini olishga qaratilgan. Yengil beton ishlab chiqarishda muhim texnologik jarayonlardan biri qotish jarayonidir. Bu jarayonni tezlatishga ko'pgina olimlarning ishlari bag'ishlangan.

P.I. Bajenov, A.V. Voljenskiy, Yu.M. Butt, L.N.Rashkovich, S.A.Mironov va L.A.Malininalarning mashhur ishlari samarali mahsulot olishga qaratilgan. Ba'zi bir olimlar bajargan tadqiqotlar shuni tasdiqladiki issiqlik va namlik bilan ishlab berish yengil beton kompozitsiyaning issiqliq 'tkazmaslik xususiyatiga ta'sir etadi.

Mashxur tadqiqotlar natijasini jamlab, I.A.Ivanov ta'kidlab ko'rsatadiki, yengil beton mahsulotlariga issiqnamlik bilan ishlov berishda energiya resurslari va vaqtini

tejash yo'llarini qidirishga butun e'tiborni tortish zarur. Uning fikricha, tezqotadigan va yuqori aktiv bog'lovchilardan foydalanib qotishni tezlashtiruvchi usulni eng perspektiv usul deb hisoblash kerak.

G'ovak to'ldiruvchilar asosida yengil beton olish jarayonida ko'rilmagan texnologik faktorlarning muhimligini hisobga olgan holda, shuni qayd qilish kerakki, olinadigan materialning fizik - mexanik ko'rsatkichlariga to'ldiruvchilarning ko'rinishi va hususiyatlari asosiy ta'sirini ko'rsatadi, bular esa betonda 80% gacha hajmni egallaydi. Eng ko'p qo'llaniladigani sun'iy g'ovak to'ldiruvchilar, quyidagi usullardan birida hosil qilinadi: shixta xom-ashyoni oldindan ko'pirtirilmok, organik qo'shimcha yoki qorishmaning yonishi, shixta xom ashyoni psiroplastik holatida ko'pchitib olmoq.

Mashhur neorganik g'ovak to'ldiruvchilarga; keramzit, agloporit, shlakli pemza, TES kuli to'ldiruvilar, ko'pchitilgan perlit, vermekulit, g'ovakoynali to'ldiruvchi, shuningdek organik: penopoliuretan, polistirol va boshqalar kiradi. Bu to'ldiruvchilardan har biri o'z xususiyatlariga ega, qaysiki bu to'ldiruvchilar asosidagi betonlar hususiyatini ma'lum bir darajada aniqlaydi.

Shishasifat va kristall fazalar har hil nisbatga ega bo'lishi mumkin, turli mustaxkamlilik va deformatsiyalanish bilan xarakterlanib, issiqlikfizikaviy ko'rsatkichlari bilan bir-biridan farqlanadi.

N.A.Popov va A.I.Vagonov tadqiqotlari shuni ko'rsatadiki, g'ovak neorganik to'ldiruvchida sement ma'lum darajada sarflaganda yengil betonning mustaxkamlilik chegarasi mavjud, qaysiki qorishma qismining mustaxkamligi oshganda xam beton mustaxkamligi ko'tarilmaydi yoki ozgina o'zgaradi. Bundan ma'lum bo'ladiki, ananaviy yengil betonning mustahkamligini ortishi faqat to'ldiruvchining mustahkamlik chegarasi va deformatsiyalanishi ortgandagina bo'lishi mumkin.

Shu jixatdan, yengil va mustahkam qurilish materialini hosil qilish uchun mustahkamligi past o'ta yengil to'ldiruvchilarni ishlatish imkonini beradigan yuqori aktiv bog'lovchilarni izlashga qaratilgan tadqiqot istiqbolli hisoblanadi. Yengil beton texnologiyasida muhim vazifalardan biri, material zichligini pasaytirish hisoblanadi. Ba'zi bir tadqiqotlarda ta'kidlanganidek, o'ta g'ovak to'ldiruvchini qo'llab, bir xil

mustahkamlikdagi konstruktiv teploizolyatsion beton olish mumkin, ammo, mustahkamlik va zichlik orasidagi bog'liqliknii ko'rsatuvchi konstruktiv sifat koeffitsiyenti qiymati har xil bo'ladi.

Yengil beton xususiyatyaga ta'sir ko'rsatadygan bosh ko'rsatkichlardan biri, to'ldiruvchining g'ovakli xapakteri faqat uning zichligini emas, tarkibning bir jinsligini ham aniqlab beradi.

Ba'zi bir ishlarda o'tkazilgan tadqiqotlar ko'rsatadiki, g'ovak to'ldiruvchilardagi ko'pchilik donalari 0,1 dan 1 mm gacha diametrali g'ovakka ega. Bundan ma'lumki, g'ovaklarga namlik bilan birga sement zarralari ham kirib keladi, bu esa to'ldiruvchining sement toshlari bilan yuqori kuchli bog'lanishga olib keladi. Sement toshi bilan taraqqiy etgan ochiq g'ovakli to'ldiruvchini tishlashishi yuqori mustaxkamlikka ega bo'ladi.

G'ovak to'ldiruvchilarning qiyosiy xarakteristikasi

5.1-jadval

To'ldiruvchi	Massa bo'yicha suvshimuvchanlix, %	O'rtacha zichlik, kg/m ³	Issiklik o'tkazuvchilik, BT..K	Siqilishdagi mustahkamlik, Mpa
Keramzitli graviy	12-30	300-800	0,2-0,5	0,8-5,5
Ko'pchitilgan perlit	29-30	100-300	0,04-0,06	0,3-0,6
Agloparitli sheben	16-31	800-1100	0,22-0,6	0,65-1,6
Shlakli pemza	13-31	800-1100	-	0,6-2,7
Pepolistirol granullari	3 gacha	10-35	0,02-0,03	0,05-0,15

Turli g'ovak to'ldiruvchilarni harakterlaydigan adabiyotda keltirilgan ko'rsatkichlardan (5.1-jadval) ma'lumki, keramzit graviyining suv shimishi va

zichlik chegarasi kengdir. Suv shimish ko'rsatkichi to'ldiruvchining g'ovaklik harakterini belgilaydi. Ochiq va yopiq g'ovaklarning taqsimlanishi keramzitda bir tekisda.

Hamma neorganik to'ldiruvchilar, yetarli past bo'lмаган mustaqkamlik va issiq o'tkazuvchilik xususiyatga egaligini qayd qilish kerak. Neorganik g'ovak to'ldiruvchidan farqli o'laroq penopolistirol granullarini harakterlovchi ma'lumotlar, mutlaq boshqa tuzilishdagi sun'iy organik to'ldiruvchi ekanligidan dalolat beradi, ya'ni maydauyali, uyali tuzilishga hosdir, Bunday to'ldiruvchining past zichligi. Yuqori issiq o'tkazmaslik xususiyati yengil materiallarni olishda foydalanish uchun samaralidir. Yengil betonlar uchun mineral g'ovak to'ldiruvchilar qulaydir, chunki, ko'pirtirilgan polistirol qumi materialning zichligini kamaytiradi. Bunday betonlarning to'siq panellarida qo'llanilishi ularni issiqlik texnik xarakteristikasini yaxshilash va issiqlik sarfini iqtisod qilish imkonini beradi. Yuqorida keltirilgai sabablar, tadqiqot yo'llari bilan effektiv kompozitsiyani xosil qilish majburiyatini keltirib chiqaradi.

Bunday kompozitsyani keltirib chiqarishda umumiy asosiy tendensiyani e'tiborga olish zarurki, neorganik g'ovak to'ldiruvchidan yengil beton olinishiga qaratilsa va organik to'ldiruvchining xom ashyosining kelib chiqishi, texnologik tayyorlanishi, ya'ni spetsifikatsiyasini xisobga olish kerakdir.

5.2. Penopolistirol beton

Vaysburd A.M. ishlari portlandsementli bog'lovchi penopolistirolbeton mavzusidagi tadqiqot va ishlab chiqishlarga bag'ishlangan. Bunda u hozirgi davrda bunday materiallarni o'rGANISH natijasi haqidagi mavjud bo'lgan umumiy ma'lumotlar, shuningdek o'tkazilgan eksperiment ko'rsatkichlari keltirilgan. Vatanimizda birinchi marotaba portlandsementda penopolistirolbetonning olinishi 1965 yilga oiddir. Penopolistirolbeton chiqindilari asosidagi "Poroplastbeton" deb nomlanuvchi sheben to'ldiruvchi sifatida tomlarni issiq tutish uchun ko'llanilgan.

1967 yilda ko'pchitilgan polistirol granullari, kvarsli daryo qumi va 500 markali portlandisementlar asosida yengil beton tarkibi ishlab chiqilgan (5.2-jadval).

PoliStirolbeton tarkibi va fizik-mehanik harakteristikaları.

5.2 - jadval

O‘rtacha zichlik	1 m ³ betonga material sarfi					S/C	Siqilishdagi mustahkam-lik, MPa	Egilish-dagi cho‘zilizaga mustaxkam-digi, MPa	Issik utkazuv chanlik. Bt/mK
	Se me nt, kg	Qum, kg	Penopolis-Tirop graiul-lari. m ³	Ko‘shim -cha.%	Suv, n				
350	250	-	1,2	0,45	120	0,48	0,7	0,11	0,078
400	300	-	1,2	0,5	126	0,44	1.0	0,14	0,082
500	330	50	1,1	0,6	150	0,46	1,5	0,27	0,12
600	400	85	1,1	0,7	180	0,45	2,6	0,36	0,16
700	430	140	1,07	0,75	190	0,44	3,7	0,48	0,182 ,
100	460	190	1,07	0,8	200	043	5,0	0,68	0,2
900	480	240	1.0	1.0	208	0,43	6,2	0,85	0,23

Olingan materialni ishlab chiqarish sharoitida temir-beton mahsulotlari zavodida standart uskunalarda sinab ko‘rildi.

Bu ishlarning natijasidan keyin belgilanadiki, bunday betonlar g‘ovak mineral to‘ldiruvchili betonlardan (5.3-jadval) farq qiladi va tarkibidagi sement, qum, granul yirikligi va oldindan ko‘pirtirish darajasiga qarab o‘zgaradi.

Novgorodskiy y.I. va Vaysburd A.M. ishlarida ko‘rsatilgandek 1971 yildan DNIIEP qishloq qurilishida SNG mamlakatlarining barcha regionlarida keng qo‘lamda penopolistirol to‘ldiruvchidagi yengil beton qo‘llanib kelmoqda. Chukotkada ham

qo'llanilayottani haqida ma'lumot berilgan.

Ukraina davlati IISP Davlat qurilishi tomonidan polistirolbeton dan tashqi to'sish panellarini tayyorlash texnologiyasi tavsija etilgan. Rossyaning NIISK Davlat qurilishida yopish yengil panellari, ya'ni armatura to'ri payvandlangan po'lat profilli payvand konstruksiyasi ishlab chiqilgan. Uyachalar 400 500 kg/m³ zichlikda polistirolbeton bilan to'ldirilgan.

O'zbekistonlik tadqiqotchilar tomonidan issiq o'tkazmaydigan va konstruksion issiq o'tkazmaydigan zichligi mos 400 500 va 600 900 kg/m² penopolistirolbeton tarkibi tanlangan, shuningdek bunday beton turi tayyorlash uchun va polistirol granulini ko'prtirish uchun ko'chma qurilma ishlab chiqilgan. Penopolistirol granulli to'ldiruvchidan yengil beton olish chet el mamlakatlarida keng ko'lamda tarqalgan. Mashxur firma "VAR" (Germaniya) va Shveysariya firmasi "RO" bilan sementli penopolistirol betoanni berilgan hususiyatlari bilan tadqiqot o'tkazishga qaratilgan ishlar olib borilmoqda.

