

A.S. Kaziýew

SEÝSMIKA ÇYDAMLY GURLUŞYK

Ýokary okuw mekdepleri üçin okuw kitaby

*Türkmenistanyň Bilim ministrligi
tarapyndan hödürlenildi*

Aşgabat
“Ylym” neşirýaty
2011

Kaziýew A.S.

K 32 **Seýsmika çydamly gurluşyk.** Ýokary okuw mekdepleri üçin okuw kitaby. /Dosent A.S. Kaziýewiň redaksiýasy bilen. – A., “Ylym” neşirýaty, 2011.– 176 sah.

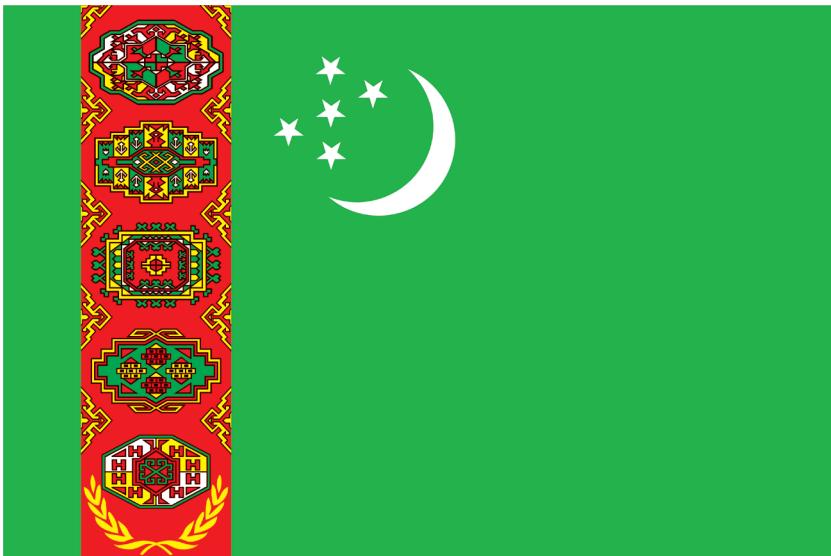
Kitapda ýertitreme, onuň ojagynyň fiziki ýagdaýlary, topraklaryň dina-mika häsiýetnamalary, seýsmika çydamlylygyň dinamika nazaryýetiniň esasy barada maglumatlar, şeýle hem dürli ulgamlaryň erkinlik yrgyldylaryň hasa-baty we seýsmiki yükleriň täsirini kesgitlemegiň usullary getirildi. Jaýlara seýsmiki yükleriň täsirini kesgitlemegiň mysaly kitapda getirilen. Kitap gur-luşyk hünäriniň uly ýyldaky talyplaryna we aspirantlaryna, şeýle hem seýsmi-ka çydamlylyk ugrundan işleyän hünärmenlere hödürlenyär.



TÜRKMENISTANYŇ PREZIDENTI
GURBANGULY BERDIMUHAMEDOW



TÜRKMENISTANYŇ DÖWLET TUGRASY



TÜRKMENISTANYŇ DÖWLET BAÝDAGY

TÜRKMENISTANYŇ DÖWLET SENASY

Janym gurban saňa, erkana ýurdum,
Mert pederleň ruhy bardyr köňülde.
Bitarap, garaşsyz topragyň nurdur,
Baýdagyň belentdir dünýäň öňünde.

Gaytalama:

Halkyň guran Baky beýik binasy,
Berkarar döwletim, jigerim-janym.
Başlaryň täji sen, diller senasy,
Dünýä dursun, sen dur, Türkmenistanym!

Gardaşdyr tireler, amandyr iller,
Owal-ahyr birdir biziň ganymyz.
Harasatlar almaz, syndyrmaz siller,
Nesiller döş gerip gorar şanymyz.

Gaytalama:

Halkyň guran Baky beýik binasy,
Berkarar döwletim, jigerim-janym.
Başlaryň täji sen, diller senasy,
Dünýä dursun, sen dur, Türkmenistanym!

SÖZBAŞY

Ýer şarynyň ýüzünde ýer titremesi hemiše döräp gelýär we adamsaga uly zyýan ýetiryär. Olaryň ýumruş işleri häzirki döwürde hem dowam edýär. Güýçli ýertitremeler gury ýerde ýumrulyş we opurylma döredýän bolsa, beýleki ýerlerde bolsa akym ugruny üýtgedip, täze kölleri we özüne sorujy batgalary döredip, başga has howply hadysalary ýuze çykarýar. Deňizlerde bolsa ýertitreme ägirt uly tolkunlary döredip, kenar ýakasyndaky şäherlere uly zyýan ýetiryär. Tebigatyň ýuze çykarýan bu elhenç hadysasynyň syryny adamzat asyr larboýy anyklap bilmän geldi. XIX asyryň başlarynda dünýä ýüzüniň alymlary bu meseläni çözäge ýakyndan girişip başladylar. Bu meselede Ýaponiyanyň, Italiýanyň, Germaniyanyň, Rumuniýanyň, Amerikanyň, oňki SSSR-iň ýurtlarynyň alymlarynyň jaýlaryň we binalaryň seýsmika durnuklylygy barada geçiren ylmy-barlag işlerinde jaylaryň we binalaryň seýsmika çydamlylygynyň nazaryyetini, barlaglaryň hasaplanyş ýörelgelerini we çäklerini işläp çykarmakda we olary tejribede peýdalanmakda, taslamalaşdyrmakda uly üstünlikleri, şeýle hem ýer titrân döwründe bu gurlan jaýlarda we binalarda instrumental synaglary we barlaglary geçirmegi gazandylar.

XIX asyryň II ýarymynda jaýlaryň we binalaryň seýsmika çydamlylygynyň statika (durgunlyga) bolan hasaplanyş ýörelgesinden dinamika hasaplanyş ýörelgelerine geçmek ugrukdyrylyp ýola goýuldy.

Jaýlara we binalara ulgam hökmünde seretmek bilen, olaryň hasabatyny dinamika usuly bilen alyp barmak işi jaýlaryň we binalaryň seýsmika çydamlylyk gurluşygynyň hasabatynyň çylşyrymlydygyny ähli ugurdan görkezdi. Häzirki wagtda dinamika usulynyň hasabatynyň utgaşdyrylmagy, kämilleşdirilmegi zerur bolup durýar, has hem şeýle ýagdaýlaryň hasaba alynmagy – binanyň boýuna bolan uzaklyk ululygy,

konstruksiýalarda döreýän maýyşgaklyk deformasiýasy, konstruksiýalaryň ýertitremeden artyk ýüklenmäni almagy zerur bolup durýar.

Yer älemi seýsmiki asudalygyny alanok. Statistika maglumatlaryna görä, her ýylda milliona çenli ýertitremesi döräp durýar, şolar- dan 10000-e golaýyny adamlar duýýarlar. Dünýä ýurtlarynda bolup geçýän ýertitremeleriniň opurylma eltijiligiň (10 bal) sany birden ikä çenli ýetýär. Yer äleminde seýsmiki ugurdan has işjeňi Ýuwaş ummanynyň guşagy. Bu ýere ähli ýertitremäniň $75\div78\%$ -i düşýär. Ol özuniň serhetine gurşap alýan ýerindäki ýurtlaryň şäherlerini, meýdanlaryny opurylyşyga eltyär. Has hem bu ýagdaý Ýaponiyada, Çili-de, Kaliforniyada we Alyaskada köp bolup geçýär.

Ortaýer deňiz ýa-da Transaziýa guşagyna girýän Yer äleminin işjeňligi has pes, ýagny ähli ýertitremesiniň 15%-ni öz içine alýar.

Birleşen Milletler Guramasynyň berýän maglumatlaryna görä, her ýylda Yer şarynda bir opuryş we 100-e golaý weýran ediş ýertitremesi bolup geçýär we orta hasap bilen 14,5 müne golaý adam ýitgisi bolýar [11].

Yer şarynda geçirilýän ýerasty ýaderli partlamalar seýsmiki işjeňligi artdyrýar. Ol ownuk fokusly tektonika ýertitremäniň görnüşi, onuň magnitudasy $M = 6 - a$ ýetýär.

Soňky wagtlarda, alymlaryň üns bermeklerine görä, ýer titreme-sine kosmosyň täsir edijiliği hem sebäp bolýar.

Ýeriň gatylygynyň içine Aýyň we Günüň jisimleriniň meýdanlarynyň özara dartyşmalaryna hem-de Gün işjeňliginiň täsirine alymlar goşulyş sebäpleri hökmünde seredýärler.

Jaýlaryň we binalaryň seýsmika güýjüniň täsirine bolan hasap-laýış nazaryyetini kämilleşdirmek gurluşyk kontruksiýalarynyň yük-göterijilik ukyplarynyň ätiýaçlygyny we şol bir ýagdaýda binýatlary, olaryň esaslaryny açmağa kömek edýär.

Esaslara jaýlaryň seýsmiki yrgyldylarynyň çeşmesi hökmünde hem seredilýär.

Esaslar diňe bir gurluşyk kontruksiýalarynyň ýüklerini kabul etmek bilen çäklenmän, olar toprakdaky seýsmiki tolkunlardan goşmaça dinamika güýçlerini (naprýaženiýeleri) hem kabul edýär.