Bu firmalar maxsus bog'lovchi modda yordamida yupqa sement qatlami bilan qoplangan ko'prtirilgan polistirol granullaridan foydalanilib, turli zichlikdaga yengil beton olish uchun maxsus qurilmalar ishlab chiqdilar. Nemis firmasi "VAR" "stirobeton" ishlab chiqish patentini oldi. Bunday (betonning 70 % hajmini perioplastning ko'prtirilgan zarralari egallaydi, qolgan 30 % sement va qum ulushiga to'g'ri keladi.

5.3-jadval

Turli to'ldiruvchilardan olingan yengil betonlar xarakteristikasi

Beton turi	Quruk holatdagi zichlik, kg/m ²	Siqilish-dagi mustah-kamlik, MPa	Egilish-dagi cho'zi-lishi, MPa	Boshlan-g'ich egiluv-chanlik moduli, MPa	Issiq o'gkazuv-chanlik, Vt/mK	Suv shimuv-chanlik, %,xajmiga ko'ra	Sorbsion namlik %. xajmiga ko'ra
1	2	3	4	5	6	7	8

Polistirol-beton	350-900	0,7-6.0	0,12-UO	2000	0,08-0,23	6-12	2,1-3,2
Keramzit-beton	650-1800	1,5-30,0	04-3,5	3500-18000	0,2-0,65	14-23	3,8-12
Aglop orit-betoi	750-1900	1,5-20,0	0,5-3,5	3500-18000	0,35-0,8	12-23	4-14
Shlakli pemzobeton (termozit.- beton)	900-1850	3,5-20,0	0,5-3,5	3500-12000	0,3-0,6	11,5-12	2,2-5,5
Perlit beton	350-1000	0,7-7,5	-	700-2000	0,12-0,55	25-60	-
Shungizit-beton	900-1300	5,0-10,0	1,6-2,5	7000-10000	0,3-0,4	14-21	-
Uyachali beton	600-1200	2,5-7,5	-	1700-5000	0,18-0,4	14-35	4,5-12

Firma zichligi 200-1000 kg/m³, siqilishdagi mustahkamligi 0,5-7 MPa va issiq o'tkazuvchanligi 0,08-0,2 Vt/mK bilan xarakterlanadigan yengil beton tarkibini ishlab chiqdi. Bunday materialdan tayyorlangan mahsulot va konstruksiyalarni barcha iqlim mintaqalarida foydalanish mumkin. 8 sm qalinlikdagi stiroporbeton to'siq panellari 90 daqiqa davrida o'tga mustahkamlik hususiyatini saqlaydi.

Shvetsariya firmasi "RO" ekstruzion qoliplash mashinasini qoliplash uchun, shuningdek penopolistirolbetondan armaturalangan panellarni ishlab chiqdi.

Hozirgi davrda G'arbiy Yevropa mamlakatlarida temir yo'llarni sovuqqa chidamli asosi sifatida, to'sish panellarini tayyorlash, tomlarni issiq tutish, chorvochilik binolarining pol asoslarini issiq tutish uchun "stirobeton" qo'llanilyapti.

Chexoslovakiyada bunday materialdan qurilish yig‘ma elementlari, shuningdek monolit issiq o‘tkazmaydigan va konstruktiv issiq o‘tkazmaydigan konstruksiyalar tayyorlashda foydalanilmoqda.

Penopolistirolbetonli to‘ldiruvchidan yengil beton qo‘llash Niderlandiyada boshlangan. Chet el mamlakatlarida qanday usul bilan beton qorishmasi tayyorlansa, vatanimizda ham xuddi shunday usulda olib borilishi amaliyotda qilingan ishlarni ko‘rsatishicha, 2 bosqichdagи sxema maqsadga muvofiqdir, mayda mineral to‘ldiruvchi asosidagi sement qorishmani majburan xarakatlanuvchi qorishtirgichda tayyorlashni, suv qo‘shishni, keyin bu qorishmaga polistirol to‘ldiruvchi qo‘shib, qorishmani yaxshilab aralashtirishni o‘z ichiga oladi. Bir marta qorishning umumiy muddati taxminan 4 6 daqiqani tashkil qiladi.

A.M. Vaysburd va Ter-Osipyans ishlarida polistirolbeton qorishmasini tayyorlashning uch bosqichli sxemasi tavsiya ztilgan, bunda ikki majburan harakatlanuvchi qorishtiruvchidan foydalanish zarur. Bir qorishtiruvchida polistirol to‘ldiruvchi yuqori molekulali birikma bilan ishlov beriladi, keyin, qachon granullar yupqa qatlam bilan bir tekisda qoplangach qorishtiruvchi moslamaga, qorishma uchun zarur hisoblangan, 20 % sement qo‘shiladi va qorishma yaxshilab aralashtiriladi. Titratgich bilan jixozlangan boshqa qorishtiruvchida parallel ravishda qorishma qismi tayyorlanadi va birinchi qorishtirgichdagи to‘ldiruvchi bilan qo‘shilib yana qorishma aralashtiriladi. Polistirol granulga ishlov berishda sement toshi bilan bog‘lanishni oshiradigan, ya’ni polistirolning to‘ldiruvchi sifatida asosiy kamchiligini bartaraf etadigan qo‘shimchadai foydalanidadi. "VAR" firmasi bunday qo‘shimcha sifatida polivinilpropionatning suvli dispersiyasidan foydalanilgan.

Beton tayyorlash usuli bilan 20 % gachan mustahkamlikni oshirish mumkin, bunda penopolistirol granullariga oldindan polimersement yelimi bilan ishlov beriladi. Granullarning ohak sutidan qobiqqa o‘ralishi, so‘ng 10 20 daqiqa ichida 100%S dan yuqori haroratda issiqlik bilan ishlov berilishi samaralidir. Penopolistirolbetonning mustahkamligi polistirol granullarini qobiqqa quyidagi tarkibda o‘ralganda keskin oshadi, 60 % gacha epoksid smolasi suyultirgach-atseton bilan, to‘ldirgich-portlandsement va qotirgich-polietilenpoliamin bilan.

Penopolistirolbeton olish uchun, uning tarkibiga havo jalb etuvchi qo'shimcha SNIIPS — 1 kiritish tavsiya etiladi. Beton qorishmasiga sement vaznidan VRP - 1 qo'shimcha 0,05 1 % miqdorida qo'shilganda uning qatlamga ajratishi sezilarli kamayadi. Yuqorida keltirilgan polistirolbeton qorishmasini tayyorlash usullari o'z mohiyatiga ko'ra an'anaviy texnologiyaga ko'ra, yengil beton tayyorlashda foydalaniladi. Tavsiya etilgan titratish ta'siri mohiyatiga ko'ra bir vaqtida sement hamirini tiksotropli suyultirish va zarralarning qulay o'rashishiga ega bo'lish uchun to'ldiruvchining joylashishini o'zgartirish, demak, beton tuzilishini anchagina zichlalshishiga erishish. Polistirolbeton qorishmalarini titratib qoliplashni samarali tartiblarini aniqlash tadqiqotlari hozircha turg'un bir xil natija bergenicha yo'k. Polistirolbetonga issiqlik va namlik bilan ishlov berishni eng ratsional va samarali tartiblari haqidagi berilgan savolga bir ma'nodagi javob mavjud emas. Ishda belgilanganidek, haroratning ko'tarilish davrida to'ldiruvchilar, suv, havo, gazning issiqlida kengayishidan yangi qoliplangan mahsulot o'lchamlari o'zgaradi. Mineral to'ldiruvchi va sement boshqa komponentlarga qaraganda sezilarsiz kengayadi. Ochiq qoliplarda mahsulotga issiqlik bilan ishlov berishda haroratning tez ko'tarilishidan suv, bug', xavo qorishmasi va polistirol granullari kengayishi mahsulotda deformatsiya qoldig'iga sabab bo'ladi.

Yopiq qoliplarda mahsulotga issiqlik bilan ishlov berilishi, beton qorishmasini tashkil etuvchi moddalar kengayishi qolip bilan chegaralanadi. Tavsiya etilayotgai tartibga muvofiq ochiq qoliplardagi mahsulotlar uchun, 4 6 s oldindan ma'lum vaqt saqlab turiladi, harorat 80°S gacha ko'tariladi va 4 soat davomida shu haroratda qizdiriladi keyin sovitiladi. Yopiq qoliplardagi mahsulotlarni qizdirish uchun oldindan ushlab turilmay, 1 soat davomida xarorat $90\text{--}100^{\circ}\text{C}$ ga ko'tariladi, 4 soat davomida shu haroratda qizdiriladi keyin sovitiladi. Ishlab chiqarish tajribasini analiz qilib chiqilganda, polistirolbeton konstruksiya va mahsulotlarini qurilish, tadqiqot va izlanish ishlarida polistirolbeton konstruksiyalarini qo'llanganda, texnologik tartibni ishlab chiqilganda, ma'lum bo'lishicha polistirolbetonning ko'pgina hususiyat va spetsifik tuzilishi hisobga olinmagan. Horij va vatanimizda olib borilgan tadqikotlar. natijasidan ko'rinish turibdiki, sement miqdorini (o'zgarmas suvsement nisbatda)

oshirishda polistirolbeton qorishmasi harakatchanligi ko‘payadi. Yengil harakatlanuvchi, yaxshi qo‘yiladigan qorishma olish uchun sement hamiri granullar orasidagi bo‘shliqni to‘ldirnbgina qolmay, balki ba’zi bir qatlamni ham hosil qilishi kerak. Shuning uchun, qoida bo‘yicha polistirolbeton qorishmasida ortiqcha sement sarfi bo‘ladi (5.2-jadval). Bir qator olimlarning izlanish va tadqiqotlari natijasida portlandsementdan olingan polistirolbetonni o‘rganish ularni asosiy harakteristikalari o‘rnatilgan. Ba’zi bir ko‘rsatkichlar bunday betonning egilishdagi mustahkamligi 0,36 0,85 MPa, cho‘zilishda esa 0,11 0,32 MPa.

Chexoslovak tadqiqotchilarining aniqlashicha, polistirolbeton zichligi 850 kg/m^3 bo‘lganida, egiluvchanlik moduli $0,9 \cdot 10^4 \text{ MPa}$ ni tashkil etadi VAR firmasining ko‘rsatkichlari bo‘yicha, 750 kg/m^3 mustahkamlikda egaluvchanlik moduli $2 \cdot 10^4 \text{ MPa}$ ga teng.

USSR NIISP Davlat qurilshining tadqiqotlari natijasi bo‘yicha beton zichligi 800 kg/m^3 bo‘lganda, egiluvchanlik moduli $2,9 \cdot 3,4 \cdot 10^4 \text{ MPa}$.

Turli tarkibdagi polistirolbetonning kirishish harakteristikasi $0,6 \dots 2 \text{ mm/m}$ oralig‘ida.

Horijiy adabibyotlarda betonning sovuqqa chidamligi to‘g‘risida asoslangan ma’lumotlar juda oz, lekin bu ko‘rsatkichlarning ancha yuqori qiymatlari taqiqlangan. O‘z tadqiqotchilarimiz ham xuddi shunday ko‘rsatkichli ma’lumotlar keltirib, polistirolbetonning sovuqqa chidamliligi boshqa turdagি betondan yuqoriligini takidladir. Polistirolbetoning ko‘pgina ijobiy xarakteristikasi, tarkibidagi bog‘lovchilarning ma’lum darajada borligi uning kamchiliklarini yo‘q qila olmaydi. Turar joy SPIIEPda penopolistirol granuli va zichligi $190 \text{ } 200 \text{ kg/m}^3$ issiq o‘tkazuvchanligi $0,063 \text{ } 0,065 \text{ Vt/mK}$ bo‘lgan gipssement-putssolanli hamda bog‘lovchi asosida issiq o‘tkazmaydigan bog‘lovchi sifatida suyuq shishadan foydalilanlgai yangi material ishlab chiqildi. Ammo, bu turdagи bog‘lovchini qo‘llash, ularning past aktivligi natijasida, kutilgan natijaga olib kelmaydi va ular asosida zamonaviy qurilish talablariga javob beradigan penopolistirolbetonlar olish imkonini bermaydi.

Bu masalalarni hal qilish uchun yuqori aktivlikdagi bog‘lovchilarni qo‘llash

zarurdir. Bularga Kiyevdag'i injener-qurilish instituti qoshidagi gruntosilikat muammolarni hal qilish ilmiy-tadqiqot laboratoriyasida ishlab chiqilgan shlak ishqorli bog'lovchilar kiradi.

5.3. Penopolisterolbeton olishdagi xom ashyo materiallar xarakteristikasi

Asosiy bog'lovchi komponentlar va qurilish materiallari sifatida ag'darilgan elektrda eritilgan po'lat shlakidan (Bekobod shaxri), Tu 1015 UzSSR 04 - 90 va Chimkent «Fosfor» birlashmasi elektrotermo fosfor shlakidan GOST 3476-74 foydalanilgan.

Ularning kimyoviy tarkibi 5.1-jadvalda keltirilgan. Foydalanilgan elektrotermofosforli shlak $1400^{\circ}\dots1600^{\circ}\text{S}$ darajada koksli fosforitdan fosforni elektrotermik bilan hosil qilishdagi chiqindisidir. Elektrotermofosforli shlak o'zining miniologik va kimyoviy tarkibi bilan asosga yaqindir. Bundan tashqari solishtiruv sinovlarida Oxangaron kombinatining M 400 portlandsementi qo'llanilgan.

Shlakning uyma hajm massasi 1220 kg/m^3 , zichligi 2800 kg/m^3 , portlandsementniki mos ravishda 1150 va 3100 kg/m^3 .

Portlandsementning standart tarkibi 5.2-jadvalda keltirilgai. Shlak ishqorli bog'lovchini ishqorli komponenti sifatida "Elektroximprom" birlashmasining kapralaktam ishlab chiqarish chiqindisi sodasulfat qorishmasi TU 113-03-23-19-83, shuningdek kimyoviy toza soda, qo'shimcha sifatida formaldegidli (VRP-1) salitsil kislotasining sopolimer natriy tuzidan foydalanilgan. Maydalangan shlak bilan ishqorli komponent qorishmasini qorishtirish bilan olingan shlak ishkori bog'lovchini hossalari 5.5 — jadvalda keltirilgan. Mayda to'ldiruvchi sifatida Chinoz karyerasi qumi, $Mkr=1,8$ 2, va tabiiy donadorlashgan yanchilmagan enektrotermofosforli shlak qo'llanilgan. Qum va shlakning elakli taxlil natijasi 5.6-jadvalda keltirilgan. Yirik to'ldiruvchi sifatida suspenzion ko'pirtirilgan polistirol ishlab chiqrishda elangandan so'ng yirikligi 3 5 mm li ko'pirtirilgan granullar qo'llanilgan. Ko'pirtirilgan polistirolni uyma hajm massasi 90 kg/m^3 .

5.4-jadval

Dastlabki xom ashyo materiallarinn kimyoviy tarkibi

Nomi	Materialdi oksid massasi miqdori, %									Mo
	III	SiO ₃	Al O ₃	Fe ₂ O ₃	SaO	MgO	SO ₃	MPO	TiO ₃	
Elsktrofosforli shlak (ETF)	0,8 0,9	39423	2.5 2.81	0.4 0,51	43 45	7,4563	0,80,9	2.1 2,9	0...0,1	1,1...5
Ochektrolo'lat erntish assarma tyaaki (OZS)	0,8 1,2	15,6 25,0	4,8 10,6	4,46 6,72	1,9 55	2.0 6,4	0,1 0,18	3,1 7.27	0,67 0,91	1,25 2,2
Portlagiiyumetli klinker	0.6 0,7	21 24	4...7	2...4	63 66	0,5 1	0,6 0,8	1,1 1.5	0.2 0,3	-

5.5-jadval

Portlandsement va shlak ishqorli bog'lovchi tarkibi

Hotdovchk guri	Ishqorli Komlonen tnnig	Yan chit zichligi,	'Giptlapit muddati. soat-min		Ishqorda aktivligi, MPa	
			boshl	tugash	egilis	siqilish
Portlandsement	-	2900	2-30	5-10	6.1	42,0
Shlak ishqorli boglovchi	1100 1150 1180	3000 3000 3000	3-10 1-50 1-10	5-50 4-10 3-20	4,3 4,9 5,2	32,0 42,0 44,0

**Chinoz karyerining qumi va yanchilmagan
elektrotermofosfor shlakini yongandagi analizi natijalari**

Nomi	Elaklardagi ayrim koldik. Pros					0,14 alakdan o'tdi, protsent	Kukunli tuproq va chingsimon zarralar miqdori.	Yiriklik moduli
	2,5	1,25	0,63	0,315	0,14			
Kum.	0,5	0,8	1,	65	29,6	2,08	1,1	1,8
Elektro termofosfor		13,6	42,32	36-32	3,26	2,0	-	2.66
1,82								

5.4. Tadqiqotlar uslubi

Eksperimental tadqiqotlar shlakishqorli bog'lovchilarning organik modda ishtirokida qotishida ro'y beradigan fiziko-kimyoviy jarayonlarni, penopolistirolbetonni olishdagi texnologik parametrlarni; beton; tarkibini ishlab chiqish va penopolistirolbeton asosiy xususiyatini o'rganishini ham o'z ichiga oladi.

Portlandsement yanchilgan holda qog'oz qopda keltilgan, shuning uchun qayta ishlov berilmagan.

Elektrotermofosforli (ETF) yoki elektrpo'lat eritish (ESV)shlakli zoldirli tegirmonda $3000 \text{ sm}^2/\text{g}$ solishtirma yuzagacha yanchildi.

Aralash bog'lovchini tayyorlashni mayda yanchilgan ETF va ESP shlaklarni talab miqdorida KMK ko'rsatmalariga MOS qorib tayyorlandi.

Shlakishqorli bog'lovchilarni yanchilgai shlakni ishqorli komponent qorishmasi bilan qorishtirib olindi.

Ko'pchitilgan polistirolni bug'lash kamerasida $92\pm3^\circ\text{S}$ xaroratda tayyorlandi.

Bog'lovchining dastlabki komponentlari va mahsulotlarining o'zaro ta'sirini kimyoviy, elektronmikroskopik, spektroskopik (IKS,YAMR) analizlari yordami bilan o'rganildi.

Kimyoviy analiz GOST 53-8291 ga asosan tortiladigan usulda amalga oshirilgan. Elektromikroskopik tadkiqotlar elektron mikroskop UZMV-100 da suspenziya usuli yoki burchakli replik bilan o'tkazilgan. Elektronmikroskopik suratlarni rasshifrovkasi adabiyotda berilgan ma'lum ko'rsatkichlar bilan taqqoslab olib

borildi.

Qorishmani plastik zichligining miqdorini konusli plastometr konstruksiyasi yordamida Rebinder usuli bilan aniqlandi.

Bog'lovchilarning gidratsion qotish aktivligi GOST 3104-76 usuli bilan aniqlandi.

Betonning xossalari ni tadqiq etish malum usul bilan, ya'ni o'lchami $7,07 \times 7,07$ va $10 \times 10 \times 10$ sm li namuna kublarni sinash bilan amalga oshirildi.

Qayd etilgan usullar olib borilgan eksperimentlar uchun umumiyydir.

Aloxhida tajribalar usuli tegishli bo'limlarda yozilgan.

VI-BOB

Ishqorli shlak penopolisterol beton tarkibini optimallashtirish va texnologiyasini ishlab chiqish

6.1. Penopolistirobeton tarkibini optimallashtirish

Ishqorli shlak penololistirolbeton tarkibini tanlashning boshlang‘ich bosqichida foydalaniladigan polistirol turini: ko‘pchitilgan yoki ko‘pchitilmaganligini aniqlash zarur.

Ko‘pchitilmagan polistirol qo‘llash imkonini aniqlash uchun polistirolni ishqorli shlak eritmali qorishmaga qo‘shib, qorishma qoradigan moslamada majburiy aralashtirish bilan qoriladi. Qorishma tarkibi 1m^3 betonga: 430kg bog‘lovchi + 180l soda eritmasi 1180 kg/m^3 zichlikda + 140 kg qum va 90 kg ko‘pchitilmagan poliyetirol. Tayyorlangan xamirsimon moddani qolipga quyiladi *va* zich yopiladi.

Keyin uni 3+5+2 soat tartibda $95+3^\circ\text{S}$ izometrik. tutib turishda parlanadi. Bunday tartibda issiqlik bilan ishlov berilganda polistirolni ko‘pchishi, qorishmaning zichlanishi va sifatli beton strukturasini shakllanishi ro‘y beradi.

Biroq ishqorli shlak bog‘lovchining strukturasini hosil bo‘lish tezligi polistirolning ko‘pchish tezligiga mos kelmasligidan beton ichida kuchlanish yuzaga keladi va natijada yorilish hosil bo‘ladi.

Shuning uchun keyingi tadqiqot ishlarida ko‘pchitilgan polistiroldan foydalanildi.

Avval ko‘rsatlganidek, ishqorshlakli polistirolbeton xususiyatiga bog‘lovchi va polistirol granulining kontakt zonasini holati anchagina ta’sir etadi. Olingan natijalarga qarab, granul matritsa bog‘lovchilarni ko‘pchitilgak polistirol kontaktining mustahkamligini oshirish uchun sopolimerning natriy tuzi salitsil kislotasi formoldaged (VRP-1) bilan ishlov berilgan.

Shuning uchun beton tarkibini optimallashtirishdan oldin granullarga ko‘rsatilgan qorishma bilan ishlov berish jarayonini ya’ni, qorashmaning konsentratsiyasini qanday tanlansa, shunday qilib granullarga ishlov berish muddatini optimallashtirish zarurdir.

Shu maqsadda ko‘pchitilgan polistirol granullarini 60 sek. Davomida turli konsentratasiyalari qorishma bilan majburiy aralashtiriladigan qoruvchi moslamada

uzluksiz aralashtirib turiladi, keyin polistirol elakdan o'tkaziladi va beton tarkibiga qo'shiladi. Tajriba natijalari bo'yicha beton tarkibi 6.1-jadvalda keltirilgan. Eksperimental analiz ko'rsatkichlariga qarab qabul qilinishicha, qorishmaning optimal konsentratsiyasi 0,1% ni tashkil etadi.

Ko'pchitvlgan polistirol granullarini VRP-1 qorishma bilan ishlov berganda penopolistirobeton xossalariiga ta'siri

6.1-jadval

1m ³ beton tarkibi				VRP-1 qorishma konsentratsiyasini betoni siqilishdagi mustahkamligiga ta'siri		VRP-1-qorishma bilan granullarga ishlov berish muddatini betonni siqilishdagi mustahkamligiga ta'siri	
Yanchilgan shlak, kg	Qum, kg	Polisterolning ko'pchitil gan granuli,kg	Soda masi, R= 1180 kg/m ³	Kon sen-trats yaya, %	Mustahkamlik, MPa	Vaqt min.	Mustahxa mlik, MPa
				-	4,7	-	4,7
430	140	90	180	0,05	5,0	0,5	5,2
				0,1	5,3	1,0	5,3
				0,1	5,3	1,5	5,3
				0,2	5,0	2,0	5,4

Qorishmaning otimal konsentratsiyasidan foydalanib, qorishning optimal muddati aniqlangan. Qorishning optimal muddati 30-60 sek. deb qabul qilingan. Olingan ko'rsatkichlar asosida penopolistirobeton tarkibini optimallashtirishga kirishish mumkin.

Penopolistirobeton tarkibini optimallashtirish sarflangan o'lchovni bog'lovchi sarfida minimal darajada tushurish yo'lini topishdir. Optimallashtiriladigan model chegarasi betonni siqilgandagi mustaxkamligi, uning 28 kun ochiq xavodagi namlik sharoitida qotishidagi qisqarishi, shuningdek olinadigan materialning o'rtacha zichligidir.