Jaýlaryň hem binalaryň seýsmika çydamlylygynyň hasabaty şular ýz içine alýar (gysga görnüşde):

- a) yerli toprak şartlarına göre gurluşyk meýdançasynyň hasaplanış seýsmikasyny hasaplama;
- b) jaýyň we binanyň dinamika häsiýetnamalaryny, hususy yrgyldylarynyň ýygylıklaryny (çastoty) we şekillerini (formalaryny) kesitlemek;
- c) agramlyklaryň (massalaryň) diskret bölünüşiklerinde matri-sany hasaba almak bilen hasapláýış çyzgylarynyň düwünlerindäki seýsmiki yükleri kesitlemek;
- d) seýsmiki tásırleri hasaba almak bilen, gurluşyk konstruksiýalarynyň elementlerinde gurluşyk mehanikasynyň ýörelgeleri boýunça içki güýçleri we esasa düşyän yükleri kesitlemek;
- e) birinji toparyň çäkli ýagdaýy boýunça konstruksiýalaryny we esaslaryň elementleriniň hasabaty geçirilýär. Eger-de adamlara howp salmasa we gymmat enjamlar saklanyp galsa, bu ýagdaýda jaýlaryň we şekil üýtgemesiniň galyndysy góýberilip bilinýär.

Şeýle yzygiderlilikde hasabatyň ähli jaýlarda we binalarda alnyp barylmagynyň degişliligine seretmeli. Has jogapkärli we belent jaýlar üçin tizlenmäniň instrumental ýazgylaryny ullanmak bilen yrgyldylaryň goşmaça dinamika hasaplanmasý geçirilýär. “Belent” diýilýän termin boýunça jaýlaryň beýiklikleri (metr ölçügi ýa-da gatlary) dürli ýurtlarda belli bir kada getirilmändir. Amerikada 35 gatdan köp, Germaniýada 22, Russiýada häzirki wagtda belent jaýlara 75 metrden ýokary bolan jaýlar girýär. Yer şarynyň gür ilatly ýerlerinde bolup geçen ýertitremäniň galdyran yzynyň tejribesinden görnüşi ýaly, köpgatly belent karkasly jaýlar güýcli ýertitremesini asudalyk ýagdaýında geçirdiler. Muňa şular mysal bolup bilerler:

1906-njy ýylda San-Fransiskoda 9-10 bally ýertitremede 10 sany 10-16 gatly jaýlaryň hiç biri weýran bolmady. 1957-nji ýylda Mekhikoda bolan 9 bally ýertitremede beýiklikleri 10-dan 43 gata çenli bolan 26 jaýyň hiç biri hem zyýan çekmedi.

Has hem belent jaýlaryň gurluşygy XIX asyryň ahyrynda we XX asyryň başlarynda Amerikada ýuze çykyp başlady. 1899-njy ýylda beýikligi 119 m bolan “Park Rou”, 1908-nji ýylda 102 gatly, beýikligi 381 m bolan “Zinger” kompaniyasynyň jaýy, 1931-nji ýylda belentligi 189 m bolan “Empaýer steýt bilding”, soňra Malaýziýanyň paýtagty Kuala-Lumpurada 1998-nji ýylda “Petronas” kompaniyasynyň beýik-

ligi 452 m bolan jaýy, Taýwanyň paýtagty Taýbeýedde 2004-nji ýylda dünýäde iň uly jaý gurlup başlanyp, 2007-nji ýylda gutarylan beýikligi 508 m bolan. Birleşen Arap Emirliginiň paýtagty bolan Dubayý şäherinde 2008-nji ýylda gurlan, beýikligi 800 m bolan has uly diň guruldy.

XIX asyryň 80-nji ýyllarynyň başyna çenli esasyň seýsmiklige çydamlylygy aktual hasaplanýardy (ozalky SSSR – iň döwletlerinde), emma şol wagta çenli bolsa jaýlaryň we binalaryň ýerüsti konstruksiýalaryny seýsmiki täsire hasaba almak bilen taslamalaşdyrmagyň hasabaty ulgam ýörelgeleri takyklanan we durnukly diýlip hasaplanýardy. Esaslaryň we binýatlaryň degişli ýörelgeleriniň hasaplanışy bolsa yza galýardy we şeýle statika düşünje goýberilýärdi – olaryň aşagynda binýadyň çökmegi we topragyň naprýaženiýesiniň artmagy. Bu geçiriliş ýörelgeleri aýratyn yükleriň utgaşdyrylmagynda hem-de olary bolup biljek seýsmiki täsiriň ýagdaýynda esasy utgaşdyryjy yük hökmünde alynýar, bu ykdysady ugurdan goýberilip bilinmeýär, bu bolsa binýadyň ölçegleriniň ulalmagyna eltýär.

Bu ýagdayý Daşkentde (1966 ý.), Dagystanda (1970 ý.), Gazlyda (1976 ý. we 1984 ý.), Duşenbede (1983 ý.), Karpatda (1977 ý.), Kaýrakkumlarda (1985 ý.), Spitakda (1987 ý.) bolan ýertitremeleliniň takyklamasyna görä, şikes alan jaýlaryň hiç biriniň binýatlary çökmändirem ýa-da jaýrygam atmandyr.

Şeýle ýagdaý daşary ýurtlaryň kadalarynda hem saklanýar, ýagny esasyň seýsmika çydamlylygyny üpjün etmegi-seýsmika yükleniniň hasabatyny topraga goýberiliş naprýaženiýesi boýunça ýerine ýetirýärler.

Bu yükleriň derejesi ykdysady ugurdan ösen ýurtlar bolan Ýaponiyada, ABŞ-da, İtaliyada öz aralarynda ýakyn, şeýle hem käbir ýurtlaryň seýsmika çydamlylyk ugrundan kabul eden kadalary takyklanyş ugurdan öz aralarynda has anyklanan:

- seýsmika çydamlylygy boýunça kadalar we gözükdirmeler – EN 1998 Eurocode 8 – jaýlaryň seýsmika durnuklylygynyň hasabaty (Ýewrobirleşik ýurtlary);

- СНиП – II – 7 – 81 – seýsmiki etraplardaky gurluşyk (ozalky SSSR – iň içindäki ýurtlar bolan Russiya, Turkmenistan we başg.);

Din 4149 – Germaniýanyň seýsmoishiň zolagyndaky jaýlar (Germaniya);

– OENORMB 1998 – Jaýlaryň seýsmodurnuklylygynyň hasabaty. Standart EN 1998 bolan Milli ýazgysy (Awstriya);

– D.M.L.P. – seýsmika çydamly gurluşyk üçin tehniki kadalar (Italiya);

– NCh3 – seýsmiki ýokary derejeliliğiň ösüşiniň şkalasy (Çili).

– NCh 433 – Seýsmika durnukly jaýlary taslamalaşdyrmak (Çili);

– IBC 06 – Gurluşygyň Halkara kadalary we düzgünleri (ABŞ).

Awtor 1972-1985-nji ýyllar aralygynda geçirilen ylmy simpoziumlarda, konferensiýalarda şu aşakdaky ady belli alymlar bilen birnäçe gezek duşuşyp, olar bilen söhbetdeş boldy we olaryň beren maslahatlaryna minnetdarlygymy bildirýär:

Barkan D.D. – prof., t.y.d., Napetwaridze Ş.G. – prof., t.y.d., Korçinskiy I.L. – prof., t.y.d., Krasnikow N.D – t.y.d., Raşydow T.R – prof., t.y.d. (Özbekistan), Iwanow P.L – prof., t.y.d., Polýakow S.W. – prof., t.y.d., Şehter.O.Ý – t.y.d., Musalýan A.A.g – m.y.d., Ilýasow B.I – t.y.k. (Türkmenistan), Babaýew M.G. – t.y.d. (Türkmenistan), Şepelew W.F. – t.y.k. (Türkmenistan).

GİRİŞ

Hormatly Prezidentimiz Gurbanguly Berdimuhamedowyň ýolbaşçylygynda Garaşsyz Türkmenistanda seýsmiki howpsuzlyk babatda döwlet syýasatyň täze bir ugry kesgitlenildi we ol uly ösüše eýe boldy. Bu wezipäni durmuşa geçirmek ýörite Seýsmologiýa ylmy-barlag institutynyň döredilmegi bilen amala aşyryldy. Türkmenistanyň ilkinji Prezidenti Saparmyrat Türkmenbaşynyň syýasaty esasynda seýsmolog alymlaryň esasy ünsi Türkmenistanyň seýsmiki taýdan howply zolakkalarynda ýasaýan ilateň howpsuz ýasaýşyny üpjün etmek, seýsmiki howpy hem-de onuň derejesini kesgitlemek we hasaba almak, bolup biläýjek tebigy heläkçilikleriň ýuze çykmagyna bolan täsiri peseltmek bilen baglanyşykly meseleleri çözümdür.

Türkmenistanyň Gurluşyk we gurluşyk materiallary senagaty ministrliginiň (öñki Türkmenistanyň Ministrler Kabinetiniň ýanynda -ky Arhitektura-gurluşyk gözegçiliginiň Milli Komitetiniň) Seýsmologiýa ylmy-barlag instituty Türkmenistanyň Prezidentiniň 1997-nji ýylyň dekabr aýynyň 15-ndäki 3425-nji belgili Karary bilen Türkmenistanyň Ylymlar akademiýasynyň Seýsmologiýa institutynyň, toplumlaýyn tejribe-usulyýet ekspedisiýasynyň hem-de Seýsmika durnukly gurluşyk ylmy-barlag institutynyň bazasynda döredildi. Ol Seýsmologiýa we Seýsmika durnukly gurluşyk institutlarynyň pudağyndaky düýpli we tejribe ähmiýetli barlaglary amala aşyryan ýöritelendirilen ylmy-barlag instituty bolup durýar.

Institutda seýsmiki howpa we çok edilýän ýertitremelerine baha bermek boýunça hemişelik hereket edýän seljeriş topary, ylmy we ylmy-tehniki toparlar hereket edýärler.

Topumlaýyn tejribe-usulyýet seýsmologiki ekspedisiýa taraipyndan ýerine ýetirilýän seýsmologiki gözegçilikleri meýilleşdirmek

“geologiýa-gözleg işleri” maddasy boýunça döwlet býujediniň hasabyna amala aşyrylýar. Ylmy barlaghanalary meýilleşdirmek bolsa, hojalyk şertnamalaýyn işleriň hasabyna amala aşyrylýar.

Türkmenistanyň seýsmika etraplarynda alnyp barylýan ylmy barlaglaryň esasy ugurlary Türkmenistanyň Prezidentiniň ylmyň öne sürülyän esasy ugurlary hakdaky “Seýsmologiya we seýsmika durukly gurluşyk” Kararyna we Türkmenistany sosial-ykdysady taýdan ösdürmegiň Milli maksatnamasyna laýyklykda:

- “Seýsmiki howpy etraplaşdyrmak we geodinamika” barlaghanasyny amala aşyrmak;
- Türkmenistanyň çäklerinde seýsmiki düzgüniň sebitleyin we anomal kanunalaýyklyklaryny ylmy taýdan barlamak, seýsmiki howpy çäklamagyň we oňa hemmetaraplaýyn baha bermegiň seýsmologiki we geodinamiki kriteriyalaryny we usulyyetini işläp taýýarlamak;
- umumy we bölekleýin seýsmiki etraplaşdyrmak boýunça kartalary işläp taýýarlamak;
- akselerogrammlary modelleşdirmekde esas hökmünde seýsmiki taýdan howply ojaklar üçin spektral häsiýetnamalaryň, seýsmiki ölçegleriň hasabyny ýöretmek;
- Türkmenistanyň seýsmiki taýdan aktiw sebitlerindäki geodinamiki poligonlarynda geofiziki meýdançalaryň wariasiýalarynyň giňişlik we wagt boýunça gurluşynyň barlagyny, seýsmiki taýdan aktiw zolakkarda geofiziki hadalarynyň generasiýalarynyň mehanizmlerini öwrenmek;
- çäklamak maksady bilen seýsmiki hadalarynyň öň ýanyndaky we onuň dowamynda adatdan daşary ýagdaýlary ýüze çykarmak;
- gurluşyk üçin esas hökmünde şäherleriň we ilatly nokatlaryň çäklerini seýsmiki taýdan mikroetraplaşdyrmak;
- ýer titremelerinde topragyň güýcli süýşmelerini tejribe arkaly öwrenmek;
- taşlanylýan gurluşygyň inženerçilik-seýsmologiki häsiýetini öwrenmek;
- meýdançalaryň seýsmikligi baradaky netijeleri taýýarlamak;
- ýer gabygynyň tektoniki gurluşyny we düzümini öwrenmek;
- seýsmogen zolakkary ýüze çykarmagyň we sebitleri seýsmiki taýdan etraplaşdyrmakda olaryň täsirini hasaba almagyň geologiya-

tektoniki kriteriyalaryny işläp taýýarlamak; Bolup geçen ýertitremeleriniň ojaklarynyň makroseýsmiki barlagyny alyp barmak;

– binalaryň we desgalaryň seýsmiki taýdan durnuklylygyny hasaba almagyň usullaryny işläp taýýarlamak we kämilleşdirmek;

– gurluşyklaryň seýsmiki taýdan durnuklylygyna baha bermek, binalary we desgalary, şeýle hem olaryň düýbüni berkitmek boýunça geçirilmeli çäreleri işläp taýýarlamak;

– düzümi boýunça durnuksyz bolan topragyň ýaramsyzlygyny we dinamika häsiýetini barlamak, ýokary seýsmiki aktiwligi bolan etraplar daky gurluşygyň düýbüni berkitmek boýunça çäreleri işläp taýýarlamak;

– gurluşykda kadalaşdyryjy bazany kämilleşdirmek we inženerçilik – seýsmologiki maglumatlary seljermek;

– ýerli çig mal serişdeleriniň hasabyna alynýan süýgeşik klinkersiz önumleri almagyň çig mal tygşytlajyj tehnologiýasyny işläp taýýarlamak;

– gurluşyk serişdeleriniň häsiýetini barlamak, olaryň hiline gözegçilik etmek, alynýan maglumatlary seljermek we umumylaşdymak;

– gurluşyk serişdelerini sertifikasiýa almak üçin synaglar geçirmek we kadalaşdyryjy bazany kämilleşdirmek;

– ýerli çig maly ulanmak bilen senagat, raýat, gidrotehniki we yol gurluşygy üçin kompozision asfalty işläp taýýarlamak;

– Türkmenistanyň çäklerindäki ýol gurluşygy üçin kadalaşdyryjy bazany kämilleşdirmek we gurluşyk serişdelerine şahadatnama almak üçin synaglar geçirmek;

– alynýan mineral çig malyň (toýun, çägeli toýun, çägesow, çäge we çagył-çäge garyndylary, daş we beýleki gurluşyk serişdeleri) gurluşyk üçin ýaramlylygyny barlamak;

– üýtgeşik serişdeleriň, sementiň oňaýly düzümni we çig mal tygşytlajyj tehnologiýalaryň taslamasyny taýýarlamak we betonlary, önumleri, gurnamalary taýýarlamak üçin olary almak. Gurluşyk serişdelerine sertifikasiýa almak üçin synaglar geçirmek we kadalaşdyryjy bazany kämilleşdirmek;

– binalary we desgalary posdan goramak boýunça tehnologiki reglamentleri we teklipleri işläp taýýarlamak we barlag geçirmek;

– posa garşı serişdeleriň synaglaryny geçirmek. Täze serişdele-ri we olaryň Türkmenistanyň şartlarına uýgunlaşyşyny hasaba almak bilen kadalaşdyryjy bazany işläp taýýarlamak we kämilleşdirmek. Gurluşyk serişdelerine şahadatnama almak üçin synaglar geçirmek we kadalaşdyryjy bazany kämilleşdirmek;

– desgalaryň gurluşygynda Türkmenistanyň gurluşyk kadala-rynyň talaplaryny berjaý etmek bilen barlaglaryň netijelerini ylmy usulyyet taýdan seljerip umumylaşdymak, dürli gurluşyk serişdele-riniň häsiyetini barlamak üçin geçirilýän synaglaryň netijelerini top-lamak, gurluşygyň özleşdirilen we özleşdirilmeli etraplarynyň inže-nerçilik-geologiki ýagdaýlarynyň üýtgewliliği boýunça maglumatlar gaznasyny döretmek;

– gurluşyk geçiriljek meýdançalaryň topragyny inženerçilik-geo-logiki taýdan barlamak;

– adatça, gurluşykda goýberilýän kemçilikleriň we násazlykla-ryň ýüze çykyş kanunalaýyklyklaryny statistiki taýdan seljermek we öwrenmek;

– senagat, ýasaýyş-durmuş, administratiw taýdan niýetlenilen bi-nalaryň we desgalaryň tehniki ýagdaýyny gözden geçirmek;

– ýertitremelerini bellige almak boýunça Türkmenistanyň sebit-lerinde gije-gündizleýin seýsmologiki gözegçilikleri gurnamak we amala aşyrmak;

– seýsmiki howpy çaklamak üçin adatdan daşary üýtgemeler ha-kyndaky eksperimental maglumatlary almak maksady bilen seýsmiki taýdan howply zolaklarda seýsmika-geofiziki gözegçiliği geçirmek;

– Türkmenistanyň we goňşy döwletleriň çäklerinde bolup geçirýän ýertitremeleri baradaky gyssagly maglumatlary döwlet edaralaryna geçirilmek; seýsmiki, geofiziki, geodinamiki, geohimiki we beýleki ölçegler boýunça maglumatlary işläp taýýarlamak we umumylaşdymak, ylmy-tehniki hasabatlary taýýarlamak we olary ylmy barlagha-nalara, “Türkmengeologiá” gaznasyna geçirmek;

– güýcli ýertitremeleri kesgitlemek üçin daşary ýurtlaryň seýsmi-ki merkezleri bilen seýsmologiki maglumatlary alyşmak kesgitlenil-di.

1. BINANYŇ DINAMIKASYNDA KABUL EDILEN AŇLATMALAR

1.1. Dinamikanyň elementleriniň gysga kesgitlemeleri

Dinamikanyň elementleriniň gysga kesgitlenişi şeýle:

dinamika täsirleriniň görnüşleri;

– erkin ulgamyň san derejesi;

– yrgyldylaryň görnüşleri;

Täsir ediji ýük wagt boýunça üýtgeýär, ululygy boýunça bir wagtda ýa-da aýratynlykda, ugly we ýagdaýy boýunça şonlukda jisimiň massasyna (elementiň, binanyň agramyna) tizlenme berilýär. Şeýlelikde, inersiyanyň güýçleri ýüze çykýar. Muňa bolsa **dinamika** diýilýär.

Periodiki yükler. Olaryň görnüşleriniň biri garmonika kanunyna görä wagty boýunça üýtgeýän vibrasiya ýuki. Bular ýaly yükler haçan-da maşynyň bölekleri deňlikde asylman ýagdaýında aýlananda döreýär.

Hereket (süýşme) yükleri ýük kranlarynyň, otlularyň, transpor-tyň hereketinden döreýär.

Impuls yükleri. Bu yükler duýdansyz birden gysga wagtyň täsi-rinde ululygyna çalt ösýär. Özleri hem biresselik ýa-da gaýtalanma täsirinde bolup bilýärler.

Dinamika yükleriniň başga görnüşlere girýänleri hem bar. Olar ýel, deňiz tolkunynyň täsiri we başgalar.

Dinamika yükleri (täsirler). Olar özleriniň anyklanyş derejeleriniň kesgitlenişleri boýunça **determinirlenenlere** we **tötänliklere** bölünýärler.