Beton qisqarishini chegaralash sababi, yuk ko‘taradigan devor panellarini kisqarish deformatsiyasi 0,35 mm/m dan oshmasligi uchun qo‘yilgan talabdir.

6.3-jadval

O‘zgaruvchilarni o‘zgarish chegarasi va beton mustahkamligini uning tarkibiga eksperimental bog‘liqligi

Taj-ribा	Shartli o‘zgaruvchilar				Natural o‘zgaruvchilar				Beton mustahkamligi, MPa
	X ₁	X ₂	X ₃	X ₄	Alyuminosilikat tashkil kiluvchilar, kg	Ishqorli eritma, l	Qum, kg	Qorishma zichligi, kg/m ³	
	+	+	+	+	350	140	600	1,18	11
2	-	+	+	+	250	140	600	1,18	10,4
3	+	-	+	+	350	122	600	1,18	10,5
4	-		+	+	250	122	600	1,18	8,9
5	+	+	-	+	350	140	250	1,18	9,4 7,4
6	-	+	-	+	250	140	250	1,18	7,4
7	+	-	-	+	350	122	250	1,18	10
8	-	-	-	+	250	122	250	1,18	7,1
9	+	+	+	-	350	140	600	1,1	5,5
10	-	+	+	-	250	140	600	1,1	5,5
11	+	-	+	-	350	122	500	1,1	6,2
12	-	-	+	-	250	122	600	1,1	5,3
13	+	+	-	-	350	140	250	1,1	5,8
14	-	+	-	-	250	140	250	1,1	4,5
15	+	-	-	-	350	122	250	1,1	7,8
16	-	-	-	-	250	122	250	1,1	5,6
17	+	0	0	0	350	131	425	1,14	8,3
18	-	0	0	0	250	131	425	1,14	6,9
19	0	+	0	0	300	140	425	1,14	7,5
20	0	-	0	0	300	122	425	1,14	7,7
21	0	0	+	0	300	131	600	1,14	8,6

22	0	0	-	0	300	131	250	1,14	7,8
23	0	0	0	+	300	131	425	1,18	8,7
24	0	0	0	-	300	131	425	1,1	5,2
25	0	0	0	0	300	131	425	1,14	8,3
									8,0 8,5 8,4 8,1 8,3

6.3-jadval

Beton mustaxamligi va uning qisqarishini tarkibiga bog‘liklagini regresiya koeffitsiyenti

Regressiya koeffitsiyentlari	Beton xususiyatlarini uning tarkibiga bog‘liqligini regressiya koeffitsiyektlari	
	Mustahkamligi	Qisqarish
V1	7,586	0,422
V1	0,722	-0,023
V2	0,11	0,029
V3	0,363	0,046
V33	0,617	0
V4	1,780	0
V44	-0,653	0
V12	-0,244	0
V13	-0,348	0
B14	0,177	0
V23	0,293	0
V25	0,312	0
V34	0,107	0

Beton qorishmaning yejiluvchanligi materialni qoliplashda doimiy bikirligi texnik viskozimetrda 1...3 sek.qabul qilingan. Yanchilgan shlak sarflari o‘zgaruvchan faktordir (allyumasilikatdan iborat bog‘lovchi) soda eritmasi, qum,

polistirol, shuningdek ishqorli komponenti zichligi (6.2-jadval,). Ekspertmentli rejalashtirish uslubi yordamida bog'liqlikni joriy qilinadi.

Eksperimental ma'lumotlarni ishlab chiqish natijasida regressiya koeffitsiyentlari olindi (6.3jadval).

Beton mustahkamligi uning tarkibiga bog'liqligini analiz qilish uchun tekshiriladigan faktorli kenglikda qabul qilingan chegarada o'zgaruvchanlikni o'zgartirish izoliniyalari tuzildi (6.1 ...6.3-rasmlar).

Natijalarning grafik izohlanishiga qarab, shuni ta'kidlash kerakki, mustahkamlik qiymatiga birinchi navbatda shlakning sarfi (x_1), ishqor eritmasi (x_{11}), shuningdek uning zichligi (x_1) ta'sir ko'rsatadi.

Ishqorli qorishma 1180 kg/m^3 zichlikda (6.1-rasm), 28 kunda tabiiy qotishda 7,5 dan 10,5 gacha MPa mustahkamlikka ega bo'lgai beton olish mumkin. Qorishmaning zichligi 1140 kg/m^3 gacha kamayganda (6.2-rasm) shunga mos mustahkamlikning kamayishiga olib keladi va $6\ldots9 \text{ MPa}$ atrofida o'zgarib turadi. Bundan keyingi qorishma zichligining 1100 kg/m^3 gacha kamayishi $5\ldots7,5 \text{ MPa}$ mustahkamlikdagi beton olinishga olib keladi (6.3-rasm). Betonlar mustahkamligining bunday ko'rsatkichlari sifatli material olish uchun yetarli emas, va shuning uchun kelgusi tadqiqotlarda qorishmaning zichlik chegarasi 1140 kg/m^3 bilan cheklab qo'yilgan.

Dastlabki eksperimentlardan ma'lum bo'lishicha betonning qisqarishi soda eritmasining zichligining o'zgarishiga bog'likligi $1140\ldots1180 \text{ kg/m}^3$ chegarada unchalik ahamiyatga ega emas. Shuning uchun, betonning qisqarishi uning tarkibiga bog'liqligini aniqlashda o'zgaruvchan faktorlardan ishqorli eritma zichligi miqdori kiritilmaydi. Beton qisqarishining uning tarkibiga ko'ra o'zgaruvchilarni o'zgarish chegarasi va eksperimental bog'liqligi 6.4-jadvalda ko'rsatilgan.

**Beton qisqarishining uning tarkibiga ko‘ra o‘zgaruvchilarni o‘zgarish
cheagarasi va eksperimental bog‘liqligi**

Tajriba №	Shartli o‘zgaruvchchnlar			Natural o‘zgaruvchchnlar			Begunni qisqarishi, mm/m
	X ₁	X ₂	X ₃	Boglovchi, kg	Ishqorli erigma komponenti, l	Qum, kg	
1	2	3	4	5	6	7	8
1	+	+	+	350	140	600	0,38
2	-	+	+	250	140	600	0,43
3	+	-	+	350	122	600	0,37
4	-	-	+	250	122	600	0,37
5	+	+	-	350	140	250	0,39
6	-	+	-	250	140	250	0,48
7	+	-	-	350	122	250	0,41
8	-	-	-	250	122	250	0,49
9	+	0	0	350	131	425	0,40
10	-	0	0	250	131	425	0,45
11	0	+	0	300	140	425	0,45
12	0	-	0	300	122	425	0,38
13	0	0	+	300	131	600	0,38
14	0	0	-	300	131	250	0,47
15	0	0	0	300	131	425	0,40
							0,44
							0,37
							0,35
							0,38
							0,39

Eksperimental ma’lumotlarni ishlab chiqish natijasida regressiya koeffitsiyentlari olindi va ular 6.3-jadvalda keltirilgan.

Betoning qisqarishi uning tarkibiga bog‘liqligini analiz qilish uchun faktorli kenglikda qabul qilingan chegarada o‘zgartirish izolatsiyalari tuzildi (6.4-rasm).

Natijalarning grafik izohlanishiga qarab, shuni aytish mumkinki, birinchi navbatda qisqarish miqdoriga qumning sarfi ta'sir ko'rsatadi.

Qum sarfini oshirshs bilan qisqarish miqdori keskin pasayadi. Alyumosilikatni tashkil etuvchi va soda eritmasi sarfining ta'siri ancha murakkab. Kirishish miqdoriga, 3.4-jadvalda berilgan ko'rsatkichlardan ma'lumki, birinchi navbatda qilingan sarfning σ zi ta'sir etmaydi, balki ularning σ zaro nisbati miqdori, ya'ni R/S_H miqdori. R/S_H qancha katta bo'lsa, qiskarish shuncha kattadir.

Qiskarish deformatsiyaning absolut qiymat analizini ko'rsatishicha, ular asosiy maqsada chegaralangan qisqarish qiymatidan oshadi. Yengil betonlarda ruxsat etilgan, yuk ko'tarib turuvchi devor (to'siq) panellarida foydalaniladi.

Shuning uchun ishlab chiqilgan konstruktiv teploizolyatsion penopolistirolbeton tarkibidan osma to'suvchi panellarda qo'llash mumkin, ularda beton qisqarishining ahamiyati yo'q. O'rta zichlikdagi betonni analiz mohiyati quyidagi bog'liqlikni keltirib chiqaradi:

$$O=Pol+1,15 SH+Q$$

O-penopolistirolbetonning o'rtacha zichligi, kg/m³;

Pol. - ko'pchitiltan polistirolning 1 m³ betonga sarfi, kg,

SH - bog'lovchining 1 m³ betonga sarfi, kg,

Q-qum sarfi, kg.

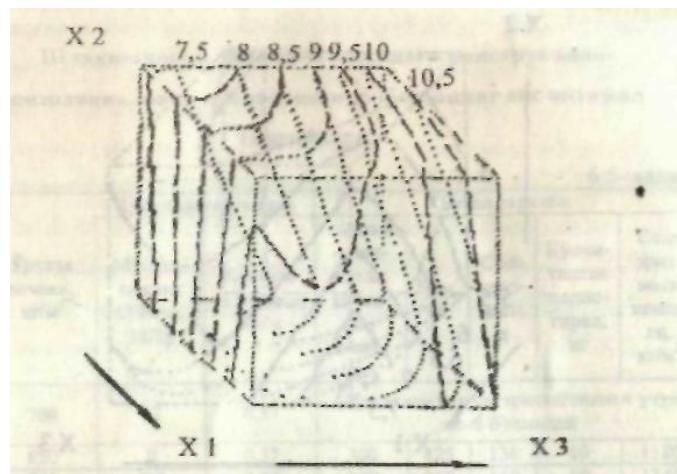
Shu bilan, quyidagi optimazitsion model olindi:

$$R=Sh_{min}$$

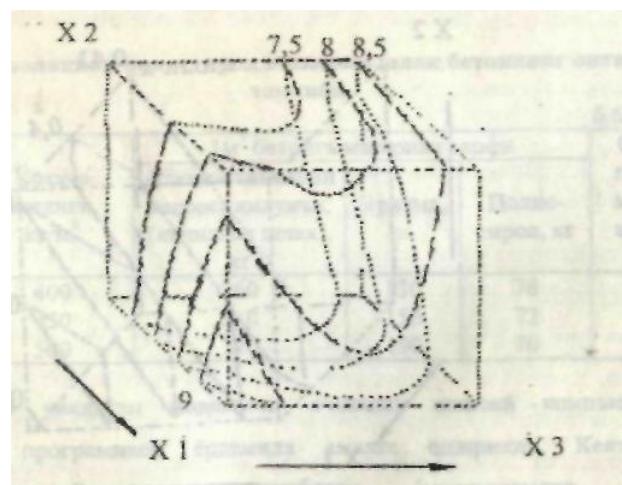
$$O=Pol+1,15 SH+Q$$

$$R=f(SH,P,S,Q)$$

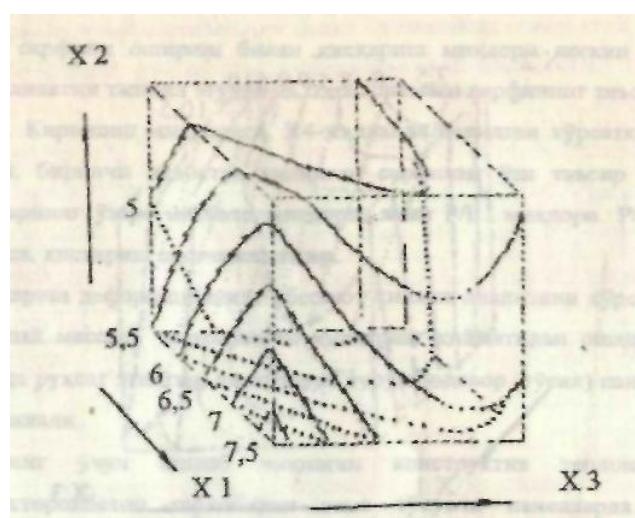
$$S=f(SH, R, Q)$$



6.1-rasm. Beton mustahkamligini uning doimiy zichlikdagi ishqorli korishma $\rho = 1180 \text{ kg/m}^3$ tarkibiga nisbatan bog'liqligi.



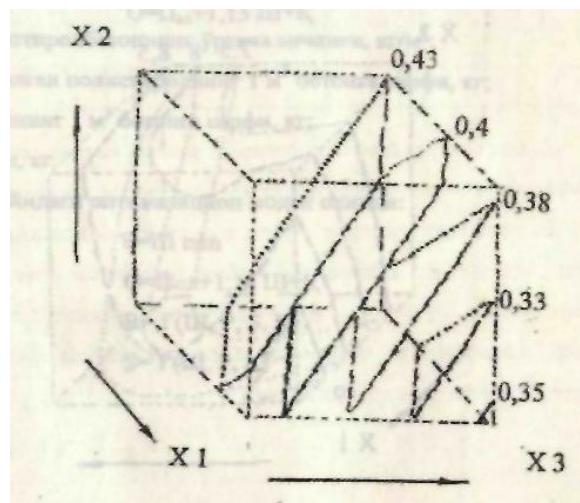
6.2-rasm. Beton mustahkamligini uning doimiy zichlikdagi ishqorli qorishma $\rho = 1140 \text{ kg/m}^3$ tarkibiga nisbatan bog'liqligi.



6.3-rasm. Beton mustahkamligini uning doimiy zichlikdagi ishqorli qorishma $\rho = 1100 \text{ kg/m}^3$ tarkibiga nisbatan bog'liqligi.

**Shlakishqorli bog‘lovchi asosidagi konstruksion-teplo-izolatsiyalovchi
penopolistirolbetonning eng optimal tarkiblari**

Taptib raqami	O‘rtacha zichlik, kg/m ³	Quydaglar chegara		Beton tarkibi					
		Mustaxk -amlik bo‘yicha, MPa	Qisqarish bo‘yicha, mm/m	Alyumos ili-katli yanchilg an shlak. kg	Qum, kg	Soda eritma -si, l	Ko‘pchi-tilgan polis-terol, kg	Soda zrit-masi zichli-gi, kg/m ³	
1	700	11	0,37	Mustahkamlik chegaralanganligi uchun olib bo‘lmaydi					
2	850	9	0,37	300	425	130	80	1180	
3	700	7,5	0,40	320	250	140	80	1140	
4	700	8,0	0,43	Mustahkamlik chegaraganligi uchun olib bo‘lmaydi					
5	980	10	0,31	350	500	132	80	1180	



6.4-rasm. Beton kirishishining uning tarkibiga bog‘liqligi.

Teploizolyatsion polistirol ishqorli shlak betonning optimal tarkibi

Tarkib rakami	O‘rtacha zichligi, kg/m ³	1m ³ betonga material sarfi			Siqil-gandagi mustah-kamlik, MPa
		Alyumosilikatni tashkil qiluvchi, (yanchnlgan shlak), kg	Eritma, l	Polistirol, kg	
1	400	260	130	78	0,8
2	450	310	156	72	0,9
3	500	370	190	70	1,1

Ishlab chiqilgan modelning yechilishi shaxsiy kompyuterning "Evrika" programmasi yordamida amalga oshirildi. Keltirilgan penopolistirolbetonning tarkiblari (mustahkamlik bo‘yicha) ishqorshlakli bog‘lovchi asosidagi konstruktiv teploizolyatsion penopolistirolbetonning mustahkamlik va qisqarishiga qo‘yilgan talablarni qondirgan xolda bog‘lovchining sarfini minimumga keltirish nuqtai nazardan optimaldir.

Shu vaqtning o‘zida, penopolistirolbeton tarkabini o‘zgartirib, konstruktion teploizolyatsion beton olish imkonini beribgina qolmay, balki teploizolyatsion beton olish imkonini beradi. Keyingi xolatda kirishish bo‘yicha talab ko‘yilmaydi.

Shuning uchun, betonning tarkibini tanlash o‘rtacha zichligini minimallashtirish talabiga asosan eksperiment asosida olib borildi (6.6-jadval).

Soda eritmasining zichligi 1180 kg/m³ qabul qilingan, zichlik kam bo‘lganda beton mustahkamligi anchagina kamayadi.

Shunday qilib, o‘tkazilgan tadqiqotlar natijasida konstruktiv-teploizolyatsion va teploizolyatsion betonlarning optimal tarkibi taklif qilingan 6.5 va 6.6-jadvallar.

Bu esa, penopolistirolbeton olishning texnologik parametrlarini aniqlashga o‘tish imkonini beradi.

6.2. Penopolistirolbeton olishda texnologik parametrlarni aniqlash

Penopolistirolbeton olishda texnologik parametrlarni aniqlash: bog‘lovchi tarkibiga VRP-1 ni kiritish shartini o‘rganish, ko‘pchitilgan polistirol granullarini past o‘rtacha zichligi va mustaxkamligini o‘zaro bog‘liqligi, shuningdek

ko‘pchitilgan penopolisterolni VRP-1 eritmasi bilan ishlov berish parametrlarini belgilashni o‘z ichiga oladi.

Issiqlik va namlik bilan ishlov berish tartibining mahsulot sifatiga ta’siri aloxida ko‘rib chiqiladi.

Ma’lumki, PAVning ishqorlishlak bog‘lovchilarda qo‘llanilishi, shlakni yenchishda samarali ahamiyati bordir. Shuning uchun ko‘rsatilgan usulda kiritilgan VRP-1iing ishqorlishlak bog‘lovchilar xususiyatiga ta’siri tadqiq qilindi. Eksperimental analiz ko‘rsatkichlaridan (6.1-rasm), ko‘shimchaning optimal miqdori bog‘lovchi massasini 0,1% deb qabul kilingan.

Bunda bog‘lovchining maydalik darajasi PSX-2 asbobi bo‘ycha 2800.. .3200 sm²/g ni tashkil qyladi.

Beton qorishmaga ko‘pchitilgan penopolistirol qo‘shishning ahamiyatini tadqiq qilish va mos texnologik parametrlarni belgilash zaruriyati qorishmani qatlamlanishga yo‘l ko‘ymaydigan texnologik jarayonni tashkil qilish talabini yuzaga keltirib chiqardi. Ko‘pchitilgan polistirolning mustahkamligi past bo‘lganligi sababli, qoliplashda yuklama qo‘llash ko‘pincha teploizolyatsion betonni zichligining oshishiga olib keladi. Shuning uchun, qorishmaning qatlamga ajralashini yo‘q qilshi uchun, yopishqoqligini moslashga erishildi. Ishqorli qorishma zichligini teploizolyatsion betonning tarkib natijasiga mos 1180 kg/m³ ga teng deb qabul kilingan.

Ishqorlishlak xamiri yuqori R/S/H bilan sezilarli darajada tarkibiy yopishqoqligi pasayadi, xamirning haraxatchanligi vaqt bo‘yicha o‘zgarishini viskoemitr Suttarda yordamada tadqiq qilindi.

6.7-jadval

Xamir yopishqoqligining o‘zgarish kinetikasi

Qorishma tayyorlagandan 1 soatdan keyin konusning Suttarda bo‘yicha yoyilishi, sm.					
0,25	0,5	0,75	1	1,25	1,5
12sm	10sm	10sm	9sm	8sm	6sm

Suttarda viskozimetrik yordamida xamirning yopishqoqligini tekshirish bilan

birga, Rebinder konstruksyясини конусли пластометри ва усали асосида 30 мин давомида тутуб турилгандан соң ҳамирнинг пластик мустаҳкамлиги aniqlandi.

Eksperimental ко‘рсаткичлар асосида (6.5-rasm), конуснинг ҳамирга ботиши то‘йилган ўзига боғлиqlигини белгиловчи. конуснинг ўздан ботиш чуqurligining kvadrati miqdoriga mosligi aniqlandi (6.6-rasm). Олинган ко‘рсаткичлар асосида ҳамирнинг пластик мустаҳкамлиги quyidagi formula bilan hisoblangan

$$P_m = K_j F / h_m^2$$

K_j - констант, $45^\circ 0.658 \cdot 10^5$ бурчакли конус учун ташкил этилди.

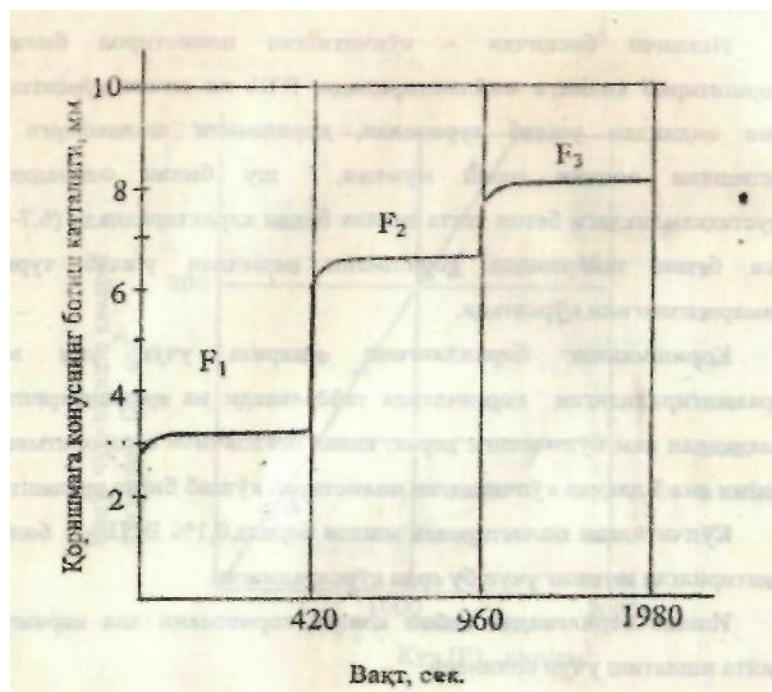
G' - график усул билан аниланади, тажрибадан олинган ўз миқдоридан келиб чиқсан holda, din/sm² (6.6-rasm).

h_m - массага конуснинг ботиш чуqurligisi, sm.

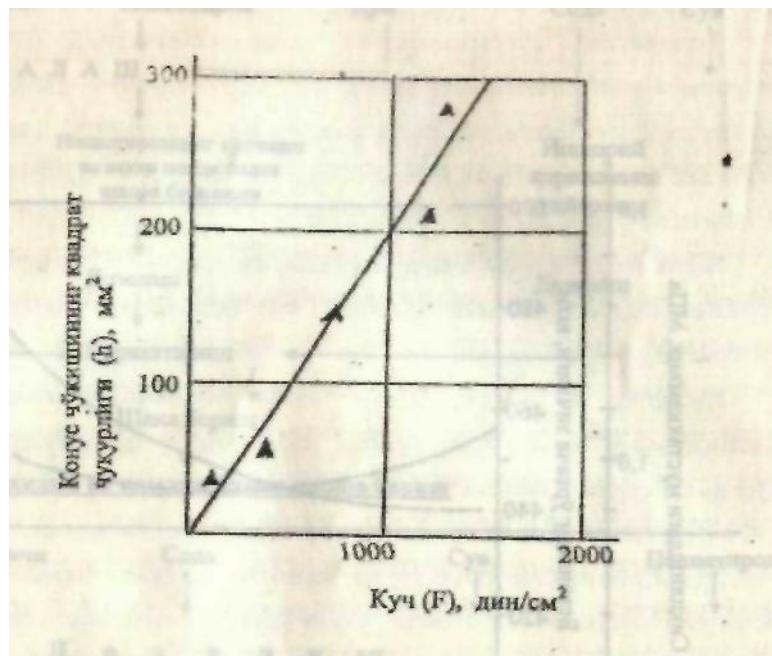
Таркибida ко‘рчилигани полистирол қоришманинг пластик мустаҳкамлик миқдори, қатлаамга ажralishi bu қоришма учун xarakterli bo‘lmay, $3.71 \cdot 10^5$ din/sm² ga teng.