Birinjileriň diňe wagta bagly (çyzgy grafiginiň üsti bilen ýagşy kesgitleniše) boljagy, ikinjileriň bolsa şol güýçleri ýa-da başga tötän-leýin sebäpleri, üýtgeýişleri we olaryň wagt boýunça üýtgemeklikle-rini kanunlaşdyryp biljegi ähtimal.

Seýsmiki täsirler kinematiki energiýanyň döreýiš sanlaryna girýär. Ol ýer titrän döwründe Ýeriň ýokarky gatlagy, şeýle-de binanyň esasy yrgylorda döreýär. Seýsmiki täsirler töötänleyin täsire girýär, emma şeýle-de bolsa tejribe ýüzünde ýönekeýleşdirilen hasaplanýş modellerinde determinirlenenler (ýagşy anyklanan) hökmünde seredilýär.

Mehaniki ulgamyň erkinlik derejesiniň sany diýlip bagly däl koordinatlaryň (gönüler we burçlar) sanyna aýdylýar. Olar bolsa ulgamyň giňišlikde ähli massalarynyň dürlü pursat wagtdaky hereketiniň ýagdaýyny kesgitleyär.

Hakyky konstruksiýalar barada aýdylanda, olara tükeniksiz uly san derejeli erkinlik ulgamy diýlip seredilýär 1-nji (a) we (d) çyzgylary.

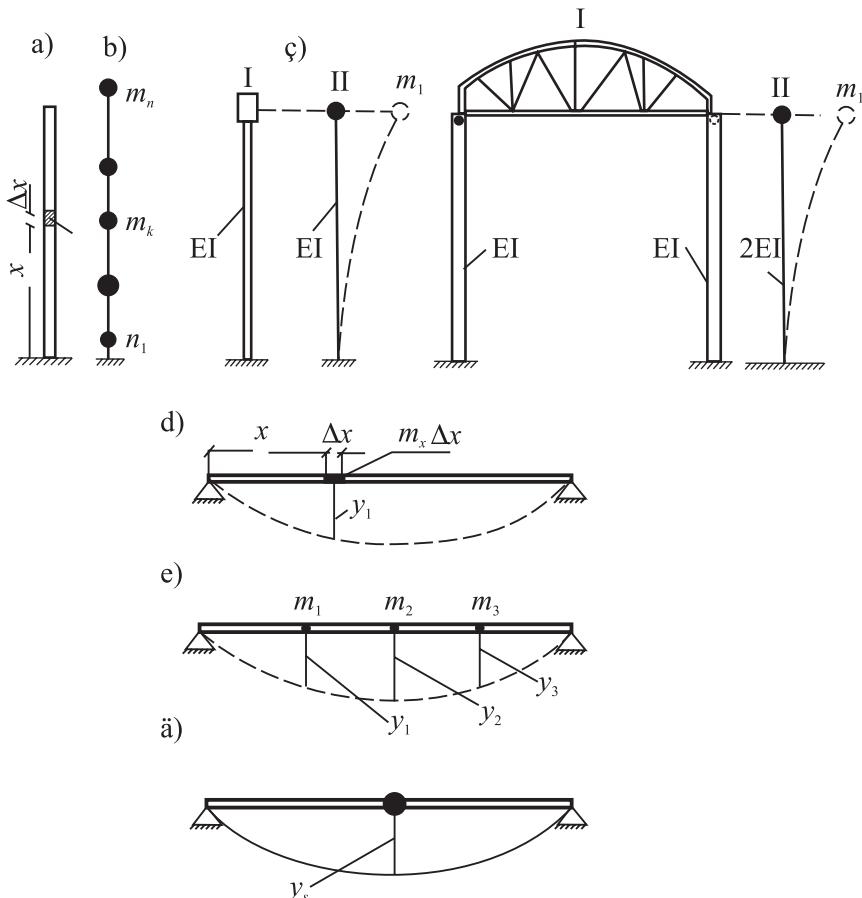
Köp ýagdaýlarda tehniki hasaplamalar geçirilende uly bolmadyk geçirimlilik edilýär, ýagny ony tükeniksiz uly san derejeli erkinlik ulgamyň soňly san massaly birnäçe degişli nokatlarda jemlenen 1-nji (b, e, ä) çyzgylar ulgamy bilen çalşyryp bolýar. Ulgamyň massasız galan meýdanlaryna **inersiyasız ulgamyň gurluşy** (skeleti) diýlip seredilýär, ýone hasaplanýan konstruksiýa özünüň deformasiýaly häsiýetlerini saklady diýlip seredilýär.

Şeýle ýonekeýleşdirilen ulgamlar **soňly san derejeli erkin ulgamlar** bolup hasaplanýar. Soňly san derejeli erkin ulgamyň ýonekeý görnüşi **bir derejeli erkin ulgamdyr**. Şeýle çyzgyda basyrylan birgatly çarçuwanyň ugurlarynyň biri boýunça gorizontal yrgylarda (1-nji (a, b) çyzgylar) seredilip bilner.

Yrgyldylar. Eger-de mehaniki ulgama daşyndan täsir etdirilip, ol durnuklylyk ýagdaýynyň deňagramlylygyndan çykarylsa, soňra bolsa ol daşky täsiri aýrylsa, onda ulgam özünüň ilkibaşdaky deňagramlylyk ýagdaýyna görä yrgyldap başlar. Daşky täsir ulgamyndan aýrylandan soňky ulgamyň yrgyldamasyna **erkinlik** diýilýär.

Erkinlik yrgyldylar ulgamynyň häsiýetnamalaryna we onuň başlangyç şertlerine süýşme, tizlik, tizlenme bagly. Olar hem ulgamdan daşky täsiriň aýrylyş pursatyna gabat gelmeli.

Eger-de yrgyldynyň başlangyç şertleri berilse, onda dürlü nokatlarda dinamika egilmeleriniň gatnaşyklarynyň kesgitlenmeginden wagty boýunça üýtgeşmeýän ulgamyň erkinlik yrgyldysynyň **formasy** alyp bolýar.



1-nji çyzgy. Dürli san derejeli erkinlik ulgamlary.

a – tükeniksiz; b – gutarnyklı; ç – gorizontal yrgyldylarda bir derejeli yrgyldylar;
d – konstruksiyalaryň çyzgysy; e – ulgamyň dinamika modeli

Ulgamyň bular ýaly yrgyldylaryna **hususy** (ýa-da esasy) diýilýär.

“Hususy” diýilmeginiň sebäbi, şu yrgyldylaryň formasy we ola-
ra degişli ýygylyk diňe mehaniki ulgamyň hususy häsiýetnamalary
(massanyň ululygy we bölünmeleri, gatylygy, daýanjoň görnüşi) bilen
kesgitlenýär. Hakyky şertlerde ulgamyň erkinlik yrgyldysy kä basym,
kä haýal ölçýär, sebäbi bu daşky (daýanç oturtmada sürtülme we ş.m.)
we içki garşylyklary geçmäge harç edilýän energiya bagly.

Her bir yrgyldynyň hususy şekiline özünüň ölçme tizligi degişli.
Şu sebäpli hadysanyň ahyrynda birnäçe hususy şekili (formasy) bolan

yrgyldylaryň çylşyrymly hereketi asyllykda bir forma geçip, özünüň has ölçme tizligi bilen tapawutlanýar. Bir derejeli ulgamyň erkin yrgydysy özünüň hususy ýygylagy bilen geçýär. Egerde yrgylداýan ulgam täsirleyiji güýçleriň astynda bolsa, onda bular ýaly ulgamyň yrgydysyna **mejbur** yrgyldy diýilýär.

Mysal üçin: Eger-de oturtma deňagramlylykda bolmadyk massaly aýlanýan mehanizmi saklaýan bolsa, aýlanýan massaly mehanizm **mejbur** ediji güýçden aýlanýar. Diýmek, onda ulgamyň yrgyldysy **mejbur** yrgyldy. Mejbur yrgyldylar yrgylдаýan ulgamyň parametrine, şeýle hem **mejbur** ediji täsiriniň häsiýetnamalaryna baglydyr. Käbir ýagdaylarda, yrgyldynyň ölçmegini hasaba almakdan, ýagny şeýle ideýaly ulgamlara seretmekden takmyny dönülýär. Bular ýaly ulgamlaryň yrgyldylarynda mehanika energiýanyň artykmaçlygy üýtgemeyär. Şular ýaly ulgamlar konserwatiw diýlip atlandyrylyar. Olar energiýasyny dargadyp bilyän häsiýetli dissipatiw ulgamlardan tapawutlanýarlar.

“*a*” we “*d*” *t* wagty boýunça $y(t)$ funksiýanyň ýazyşyndan yrgyldylaryň döwürleriniň çyzgydy görkezilen, ol şu şerti kanagatlandyryar

$$y(t + kT) = y(t), \quad (1)$$

bu ýerde

T – yrgyldynyň döwrüniň hemişeligi;

K – bitewi san.

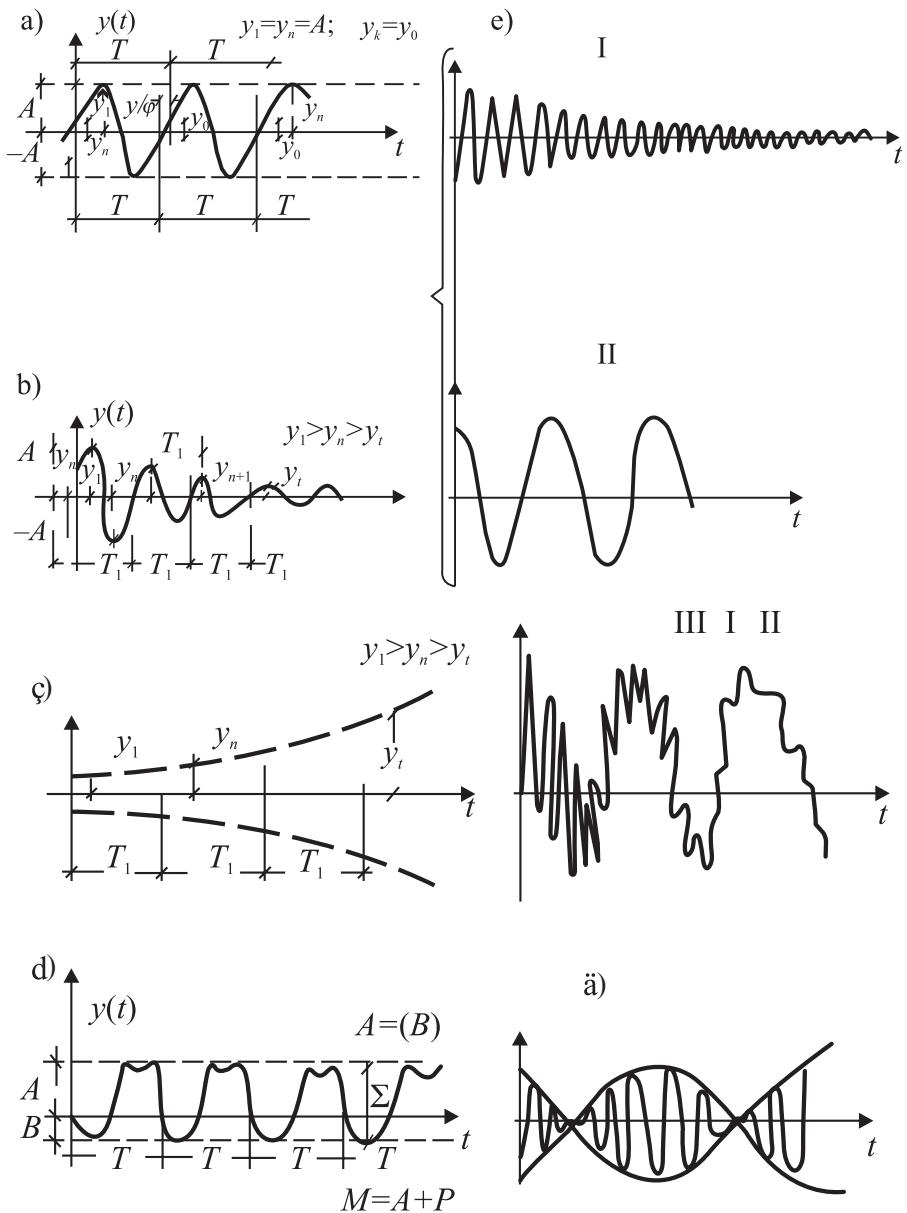
Ýokarda getirilen şerte görä periodyň aňlatmasy bu wagt aralygy bolmak bilen şonda ulgam bir aýlaw yrgyldysyny geçýär we yzyna başlangyç ýagdaýyna öwrülmek bilen guitarýar. Perioda ters bolan ululyga, ýagny wagt ölçeg birligine düşyän yrgyldynyň $n = 1/T$ aýlaw mukdary diýlip yrgyldynyň **ýygylagyyna** aýdylýar. Yrgyldynyň ýygylagyynyň ölçeg birligi hökmünde gers ($\Gamma\Gamma$) diýlip 1sek-da deň bolan yrgyldynyň aýlawyna aýdylýar.

Sinusoidanyň kanuny boýunça geçýän yrgyldylaryň döwri şu deňleme boýunça aňladylýar:

$$y(t) = A \sin(\varphi t + y). \quad (2)$$

Olar **garmonikli** yrgyldylar diýilýär. Garmonikli yrgyldynyň “ φ ” ululygy burçly ýygylagy diýlip atlandyrylyar we ol T döwür, şeýle hem n ýygylagy bilen şeýle gatnaşykda

$$\varphi = 2\pi/T = 2n \cdot \pi. \quad (3)$$



2-nji çyzgy. Yrgyldylaryň çyzgydy.

a – garmonikli; b – öçüji; c; d – simmetrik däl döwür; e – dürlü döwürli öçýän we öçmeýän yrgyldylaryň jemlenişi; aa – endirme

Şu deňlemedan (3) görünüşi ýaly “ φ ” aýlawlaryň $2p = 2 \cdot 3,14 = 6,28$ sek mukdaryny görkezýär. +aňlatmadan (2) görünüşine görä, maksimal $y(t)$ max we minimal $y(t)$ min ululyklar deňagramlyk ýagdaýyndan yr-gylداýş nokadyň üýtgemegini, ýagny $+A$ we $-A$ deňligini görkezýär. A ululyk yrgyldynyň **amplitudasyny** we ikeldilen $2A$ ululygy bolsa **gerimini** aňladýar.

Başda wagt pursatynda $t = 0$ süýşmek ululygyny (2) aňlatmadan tapyp bolýar:

$$y_b = y(0) = A \cdot \sin y. \quad (4)$$

$\varphi t + \gamma$ faza, γ bolsa yrgyldynyň **başlangyç fazasy** diýlip atlanylýar. Birinji we ikinji t boýunça esasy ýasamada süýşmegi $y(t)$ (2) aňlatmadan **tizligi $v(t)$** we **tizlenmäni $\omega(t)$** görkezýärler:

$$V(t) = y(t) = y(t) = A\varphi \cos(\varphi t + y) = A\varphi \sin(\varphi t + y + \pi/2); \quad (5)$$

$$\omega(t) = y(t) = -A\varphi^2 \sin(\varphi t + y) = A\varphi^2 \sin(\varphi t + y + \pi). \quad (6)$$

Şu deňlemeden gelip çykyşy (-) ýaly, garmonikli yrgyldylarda tizlik we tizlenme edil süýşme ýaly garmonikli yrgyldynyň kanunyna görä üýtgeýär. Ýöne $y(t)$ garanyňda fazalaryň $\pi/2$ we π ululyklara **süýşmegi** bilen düşündirilýär.

2. YERTITREMÄNIŇ DÖREMEGINIŇ SEBÄPLERI

2.1. Yer sarsgyny hadysasynyň howpy

Yer sarsgyny – bu tebigatyň döredýän betbagtylyk hadysasy. Özi hem duýdansyz döreýändigi sebäpli has gorkuly bolýar we özünüň tásiriniň netijesi boýunça howply bolýar. Yer sarsgynynyň esasy baş howpy – Yeriň üstüniniň yrgyldamasy netijesinde jaýlar we binalar ýykylip weýran bolýar, şeýle hem adam ýitgileri çekilyär. Häzirlıkce Yer sarsgynynyň öňüni almak mümkün däl. Yer sarsgynynyň howply tásirleriniň bolmazlygy üçin, Yeriň üstü yrgyldanda olarda hiç hili howply jaýryklar emele gelmez ýaly sarsgyna çydamly jaýlary dikeltmeli.

Ýewropada güýcli Yer sarsgyny 1755-nji ýylyň 1-nji noýabrynda sagat 9-da Atlantik ummanyň düýbünde Portugaliýanyň günorta-günbar serhet araçagında 100 km aralыkda boldy we Lissabon şäherini weýran etdi. Deňziň düýbuniň yrgyldamagy netijesinde **äpet uly deňiz seýsmika**

tolkunlary (sunamlar) döredi we olar Angliýanyň, Fransiýanyň, hatda Merkezi Amerikanyň kenar ýakalaryna baryp ýetdiler. Lissabonyň üstüni beýikligi 30 metre ýetýän tolkun basyp, onuň weýran bolmagyny tizlesdirdi. 20 müň jaýdan, takmynan, 15000-si weýran boldy. Şäher halkynyň dörtden bir bölegi wepat boldy. Lissabon Ýer sarsgynynyň merkezinden 1000 km daşlykda suw çeşmeleriniň, kenar ýakalarynda suw derejeleriniň üýtgemeleri netijesinde birnäçe ýerleri suw basdy.

1897-nji ýylyň 12-nji iýunynda sagat 17-de Hindistanyň Assam welaýatynda äigirt güýçli Ýer sarsgyny boldy. Ol meýdany 4 mln. km^2 ýer çäklerinde we meýdany 350000 km^2 ýerlikde ähli bolan binalary weýran etdi. Ýer yrgyl dysynyn tizligi 0,5 g-se ýetdi we toprakda jaýryklary döretti. Bu Ýer sarsgyny derýalaryň akymyny üýtgetti we täze belentlikli suw akymalaryny döretti. Birnäçe jaýlaryň üçekleri ýumşak topragyň içine siňdi.

1906-nji ýylyň 18-nji aprelinde 5 sagat 2 minut 12 sekundta Fransiskode ýer titredi.

1908-nji ýylyň 28-nji dekabrynda Messin suw akymynyň čuň düýbünde ýer titredi. Bu Italiýada iň bir uly weýrançylykly ýer sarsgynyň biri boldy. Ýerleriň üstleri galyp aşak gaçdy, munuň netijesinde belentligi 12-14 m bolan deňiz tolkunlary döredi we olar şäheri doldurdylar. Şeýle ýagdaýda jaýlaryň, takmynan, 98%-i weýran boldy we 100000 çemesi adam ýitgisi boldy.

1923-nji ýylyň 1-nji sentýabrynda sagat 12-de Tokio şäherinden 60-80 km daşlykda Sagama suw akymynyň guýýan ýerinde özünüň täsiri boýunça agyr ýer sarsgyny boldy. Netijede, merkezi şäher Tokio we uly port şäheri Iýokama weýran boldular. 1286261 jaý weýran boldy, 447128 jaýy bolsa deňiz tolkunynyň suwy weýran etdi, şeýle-de 150000 adam wepat boldy.