Шундай qilib, теплоизоляцияни пенополистиролбетон учун тайyorланадиган қоришма qator bosqichlarni o‘z ichiga oladi.

Birinchi bosqichda ҳамир тайyorланади, keyin uni maxsus idishda 30 daqiqa давомида ushlab turiladi.



6.5-rasm. Конус cho‘kishidagi чуqurlik kvadratining kuchga nisbatan боғлиqligi



6.6-rasm. Plastometr konusini ishchi tarkibning shakl beruvchi qorishmasiga cho'kish kinetikasi.

ikkinchi bosqichda - ko'pchitilgan polistirol bilan qayta qorishtirib qolipga joylashtiriladi. P/SH ni kichik ko'rsatkichlarida, uni oldindan ushlab turmasdan, qorishmani qatlamlarga ajralib ketishini oldini olish mumkin, shu bilan olinadigan o'sha mustahkamlikdagi beton katta zichlik bilan xarakterlanadi (6.7-rasm), bu esa beton tayyorlashda qorishmani oldindan ushlab turmaslikni samarasizligini ko'rsatadi.

Qorishmaning bixilligini oshirish uchun uni majburiy aralashtiriladigan qorg'igchlarda tayyorланади va aralashtirish vaqtiga 3 daqiqadan kam bo'lmasligi kerak: avval bog'lovchi + soda eritmasi + qum, keyin yana 3 daqiqa ko'pchitilgan polistirol qo'shib birga aralashtiriladi.

Ko'pchitilgan polistirolga ishlov berish 0,1% VRP — 1 bilan 3.1 da keltirilgan shuning uchun bu yerda ko'rsatilmagan.

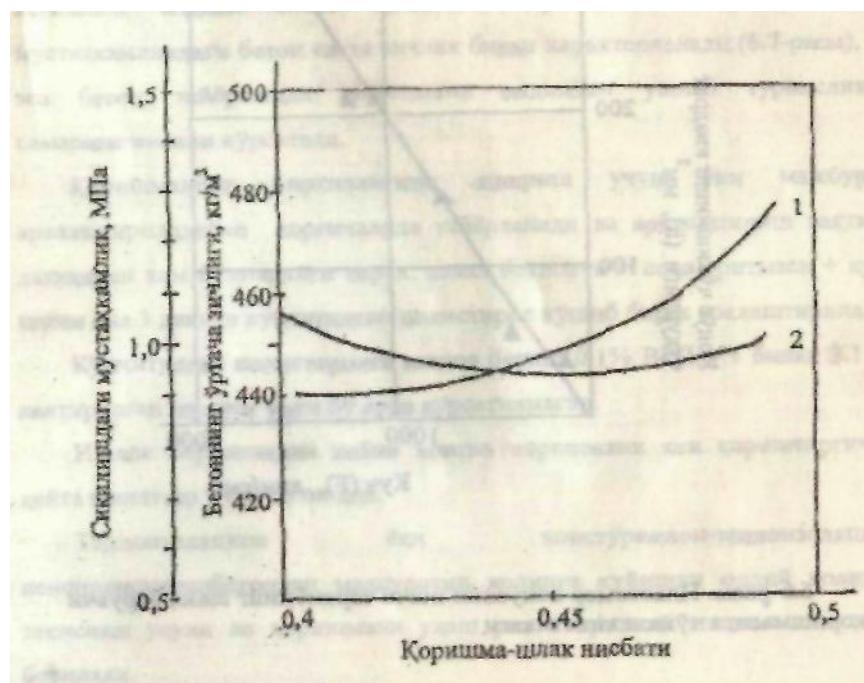
Ishlov berilgandan keyin qolgan qorishmani yana qorishtirgichga, qayta ishlatish uchun solinadi.

Teploizolyatsion yoki konsturksion-teploizolyatsion penopolistirolbetonidan maxsulotni qolipga quyishni oddiy qolipda tekislash usuli va qorishmani ulash uni titratmay zichlamasdan olib boriladi.

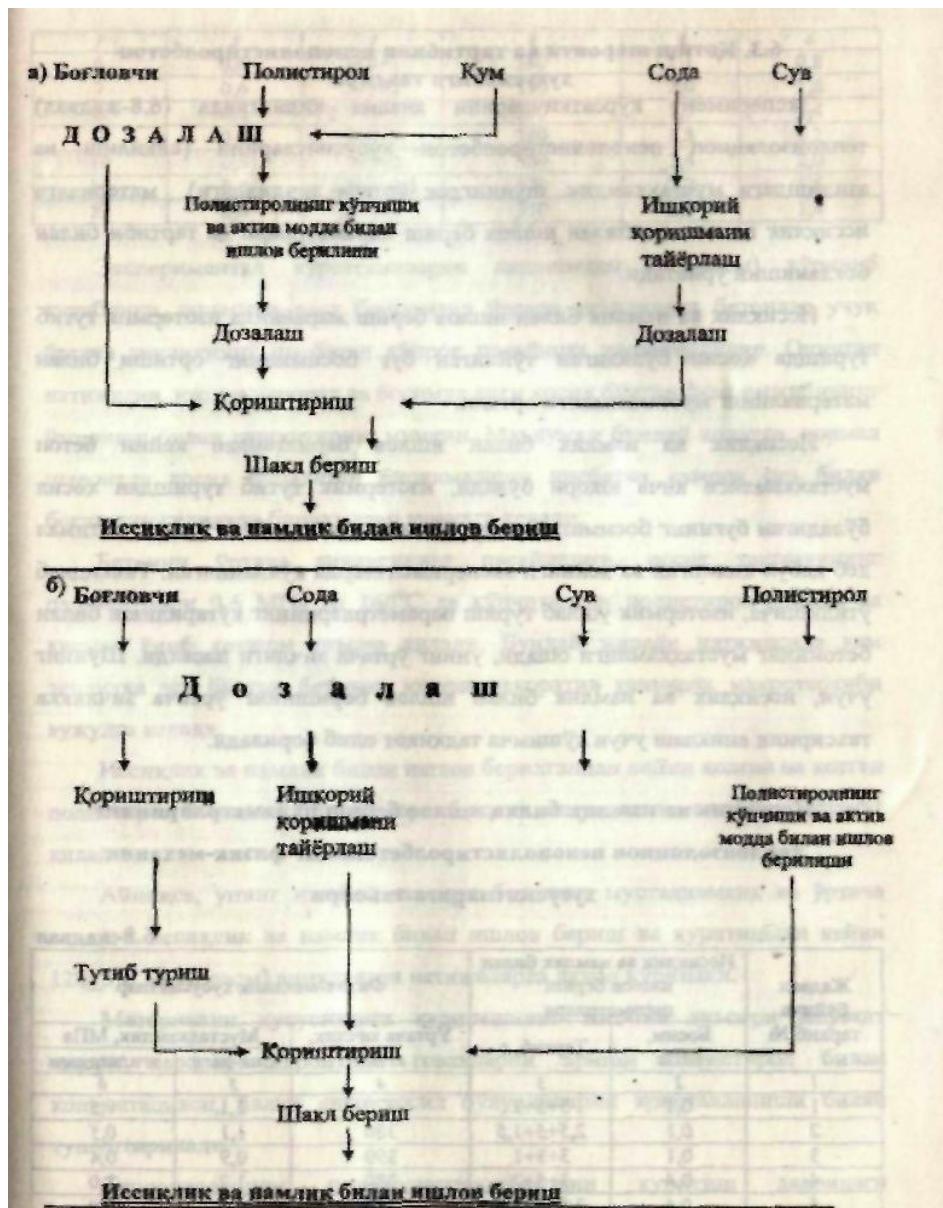
O'rnatilgan ketma-ketlik natijasida ishqorlishlak

penopolistirolbeton tayyorlash va uni olish uchun tavsiya etilgan texnologik parametrlar prinsipial texnologik sxemani ishlab chiqish bo‘ldi. (6.8-rasm).

Mahsulot xususiyatiga ta’sir ko‘rsatuvchi, maxsulot tayyorlashni texnologik parametrlarini belgilash, ularni qotish sharoiti va tartibini aniqlash keyingi muhim etapdir.



6.7-rasm. Oldindan ishqorli qorishmani tutib turilmagan issiqlik o‘tkazmaydigan penopolistirol betonning o‘rtacha zichligi /1/ va mustatkamligiga r/sh ning ta’siri.



6.8-rasm. Konstruksion-issiqlik tutuvchi (a) va issiqlik tutuvchi (b) penopolistirolbeton taylorlashning mukammal (prinsipial) texnologik sxemasi

6.3. Qotish sharoiti va tartibini penopolistirolbeton xususiyatiga ta'siri.

Ekeperiment ko'rsatkichlarini analiz qilinganda (6.8-jadval) i teploizolyatsion penopolistirolbeton xususiyatlarini (siqilish va ezilishdagi mustaxkamlik, shuningdek o'rtacha zichlikdagi) materialga issiqlik va namlik bilan ishlov berish parametrlari va tartibi bilan bog'lanishni o'rnatadi.

Issiqlik va namlik bilan ishlov berish jarayonida izotermik tutib turishda hosil bo'ladigan to'yingan bug' bosimining ortiish bilan materialning mustahkamligi ortadi.

Issiqlik va namlik bilan ishlov berilgandan keyin beton mustahkamligi ancha

yuqori bo‘ladi, izotermik tutib turishdan hosil bo‘ladigan bug‘ning bosimiga bog‘liq bo‘lidan xolda, 3+5+2 soat, optimal deb qabul qilingan va keyingi eksperimentlarda qo‘llanilgan. Ta’kidlab o‘tilishicha, izotermik ushlab turish parametrlarning ko‘tarilishi bilan betonning mustaqkamligi oshadi, uning o‘rtacha zichligi pasayadi. Shuning uchun, issiqlik va namlik bilan ishlov berishning o‘rtacha zichlikka ta’sirini aniqlash uchun qo‘srimcha tadqiqot olib boriladi.

Issiklik va namlik bilan ishlov berish parametrlarining teploizolyatsion penonolistirolbetonning fizik-mexanik xususiatlariga ta’siri

6.8-Jadval

Jadval bo‘yncha tarknb №	Issiqlik va namlik bplan ishlov berish parametrlari		Fizik-mexannk xususiyatyalar		
	Bosim, SH	Tortib, s.	Urtacha ichlik, kg/m ³	Mustaxkamlik, Sikdagi	Egilishdagi
1	0,1	3+5+2	370	1,1	0,5
2	0,1	2,5+5+1,5	380	1,1	0,5
3	0,1	3+3+1	390	0,9	0,4
4	0,4	3+5+2	380	1,7	1,0
5	0,4	2,5+5+1,5	380	1,5	0,9
6	0,6	3+3+1	380	1,1	0,8
7	0,6	3+5+2	370	2,0	1,6
8	0,6	2,5+5+1,5	370	1,9	1,4
9	0,6	3+3+1	380	1,8	1,2
10	0,8	3+5+2	360	2,4	2,0
11	0,8	2,5+5+1,5	370	2,2	1,6
12	0,8	3+3+1	370	2,0	1,4

Eksperimental ko‘rsatkichlarni analizidan (6.9-rasm) ko‘rinib turibdiki, anchagina past boshlang‘ich o‘rtacha zichlikdagi betonlar uchun o‘rtacha zichlikning nisbatan ko‘proq pasayishi xarakterlidir. Olingan natijadan, yuqori xarorat va bosimda yangi xosil bo‘lgan faza tarkibining o‘zgarishi bilan tushuntirish mumkin. Ma’lumki bunday holatda, normal sharoitda xosil bo‘ladigan birikmalar nisbatan kamroq suv bilan bog‘langan gidratli birikmalar vujudga keladi.