1948-nji ýylyň 28-nji iýunynda sagat 17-de Tokio şäherinden 330 km demirgazyk-günbatara tarap aralykda ýer titredi. Topragyň tizligi, takmynan, 0,68 g-se ýetdi, 35437 jaý weýran boldy, 5268 adam wepat boldy. 1960-nji ýylyň 29-nji fewralynda Marokkonyň Agadir şäherinde bolan Ýer sarsgynynyň täsiri, eger-de gurulýan jaýlarda seýsmika garşı talaplar hasaba alynmasa, nähili ýagdaýa eltýändigini ýene-de bir gezek görkezdi.

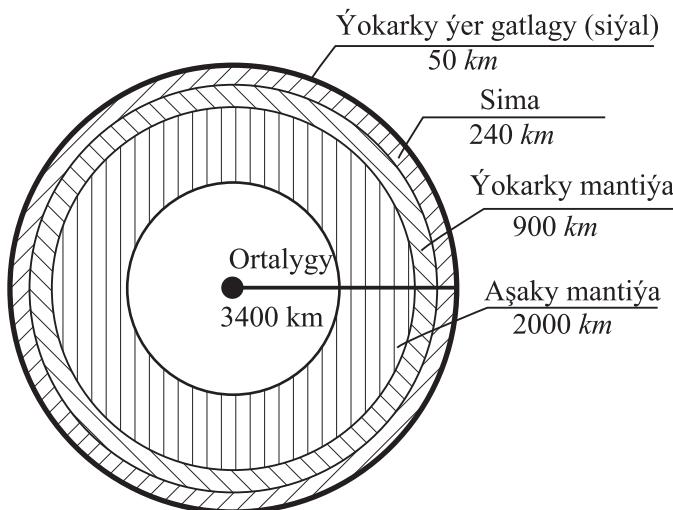
Oňki Sowet Soýuzy döwründe Aşgabatda 1948-nji ýylyň oktyabr aýynda 01 sagat 12 minutda bolan ýertitreme iň bir güýçli Ýer sarsgyny boldy. Bu ýer sarsgyny özünüň güýji boýunça Ýer şarynda bolan

güýcli ýykgyňçylykly, weýran edijilikli köp ýer sarsgynlaryndan yzda durýar, emma weýrançylykly täsiri boýunça köpüsiniň deňinde goýup bolýar. Ýer sarsgynynyň merkezi Aşgabadyň ýakynynda ($25\ km$) bolup, ýer topragynyň beýikligine we göni uzynlygyna bolan yrgyl dysy uly möçbere ýetmek bilen Türkmenistanyň merkezini weýran etdi. 1966-njy ýylyň 26-njy aprelinde ýerli wagt bilen sagat 5-de Daşkent şäherinde ýer titredi, onuň merkezi bolsa Daşkent şäheriniň merkezinin aşagynda boldy. Ýer sarsgynynyň tutan meýdany $10\ km^2$. Köp jaýlara şikes ýetdi. Olaryň köpüsi toýun palçygynadan we çig kerpiçden salnan birgatly ýaşaýys jaýlarydyr. Şeýle hem häzirki wagtyň talabyna laýyklykda seýsmika durnukly taslamalaşdyrylan 4-5 gatly kerpiç jaýlar hem zaýalaýsa sezewar boldular.

2.2. Ýer sarsgynynyň döremeginiň we onuň ojagynyň titremesiniň esasy fiziki ýagdaýlary

Häzirki döwürde ozalky SSSR-iň alymy G.P. Gorškowyň nazaryýetine görä (Строение Земного шара. Техиздат, 1958), Ýer özuniň görnüşi boýunça ellips formaly şara golay bolup, onuň radiusy $6380\ km$ -e ýetýär.

Ýer şary üç gatlakdan durýar: üst gatlagynyň gabagy (кора), aralyk gatlagy (мантия) we özeni (ядро).



3-nji çyzgy. Ýer şarynyň kesiminiň çyzgysy

Ýeriň ýokarky gatlagynyň gabygynyň galyňlygy 50 km-e barabar bolýar: çöküş jynslaryndan durýan gatlak örän ýuka bolup, galyňlygy onlarça kilometrlere, bazalt gatlak esasly 40-50 km galyňlygyň üstünde durýan ownuk daş jynsynyň galyňlygy bolsa 10 km-e ýetýär.

Ýeriň mantíasy ýeriň çuňlugu boýunça az öwrenilen oblast bolup durýar. Özi hem ýokarky mantíyadan (galyňlygy 900 km) we aşaky mantíyadan (galyňlygy 2000 km) durýar. Ýokarky mantíya iki gabykdan durýar. Birinji gabyk ýeriň ýokarky gatlak gabygy (кора) bilen degişyär we onuň serişdeleri bolup, siliciumdan (кремний) we magneziumdan (магний) ybaratdyr olaryň galyňlyklary 240 km-e barabarr. Bu gabyk "sima" diýen ady göterýär. Aşaky mantíya örän gaty jynslardan düzülen. Özleri hem äpet uly basyş şertlerinde durýarlar. Ýeriň özeniniň radiusy, takmynan, 3400 km-e ýetýär, temperaturasy 4000-50000°C-ä, atmosferanyň basyş bolsa 1000000-a ýetýär. Onuň düzümi hazır belli däl.

Ýertitreme diýlip ýeriň içki hadalarynyň täsiri astynda ýeriň üstki gatlagynyň çáýkanmagyna aýdylýar. Dürli ýer titremesiniň häsiýetnamasynda jisimleriň weýran bolmagy we ýeriň içinde uly çökme özgermeleriniň emele gelmekleri beýan edilýär. Bu hadysa weýrançylyk oblastynda başlap, süýşme we üzüliş oblastlarynyň ähli ýerine ýaýraýarlar.

Birinji ýagdaýda weýran oblasty ojak, fokus, gipomerkez, ikinji ýagdaýda ojak oblasty diýip atlandyrylýar. Bu ojagyň ýeriň üstüne bolan proeksiýasyna **epimerkezi** (эпицентр) diýilýär Şol merkezden. Ýeriň üstüniň her bir nokat aralygyna **epimerkezlik aralygy** diýilýär. Tektoniki, wulkan, ýumrulmak ýa-da opurymak, çuň fokusly ýertitremeleri bolup bilýär.

Tektonika ýer sarsgyny ýeriň ýokarky gatlagynda şeýle hadysa üsti bilen geçýär. Ýeriň ýokarky gatlagy (кора) deň bolmadyk berklikde saklanýar diýlip hasap edilýär. Dürli berklikdäki bölek – bölek meýdançalar galtaşma ýerlerinden süýşüp başlanlarynda uly napräženiýeler döreýär. Bu dörän napräženiye çöken serişdäniň çäk berkliginden köp bolany sebäpli birden duýdansyz weýrançylygy döredýär.

Çöken gatlaklarda hadysanyň dowamynada ýygnanan potensial energiýa kinetika energiýa öwrülmek bilen ojak oblastynyň daş-töwe-regini yrgylladýar.

Şeýlelikde, Ýeriň içindäki ägirt uly gatlaklaryň üzülmekleriniň (süýşmekleriniň) netijesinde dürli hili güýji boýunça ýertitremesi emele gelýär.

Bu gatlaklar zyňylyş, süýşme ýa-da basma görnüşinde biri-birini haýsam bolsa bir burç astynda basýarlar we sürtülme güýjüne baglylykda saklanýarlar. İçerki güýç ýuwaşlykdan köpelip, sürtülme güýjünden agdyklyk edende zyňylmak ýa-da süýşürilmek ýuze çykýar. Şeýlelikde, bu hadysa ýertitremesine eltýär.

3. ÝERTITREMÄINIŇ GÜÝJÜNE BAHÀ BERMEK

3.1. Ýer astyndaky döreýän energiýanyň täsiri

Ýer titrän wagtynda onuň ojagyndan ägirt uly kinetika energiýasy çykýar. Onuň ululygy ojagyň čuňlugyna, ölçeglerine we ojagyň has gysylyş ýagdaýda durmagyna bagly bolýar. Şonuň üçin hem şol ýa-da başga ýertitremesine bahany onuň weýrançylygy bilen we topragyň yrgylsy ýazgylary (süýşmek, tizlik, tizlenme) bilen çäklendirýärler we ýörite abzallar arkaly ýeritýärler. Házırkı wagtda ojakda ýer titremesine bahany kesgitlemegi **magnituda (M)** üsti bilen amala aşyrýarlar.

Ýertitremesiniň energiýasy **birlik diýlip kabul edilýär**. Energiýany şöhlelendirmek, takmynan, 10^{12} əpr. diýlip kabul edilýär.

Iň güýcli ýertitremesiniň magnitudasy $M = 8,5$ bolanda şöhlelen-dirilýän energiýa, takmynan, 10^{27} əpr. deň.

Ýeriň üstünde çäykanyşyň güýji bal (çalt derejeligi) üsti bilen bahalandyrlyýar.

Ýertitremesiniň islendik čuňlugynda ýerleşyän ojagyndaky epi-merkezde magnituda M bilen bally j-niň arasynda biri-birine bolan empiraçylyk baglylygy bar.

Bu baglanyşygy aşakdaky 1-nji tablisada görmek bolýar.

Ýertitremesiniň islendik çuňlugunda ýerleşyän ojakdaky epimerkezinde magnituda M bilen bally J arasyndaky baglylyk

Ýertitremesi- niň topary	Magnituda M	Dürli çuňlukdaky baly J (km)		
		5	15	45
I	$7\frac{1}{2} \leq M \leq 8\frac{1}{2}$	-	>10	9-10
II	$6\frac{1}{2} \leq M \leq 7\frac{1}{2}$	>10	9-10	7-8
III	$5\frac{1}{4} \leq M \leq 6\frac{1}{2}$	9-10	7-8	5-7
IV	$4\frac{1}{4} \leq M \leq 5\frac{1}{4}$	7-8	5-7	4-5
V	$3\frac{1}{3} \leq M \leq 4\frac{1}{4}$	5-6	4-5	2-3

1-nji tablisadan görünüşi ýaly, şol bir balyň ululyk belligine göre ojagyň çuňlugu çuňlaşdygyça magnituda ösýär. Iki gezek magnituda galdyrylsa, onda çalt derejeli (intensiw ýagdaýda) üç bala galýar.

Ýeriň üstüne düşyän ýertitremesiniň güýji (çalt derejelligi) gurluşyk-inženeri üçin höweslendiriji bir zatdyr. Ýer titremesiniň güýjünü bilmek we ony kesgitlemek hünärmenleri ozaldan höweslendiripdir, emma ölçeýji esbaplar, abzallar bolmany sebäpli, ýertitremesiniň güýjünü bolan weýrançylyga seredip, takyksyz duýmak üsti bilen kesgitläpdirler.

Ýertitremesiniň weýrançylyklaryny barlap, toplanan serişdeleriň esasynda ýazgy şkalalary düzülipdir.

3.2. Ýazgy şkalalary

1883-nji ýylda M.Rossiniň (Italiýa) we F.Foreliň (Şweýsariýa) düzen 10 bally şkalasy giňden ýaýrapdyr. Birnäçe ýurtlarda bu şkala Rossi-Foreli ady arkaly ulanylýar.

Bellik ediji abzallaryň ulanylmagy bilen ýertitremesiniň güýjüne mukdar ugrundan baha beriji şkalalar peýda bolup başlaýar. 1900-nji ýylda ýapon alymy F.Omory özuniň hödürlän seýsmika şkalasynda her bir bala düşyän topragyň has uly tizliginiň ululygyny görkezdi.

1917-nji ýylda Halkara seýsmiki assosiasiýasy tarapyndan Merkalli-Kankani-Ziberga dagynyň 12 bally şkalasy kabul edildi. Bu şkalada ýertitremesiniň galdyran täsiri ýazgy üsti we parametrlерiniň mukdary bilen görkezilýär.

1931-nji ýylda öňki SSSR-de Merkalli-Kankani-Ziberga şkalasyna ýakyn 12 bally şkala kabul edildi. 1952-nji ýyldan bări öňki SSSR-iň ozalky doganlyk respublikalarynyň ählisinde SSSR YA-nyň Ýer fizika institutynyň 12 bally seýsmika şkalasy ulanylýar. YA-nyň Ýer fizika institutynyň şkalasynda ýertitremesiniň güýji ýörite bellik ediji abzalyň kesgitleýşi bilen göz öňüne alnan. Ol abzalyň ady-СБМ (сейсмометр балльности С.В.Медведева). Bu abzal şertli ulgamyň yrgyldysyny hususy yrgyldynyn hemişelik periody $T_0 = 0,5^5$ we yrgyldynyň logarifma dekrementi $ET_0 = 0,5_s$ bilen.

1953-nji ýylda SSSR-iň Döwlet gurluşygy tarapyndan ГОСТ 6249-52 atly kadatiw resminaması tassyklandy. Bu resminama jaýlar we desgalar, seýsmiki etraplar taslamalaşdyrylanda 6 ÝFI-niň (НФЗ-институт физики земли) şkalasynda görkezilen 6 baldan 9 bala çenli doly görkezilen talaplaryň ýerine ýetirilmegini hökmanlaşdyrdы. Ýer titremesiniň güýjuniň mukdar bahasynyň balda kesgitlenilişi seýsmometriň maýatniginiň süýşüp üýtgemek ululyggy bilen ölçenýär.

2-nji tablisada seýsmometriň maýatniginiň süýşmegine baglylykda balyň ululyklary berlen.

2-nji tablisa

Seýsmometriň maýatniginiň süýşmegeni (X_o)

3.	1-4	5	6	7	8	9	10	11-12
X _o , mm	0,5	0,5-1	1,1-2	2,1-4	4,1-8	8,1-16	16,1-32	>32

3.3. Ýer sarsgynynyň ojagynyň fizika häsiýeti we ojaklaryň görnüşleri

Ojak – Ýer gabygynyň gatlagynyň içindäki giňişliginde ýa-da mantıýanyň ýokarky böleginiň içinde süýşmesi, üzülmesi ýa-da jaýryk atmasy

Gipomerkez – jaýryklaryň açylyşynyň başlangyç nokady

Epimerkez (епицентр) – gipomerkeziň ýeriň üstüne bolan proýeksiýasy

Epimerkezlik oblasty – ýertitremesiniň ojagynyň ýeriň üstüne bolan proýeksiýasy

Başlangyç hadalaryň çuňlugu boýunça ýüze çykyşynyň üç ojagynы tapawutlandyrýar:

- adaty (нормальные-литосферные) – 70 km-e çenli;
- aralykly (промежуточные-астеносферные) – 70 km-den 300 km-e çenli;
- çuň – 300 km-den 700 km-e çenli.

720 km çuňlukdan aşakdaky ýer sarsgyny aňlanmaýar.

Epimerkezden (епицентр) Ýer üstüniň haýsy hem bolsa bir nokadyna çenli bolan aralyk ýer üstüniň uzynlygyna, köplenç, gradusda ($1^\circ = 111,1 \text{ km}$), uly töweregىň dugasy ölçense, onda ol **epimerkezlik aralygy** diýlip atlandyrylýar.

3.4. Seýsmiki tolkunlar

Seýsmiki tolkunlar diýlip jaýryklaryň arasyndaky aýry meýdanylaryň süýşmeklerine ýa-da jisimleriň gümmezleniş netijesinde ojakda döräp ýeriň içinde ýaýraýan esasy seýsmiki tolkunlaryň maýışgak tolkunlaryna aýdylýar.

Seýsmiki tolkunlar üç görnüşlidir:

- a) **çuňluklar (göwrümliler) – boýlular (P);**
- b) **keseleýinler (S);**
- c) **üstleýinler** – Releyiň (R) we Lýawanyň (L) tolkunlary.

Giňişlik içinde boýlular – çuňluklar tolkunlary geçende gezek-gezegine gysylyş we dartgy zolaklary döreýärler. Bu ýagdaýda bölejikleriň süýşmekleri tolkunlaryň ugry boýunça geçýär, yrgyldynyň periody 0,2-0,5 sek, onuň ýeriň gabygynadaky tizligi 7-8 km/sek-da ýetýär. Olara **gysga periodlar** diýilýär.

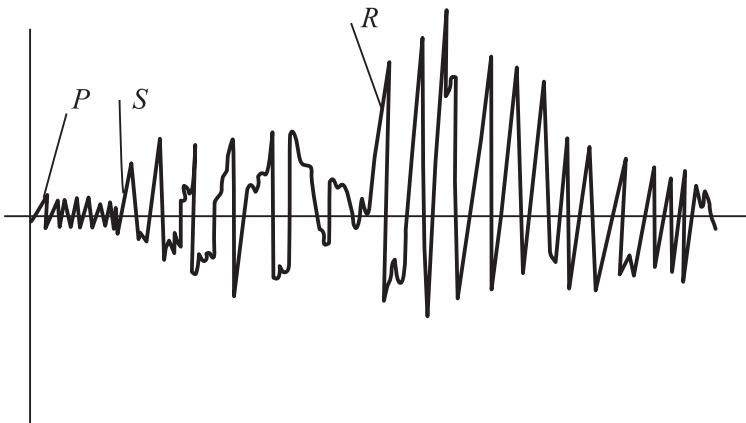
Keseleýin çuňlukly tolkunlar giňişligiň içinden geçende bölejikleriň ugurlary tolkunyň frontunyň hereket ugruna perpendikulár bolup süýşyär, yrgyldynyň periody 1,0-5,0 sek. Olara **uzyn periodly** diýilýär. Olaryň tizligi, takmynan, 4-4,5 km/sek.

Aşakdaky 4-nji çyzgyda seýsmografyň ýazgysy getirilen. Onda seýsmiki tolkunlaryň yzygiderli gelişleriniň pursaty görkezilen.

Birinji faza boýluklaýyn tolkunlaryň giriş pursatı.

Ikinji faza keseleýin (S) tolkunlaryň giriş pursatı.

Bu fazalaryň öňüsyrasy **başlangyç fazalar** diýlip hasaplanýar.



4-nji çyzgy. Seýsmografyň ýazgysynyň görkezijileri.

P – boýlugyna çuňluk tolkunlarynyň üsté geliş pursaty; S – keseleyín çuňluk tolkunlarynyň geliş pursaty; R – Releýiň üst tolkunlarynyň geliş pursaty

Üst tolkunlarynyň (*R*) giriş pursaty ýertitremäniň **baş (esasy) fazasy** diýlip hasaplanýar.

Seýsmiki tolkunlaryň görünüşleri boýunça faza bölünmekleriniň sebäbi hem jaýlar we binalar topragyň üsté bilen dürli yrgyldyn dörlü hili kabul edýär. Boýlugyna çuňluk tolkunlaryndan gysga periodly yrgyldylar gaty jaýlar (daş, iri bloklylardan we iri panelli jaýlar) üçin howply, keseleyín çuňluk tolkunlaryndan uzyn periodly yrgyldylar maýyşgak jaýlar (karkasly we guýma jaýlar, suw basyşly diňler, turbalar we ş.m.) üçin howply. Ilkibaşdaky öňüsyra fazada-ky ýer sarsgynynda konstruksiýalaryň şikes almagy mümkün. Soňra olar esasy fazada has ýumrulyp ugraýar. Bu ýagdaý 1986-njy ýylyň 31-nji awgustynda Karpat sebitinde bolan ýer sarsgynynda tassyk-landy.