Betonni o‘rtacha zichligning pasayishiga, issiq tashuvchining parametrlari 0,6 MPa va 160°S da ko‘pchitilgan polistirol eriydi va qisman yonib ketishi ta’sir qiladi. Bunday jarayon natijasida kam zichlikka ega bo‘lgan betonni yuqori dekorativ g‘alvirak makrotarkibi vujudga keladi.

Issiqlik va namlik bilan ishlov berilgandan keyin kolgan va qotgan polistirol betonda qo‘sishimcha tarkib hosil qiluvchi element bo‘lib xizmat qiladi.

Ayniqsa, o‘ning ijobiy ta’siri betoning mustahkamlik va o‘rtacha zichligi issiqlik va namlik bilan ishlov berish va kuritishdan keyin $120+3^{\circ}\text{S}$ (6. 10-rasm) aniqlangan natijalarda yaqqol ko‘rinadi.

Materialni xususiyatiga quritishning ijobiy ta’siri nafaqat yuqori xarorat sharoitida g‘ovaklarni erigan polistirol bilan kolmatatsiyasi, balki yangi xosil bo‘luvchilarni kristallanishi bilan tushuntiriladi.

Teploizolyatsion penopolistirolbetonni quritish davridagi mustaxkamlik va o‘rtacha zichligini o‘zgarishi, keltirilgan ko‘rsatkichlardan kelib chiqib (6.10-rasm) quritish muddatini 8 soatgacha chegaralash mumkin.

Shunday qilib, eksperimental ko‘rsatkichlar analizi penopolistirolbetonlarga issiqlik va namlik ishlov berishning yuqori samarali teploizolyatsion materiallar olish uchun ularni avtoklavlash bilan bog‘liq oshirilgan parametrlarini tavsiya qilish imkonini beradi, natijada, ular avtoklav bilan ishlov berilgandan so‘ng yaxshi dekorativ xususiyatga ega bo‘ladi.

6.9-jadval

Issiqlik va namlik bilan ishlov berish parametrlarini konstruksion-teploizolyatsion penopolistirolbetonning fiziko-mexanik xususiyatlariga ta’siri

Jadval bo‘yicha tarkib raqami	Issiqlik va namlik bilan ishlov berish parametrlari		Fizik-mexanik xususiyatlar	
	Bosim, MPa	Tartib, c	O‘rtacha zichlnk.kgr/m ³	Sikilishdagn mustahkamlik, MPa
1	2	3	4	5

	-	-	850	9
1	0,1	3+5+2	850	12
2	0,1	3+5+1	850	10
3	0,1	3+3+1	850	10
4	0,4	3+5+2	830	14
5	0,4	3+3+1	840	12
6	0,4	3+3+1	840	12
7	0,6	3+5+2	830	16
8	0,6	3+3+1	830	14
9	0,6	3+5+1	830	14
10	0,8	3+3+2	740	17
11	0,8	3+3+1	750	17
12	0,8	3+3+1	750	16

Konstruktiv teploizolyatsion penopolistirolbetonga issiqlik va namlik bilan ishlov berish (b.9-jadval) dagi tartib va sharoitning ta'sirini teploizolyatsion betonni qoliplash uchun xarakterli umumiy qonuniyat, o'tkazilgan tadqiqotlardan tasdiqlanadi, ammo shu bilan birga ba'zi bir yangi xususiyatni o'rnatadi. Birinchi.navbatda bu konstruksion teploizolyatsion penopolistirolbetonlarni issiqlik va namlik bilan ishlov berish jarayonida o'rtacha zichlik pasayishi teploizolyatsion betonlarga nisbatan kam mikdorda namoyon bo'ladi.

Bu konstruktiv teploizolyatsion beton tarkibida to'ldiruvchi sifatda mayda qum borligidir. Uning ishtiroki gidratlar miqdorini kamaytiradi, shuning uchun o'rtacha zichlikning pasayishi kam.

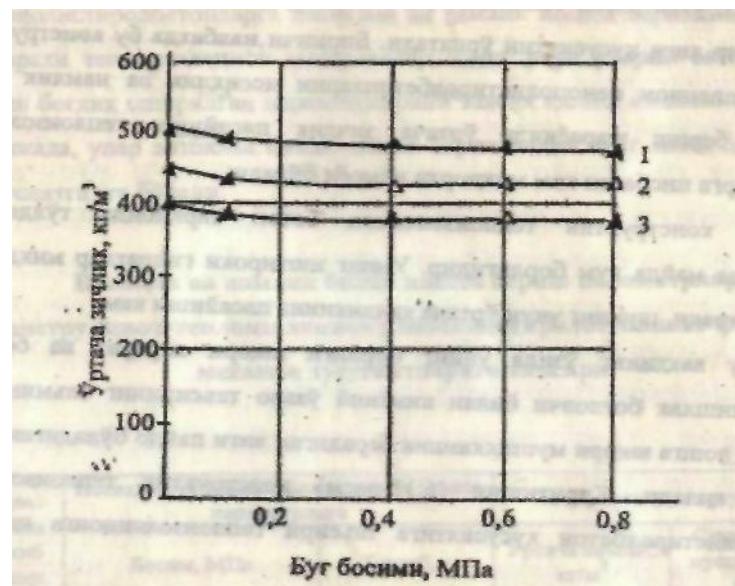
Shu vaqtning o'zida uning borligi yuqori xarorat va bosimda ishqorlishlak bog'lovchi bilan kimyoviy o'zaro ta'sirning taminlaydi, sun'iy toshga yuqori mustaxkamlik beradigan yangi paydo bo'ladigan modda hosil qiladi. Quritishni (6.11-rasm) konstruktiv teploizolyatsion penopolistirolbeton hususiyatiga ta'siri teploizolyatsionga nisbatan

kamroq.

Shunday qilib eksperimental ko'rsatkichlarni analizi konstruksion

teploizolyatsion penopolistirolbeton uchun parlash qanday bo'lsa, avtoklavlash shunday bo'lishini tavsiya etish imkonini beradi.

Issiqlik va namlik bilan ishlov berish tartibini tanlash texnik-iqtisodiy asoslangan real sharoit spetsifikasini xisobga olgan xolda aniqlanadi.

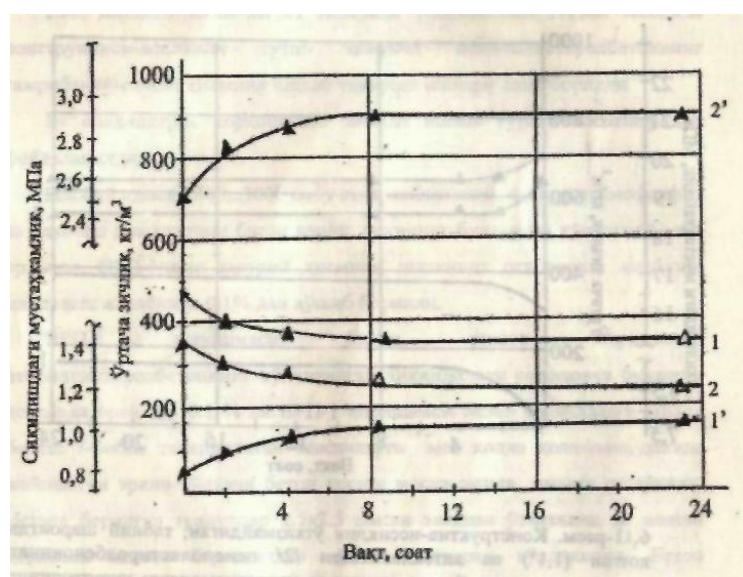


6.9-rasm. Issiqlik o'tkazmaydigan peiopolistirolbetonlarga issiqlik va namlik bilan ishlov berilishida ularning o'rtacha zichligiga izometrik jarayon qiymatlarining ta'siri.

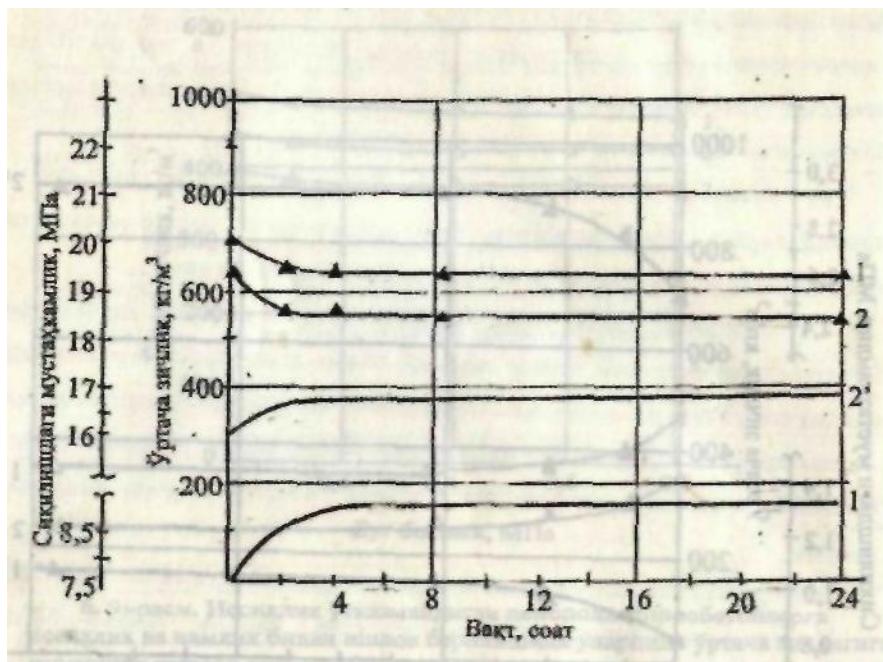
1.№ 3 tarkibdagi beton /3.6-jadval qiymatlari bo'yicha/

2.№ 2 tarkibdagi beton

3.№ 1 tarkibdagi beton



6.10-rasm. Issiqlik o'tkazmaydigan, tabiiy sharoitda qotgan (1,1') va avtoklavlangan /2,2'/ penopolistirolbenonning siqilishida uning o'rtacha.zichlik va mustahkamligiga quritishningta'siri.



6.11-rasm. Konstruktiv-issiqlik o‘tkazmaydigan, tabiiy sharoitda kotgan (1,1*) va avtoklavlangan /2/ penopolistirolbenniing siqilishida uning o‘rtacha zichlik va mustaxkamligiga quritishning ta’siri.

1,2 - o‘rtacha zichlik

1;2 - siqilishdagi mustaxkamlik.

VII-BOB

Shlak-ishqorli penopolisterolbetonni sanoatda tayyorlanishi va uning iqtisodiy samaradorligi.

7.1. Shlak-ishqorli penopolisterolbetonni sanoat sharoitida olinshi

2002 yilning iyun-avgust oylarida Toshkentdag'i 1-TBM zavodida konstruksionissiqlik tutab qoluvchi penopolisterolbetonning tajribaviy-sanoat qismini ishlab chiqarish ishlari olib borildi.

Bu maqsadlarda korxonaning amalda ishlab turgan jixozlaridan foydalanildi.

Nisbiy yuzasi 2800 3000 sm²/g gacha maydalangan elektrotermofosfor va Bekabod shlaklarini beton qorish sexining bunkeriga ko'l kuchi bilan ortildi. VRP-1ning zaruriy qismini shlakning og'irlshiga nisbatan maydalash jarayonida 0.1% dan qo'shib borildi.

VRP-1 qorishmasi bilan ishlov berilmagan penololistirolbetonning ko'pchitilgai chiqindilari sarflovchi bunkerga qoplarda ortildi. 0.1 % li VRP-1 qorishmasi bilan granullarga ishlov berish 3-bobda ta'kidlangan tavsiyalarga mos xolda qoliplash sexida joylashgan erkin to'kuvchi beton qorish moslamasida amalga oshirildi. Ishlov berilgan granullar 2.5x2.5 mm.li elakdan o'tkazildi va qolgan qorishma ishlov berilgandan so'ng takroran ko'llanildi. Beton qorishmasini qorish uchun mo'ljallangan qum beton qorish sexining mayjud lentali (tasmali) transporterlar (tashuvchilar) tizimi orqali tegishli bunkerga yetkazib berildi. Ishqor tarkibli qorishma (sodosulfat qorishmasi) bochkalarda qo'lda tayyorlandi va chelaklar yordamida bunker bo'linmasiga olib kelinib suv uchun mo'ljallangan bak (idishga)ga to'kildi.

Shlaklarni va qumni tortish yo'li bilan, ko'pirtirilgan penopolistirol va sodosulfat qorishmali aralashmani esa .xajmiy yo'l bilan dozalandi. Tortish yo'li bilan dozalash ±1%, hajmiy esa ±2% aniqlikda amalga oshirildi.

Dozalangan komponentlarni majburiy xarakatlanuvchi qorish moslamasiga ortish ketma-ketligi tavsiyalarga ko'ra quyidagicha tashkil etildi: ishqorli qorishma - shlaklar - qum - ko'pirtirilgan penopolistirol. Qorishmani qorish davomiyligi ko'pirtirilmagan penspolistirol — 3 minut, ko'pirtirilgan penopolistirol bilan - yana 3

minut davom ettirildi.

Beton qorishmasi qorilgandan so‘ng 1.2m^3 SIG‘IMLI badyaga to‘kilib, ko‘priksimon kran yordamida to‘sash joyiga yetkazildi. Tayyorlangan qorishmaning bikrligi 1 2 s. bilan xarakterlanib, bu qiymat texnik viskozimetrda aniqlandi. Qoliplash postida oldindan tayyorlab qo‘yilgan qolip bo‘lib u moylangan va armaturalar joylashtirilgan. Qoliplangan devor bloklari va to‘siq panellari beton qorishmasini tekislash yo‘li bilan berish oldindan saqlamay turib o‘ra ko‘rinishidagi issiqlik va namlik bilan ishlov beruvchi bug‘lash kamerasiga joylanadi. Hammasi bo‘lib 10m^3 shlak-ishqorli penopolistirolbeton tayyorlandi. Bug‘ bilan ishlov berish $3+5+2$ soat davomida izometrik tutib turish $85\pm2^\circ\text{S}$ xaroratda davom ettirildi. Aytib o‘tilgan maqsulotlar bilan bir vaqtida o‘lchamlari $10\times10\times10$ sm. bo‘lgan nazorat-sinov namunaviy kublari xam tayyorlandi. Issiqlik va namlik bilan ishlovi berilgandan so‘ng maxsulotlar ko‘rib chiqildi, nazorat sinov namunalarining o‘rtacha zichligi va siqilishga mustahkamligi aniqlandi.

Materiallarning tarkibi va sinov natijalari 7.1-jadvalda berilgan.

7.1-jadval

Konstruksion-issiqlik tutuvchi shlak-nshqorli penopolstirolbetonlarning tarkibi va fizik-mexanik xususiyatlari

Penopolistirolbeton tarkibi, mj					Betoniyang o‘rtacha zichligi, kg/m ³	Betov-ning siqilshdagi mustahkamligi,		
Shlak,kg		Kum. kg	Ko‘pchig an penopo- listnrol, kg/m ³	Sodo- sulfat qornsh- masi, l.				
Eyaypro- termo-fosfor	Bekobod							
160	160	320	80	140	710	7.3		
175	175	350	80	132	990	9.8		

Konstruksion issiqlik tutuvchi shlak-ishqorli penopolstirol betonlarni tayyorlashning texnologik jarayonini taxlil qilish va uning fizik-mexanik xususiyatlarini aniqlash natijalari bunday materiallarni olish bo‘yicha ishlab chiqilgaya jarayon texnologiyasining qulayligi, portlansement asosida

penopolistirolbeton tayyorlash jarayoniga nisbatan soddaligi, shuningdek mahsulotlarni bug‘ bilan ishlov berishdan oldin 3 soat davomida tutib turish zaruratining yo‘qolishi va bu bilan ishlov berish umumiyligini muddatini 1,5 soatga qisqarishi orqali xarakterlanadi. Shlak shqorli penopolstirolbetonni bir xil o‘rtacha mustaxkamlikka ega bo‘lgan portlandsementli ko‘pikli polistirolbeton bilan fizik-mexanik xususiyatlarini solishtirilishi ishlab chiqarilgan materiallarning siqilishga bo‘lgan mustahkamligi portlandsementli maxsulotlarga nisbatan 20-30% yuqoriligini ko‘rsatdi. Bu o‘z navbatada ularni o‘z-o‘zini ko‘tarib turuvchi tashqi to‘sinq konstruksiyalarida foydalanishga tavsiya etilishiga imkoniyat yaratadi. Tavsiya etilayotgan materiallar va ularni tayyorlash jarayonining iqtisodiy samaradorligi tegishli texnik-iqtisodiy xisoblashlar asosida o‘z isbotini topmokda.

7.2. Konstruksion-issiqlik tutuvchi shlak-ishqorli penopolstirolbetonning texnik-iqtisodiy samaradorligi.

Konstruksion-issiqlik tutuvchi shlak-ishqorli penopolstirolbetonning texnik-iqtisodiy samaradorligini xisoblash ishlari "Qurilishga ajratiladitgan kapital sarmoyalarni iqtisodiy samaradorligini aniqlash bo‘yicha ko‘rsatmalariga" asosan amalga oshirildi. Hisoblash jarayonida portlandsementni boshqa material bilan almashtirish natijasida materialning faqat tannarxini o‘zgarishi taqqoslandi. Maxsulotlarning uzoq muddatga chidamliligidan kelib chiqadigan iqtisodiy samara shlak-ishqorli peopolistirolbetonning portlandsementlilarga nisbatan mustaxkamligini yuqoriligi, shuningdek texnologik jarayonga sarflanadigan vaqtning qisqarishi, oldindan tutib turishning zaruriyatining yo‘qolishi, TVO davomiylining kamayishi hisoblash jarayonida nazarda tutilmadi.

Hisob ishlarining natijalari 7.2-jadvalda berilgan.

Texnik-iqtisodiy hisoblashlar natijalarini taxlil qilish $700\text{kg}/\text{m}^3$ mustaxkamlikdagi shlak-ishqorli penopistirobetoning tannarxi faqat materiallar bo‘yicha 9% /75.31 $\text{so‘m}/\text{m}^3$ /, zichligi $1000 \text{ kg}/\text{m}^3$ bo‘lganda 10,3% /95.2 $\text{so‘m}/\text{m}^3$ / portlandsemetlikga nisbatan narxlarning kamyishini ko‘rsatdi (2001 yildagi narhlari bo‘yicha).

7.2-jadval

Portlandsement va shlak-ishqor bog‘lovchili asosidagi penopolistirolbetonning
tannarxini materiallar bo‘yicha taqqoslanishi

Nomlanishi	O‘lch.z bir.	Narx, so‘m	Portlandsement asosidagi betonning etalonli tarkibi, Zichligi				Shlak-ishqorli bog‘lovchi asosida ishlab chiqilgan beton, zichligi			
			700		1000		700		1000	
			soni	so‘m	soni	so‘m	soni	so‘m	soni	so‘m
Portland-sement	T	605	0,43	260,15	0-5	302,5				
VRP-1 bog‘lovchili	T	500	0,00032	0,215	0,0005	0,25	0,00032	0,16	0,00032	0,175
Penopo-listirol	T	6930	0,08	554,4	0,08	554,4	0,08	554,4	0,08	554,4
Qum	T	200	0,14	28	0,35	70	\ 0,25	50	0,5	100
Maydalangan elektro- termofosfo shlaki	T	650	-	-	-	-	0,16	104	0,175	113,7 5
Maydalangan Bekobod shlaki	T	350	-	-	-	-	0,16	56	0,175	61,25
Sodosulfat korishmasi	T	120	-	-	-	-	0,02410	2,88	0,202	2,424
Penopo- listirol granulari uchun BRP-1	T	500	0,0001	0,05	0,0001	0,05	0,0001	0,05	0,0001	0,05
			Jami	842,8	927,2	767,49				832,04

ADABIYOTLAR

1. Gluxovskiy V.D., Krivenko P.V., Starchuk V.N. va boshqalar "Shlakshelochniye betoni na melkozernistix zapolnitelyax". Kiyev, «Visha shkola», 1991.
2. Pitulk C.M., Salimov A.N. va boshqalar «Stenoviye paneli iz keramzitoplстиrolbetona». «Stroitelniye materiali konstruksii» jurnalining 1-soni, 1990.
3. Dvorkin L.I., Pashkov I.A. «Stroitelniye materiali iz otxodov promishlennostey». Kiyev, «Visha shkola», 1989.
4. Gaziyev U.A. Optimizatsiya sostavov shlakshelochogo penoplastirobetona. Jurnal «Poisk-3», Alma-Ata, 1998.
5. Gaziyev U.A., Maxmudova N.A. Bog‘lovchi materiallarning istiqbolli turlari va ular asosida beton ishlab chiqarish. O‘quv qo‘llanma, Toshkent, 2002.

MUNDARIJA

So‘zboshi	3
I-BOB. Sanoat chiqindilari hususida zamonaviy ma’lumotlar va ularning tavsiflanishi	5
1.1 Umumiy ma’lumotlar	5
1.2. Sanoatdagi ikkilamchi (chiqindi) mahsulotlarning tavsiflanishi	7
1.3. Sanoat chiqindilarini utilizatsiya qilish yo‘nalishini tanlash	9
II-BOB. Metallurgiya sanoatining chiqindi materiallari	13
2.1 Umumiy xarakteristika (tasnif)	13
2.2. Metallurgiya shlaklari asosida bog‘lovchi materiallar ishlab chiqarish	16
2.3. Metallurgik shlakli to‘ldirgichlar	22
2.4. Metallurgik shlaklar asosidagi betonlar	27
2.5. Shlakishqorli betonlar	33
III-BOB. Yoqilgi va energetika sanoati chiqindilari materiallari	36
3.1. Yoqilg‘i tarkibli chiqindilarning umumiy tasnifi	36
3.2. Kul-shlak chiqindilari aoosidagi bog‘lovchi materiallar	40
3.3. Yoqilgi kullari va shlaklaridan tayyorlangan g‘ovak to‘ldiruvchilar	44
3.4. Betonlarga kulni faol qo‘sishma sifatida ishlatish	51
3.5. Kulning qurilish eritmalarda ishlatilishi	57
3.5. Kulli g‘ovak betonlar	59
IV-BOB. Yog‘och va boshqa o‘simliklardan olingan hom-ashyoni qayta ishlashda hosil bo‘lgan chiqindilar asosidagi materiallar	62
4.1. Umumiy xarakteristika	62
4.2. Mineral bog‘yaovchilar asosidagi materiallar	67
4.3. Organik bog‘lovchilar asosida materiallar	76
V- BOB. Yevgil beton ishlab chiqarishda O‘zbekiston sanoat	86

chiqindilaridan foydalanish	
5.1. Yengil beton olish tarmog‘ining asosiy tendensiyalari (yo‘nalishlari)	86
5.2. Penopolistirol beton	90
5.3. Penopolistirolbeton olishdagi xom ashyo materiallar xarakteristikasi	97
5.4. Tadqiqotlar uslubi	99
VI-BOB. Ishqorli shlak penopolistirol beton tarkibini optimallashtirish texnologiyasini ishlab chiqish	101
6.1. Penopolistirolbeton tarkibini optimallattirish	101
6.2. Penopolistirolbeton olishda texnologik parametrlarni aniqlash	110
6.3. Qotish sharoiti va tartibini penopolistirolbeton xususiyatiga ta’siri	115
VII -BOB. Shlak-ishqorli penopolistirolbetonni sanoatda tayyorlanishi va uning iqtisodiy samaradorligi	121
7.1. Shlak-ishqorli penopolistirolbetonni sanoat sharoitida olinishi	121
7.2. Konstruksion-issiqlik tutuvchi shlak-ishqorli penopolistirol- betonning texnik-iqtisodiy samaradorligi	123
Adabiyotlar	125