Releýiň üst tolkunlary (*R*) ýeriň üst gatlagynda ýaýramak bilen, göwrümlü çuňly tolkunlara garanynda has pes togtaýar.

Şeýlelikde, epimerkezden daşlaşmak bilen olar çuň göwrümlilik tolkunlarynyň üstünden has çalt ösüşligi gazanyp, esasy seýsmiki yrgyldylaryň energiyasy topraklaryň yrgyldylarynyň çalt ösmegine eltýär.

4. SEÝSMIKI TÄSIRLI TOPRAGYŇ YRGYLDYSYNYŇ HÄSİYETNAMASY

4.1. Topragyň yrgyldysynyň häsiyetnamalary

Yer sarsgyny döwründe konstruksiýadaky güýçler esasyň hereket häsiyetine, binanyň konstruktiv çyzgysyna, ondaky massalaryň we gatylyklaryň bölünislerine, binanyň dempfirişleýiş häsiyetine bagly bolýar. Inžener binalary hasaplamak üçin has gerekli parametrleri: esasyň yrgyl dysynyň periodlarynyň, tizliginiň, süýşmeginiň ululyklaryny kabul edýär.

Yer sarsgyny baradaky ýazylan edebiýat maglumatlaryna görä, Yer sarsgyny wagtynda toprak esasynyň hereketiniň geçisi çylşyrymly. Ol ýeterliksiz anyklanyp goýlan kanunlar boýunça ýazgylarda görkezilýär. Mydama-da bu hereketleriň bulam-bujarlyk häsiyeti bolýar. Olary hemiše analitiki aňlatmada görkezip bolmaýar. Esasyň süýşmek häsiyeti durnuksyz tötänden dörän hadysa diýlip bellenilýär (binalary hasaplamakda bolsa bu hadysa durnukly diýlip kabul edilýär). Has hem ojagy golaý güýcli ýer sarsgynynda döreyän yrgyl dylaryň amplitudalary we periodlary durnuksyz diýlip bellenilýär.

Binalaryň tejribeçilik hasabatlarynda seýsmika çydamlylyk nazarýeti boýunça esasyň hereketine sinusyň kanunyna (N.Mononobe) ýa-da kosinusyň kanunyna [26] görä, köplenç, ýonekey öcmeyän garmoniki yr gyldylar ýa-da öçyän ýonekey periodiki hadysa hökmünde seredilýär.

Jaylaryň we binalaryň hasaplanmagy üçin inženere seýsmika täsir edýän güýden başga topragyň bina edýän güýç täsiriniň häsiyetleri baradaky gerekli bellikler şular: periodlar, süýşmeler, tizlikler, tizlenmeler. Seýsmiki stansiýalar topragyň hereketini üç ugurda ýazyarlar: iki sany gönülikde, ýag ny demirgazyk – günorta, gündogar-günbatar we beýikligine.

Topragyň süýşmesini **seýsmograflar**, tizligi **welosirograflar**, topragyň tizlenmesini **akselerograflar** belleýärler.

Şeýlelikde, lentadaky ýazgylar **seýsmogramma** we **akselegramma** diýlip atlandyrylýar.

Seýsmograflaryň konstruktiv çözgütlерини çözмек üýtgemeyän elementi döretmekden durýar. Şoňa görä bolsa topragyň hereketini ölçap boljak. Bular ýaly element bolup gulluk etjek agramlyk (massa). Ol ab zalyň korpusyna maýyşgak ýagdayda berkidelýär. Topragyň süýşmesini

bellemek üçin maýışgak ulgamyň hususy yrgyldysynyň periody seýsmiki yrgyldynyň periodyndan birnäçe artyk bolmalydyr. Onuň üçin massa bilen abzalyň baglanyşygynda seýsmiki yrgyldylaryň döwründe massa (agramlyk) asuda ýagdaýda bolmaly. Şeýle ýagdaýda “massa-abzalyň” (esasy) otnositel süýşmesiniň ululygy topragyň süýşmesine deň bolar.

Akselerograflarda, tersine, agramlyk (massa) abzalyň korpusyna berkidilip baglanyşdyrylyar. Şulara baglylykda, bu ulgamyň hususy yrgyldylarynyň periody az, ölçege degişli yrgyldylaryň periodlaryndan bolsa has az.

Ýer sarsgyny döwründe massanyň abzalyň korpusy bilen bilelikde süýşmegi bilen massada edil topragyňky ýaly inersion güýç dörenýär. Olar bolsa baglanyşklarda deformasiýalary döredýärler. Şeýlelikde, olar inerisíanyň güýçlerine, ýagny topragyň tizlenmesine proporsionaldyrlar.

4.2. Ýeriň topragynyň tizlenmesiniň aýratynlyklary

Seýsmiki täsiriň esasynda ýeriň topragynyň tizlenmesi barada şeýle aýratynlyklar bolup biler:

1. Ýeriň üstüniň yrgyldysy üýtgeýän amplitudaly we periodly göçümli hadysa;
2. Bellenilýän yrgyldy hadysasy üç sany esasy fazany öz içine alýar:
 - a) başlangyç faza – uly bolmadyk ýokary ýyglyk yrgyldysynyň amplitudasy;
 - b) esasy faza – çalt derejeli amplitudaly yrgyldy meýdançasynyň açık görünmegi, şeýle hem kese, üstki we beýleki tolkunlaryň gelmegi;
 - c) soňky fazanyň beýlekilerden tapawudy amplituda yrgyldysynyň azalmagydyr. Ol hem bu fazada uzyn periodly yrgyldylaryň ýuze çykmagyna alyp barýar;
 - d) tizlenmäniň goni düzüjisi öz arasynda ölçenip bilýär we bellik ediji abzalyň epimerkezine (епицентр) baglylykdaky ýagdaý burçuna bagly bolmaýar;
 - e) topragyň yrgyldylylgynyň dowamlylygy 10-40 sek. Seýsmikanыň täsirinde topragyň süýşmek ululygy ýer sarsgynyň güýjuniň çaltlygyna we toprak şartlarına baglylykda 100 mm-e ýetip bilýär. Gaýa topraklarynyň süýşmegi dykyz bolmadyk ýumşak topraklara garanynda şol bir ýertitremäniň çaltlyk derejesinde 15 esse az. Topragyň, köplenç, seýsmiki täsirinden alýan periodynyň ululyk belligi 0,1-1,5 sek. Seýs-

miki etraplarda taslamalaşdyrylyan jaýlar üçin şu çäkler kabul edilýär. Şonuň üçin hem bu häsiýetnamalar örän möhüm.

Yer sarsgynynda topragyň tizliginiň has ýokary ululyk belligi spektriň gysga periodynda şu çäklerde yerleşýär – 0,1-0,5 sek. Şeýle hem topragyň esasyň tizligi güýç agyrlaýış çekmesiniň 0,4 belliğine ýetip bilýär. Yer sarsgynyň 7-9 ballyk belliginde tizligiň has ýokary ululygy 0,05-0,4 g belliklere ýetip bilýär.

Yer sarsgynyň geçiş tolkunlarynyň jaýlara we binalara edýän täsiriniň aýratynlyklary barada birnäçe awtorlaryň [14, 30, 31, 52, 79] işlerinde maglumatlar bar. Olar seýsmikanyň täsir edişiniň aýratynlyklaryny şeýle häsiýetlendirýärler: birinjiden, topragyň yrgyldylary, ikinjiden, binalaryň yrgyldylary, üçünjiden hem, olaryň bilelikdäki yrgyldysynyň şartları:

- seýsmika yrgyldysynyň çaltlyk derejesi çeşmäniň güýjüne (kuwwatyna), geçirimli giňişligiň gurluşyna, seredilýän meýdançanyň toprak şartlarına bagly bolýar;

- ýeriň üstünde yerleşýän topragyň bölejigi giňişlikde yrgyldylaryk hereketini geçirýär, kordinat oklary boýunça wektoryň süýşmek düzüjileri öz aralarynda ölçenişikde bolup bilýärler;

- topragyň bölejikleriniň hereketden alýan süýşmeleri we oňa degişliler (tizlikler, tizlenmeler) wagtyň durnuksyz funksiýalary bolýarlar.

- bina tutuş jisim däl-de birnäçe elementlerden (diwardan, ýapgydan, sütünlerden we beýl.) durýan ulgam. Şonuň üçin hem binada iki tertipde yrgyldy geçýär:

- a) birinji tertipde, binanyň yrgyldysy umumy ulgama girmek bilen topragyň üstünden esaslanan;

- b) ikinji tertipde, umumy ulgama girýän binanyň elementleriniň yrgyldylary – gaty çäklerinde sütuniň keselikler yrgyldylary, diwaryň panelleri we ş.m.

- iki sany biri-birine perpendikulýar diklik tekizliklere garanyňda, bina umumy ýagdaýda simmetrik däl. Bu bolsa aýlaýyj yrgyldylaryň ýüze çykmagyna eltýär;

- binanyň uzynlygy, ini we beýikligi bolýar, öz aralarynda ölçenlerde durýar. Şeýlelikde, yrgyldylar giňişlikde bolýarlar;

– seýsmiki tásirleriň wagtynda binada maýyşgaklyk çäginden geçýän güýçlendiriji döreýär, käbir ýagdaýlarda bolsa berklilik çägin-den hem geçýär.

Ýer sarsgyny wagtynda topragyň we binanyň bilelikde yrgylad-maklarynyň şertlilikleri şulardan durýarlar:

– seýsmiki tásiriň bina bolan ýygyliggy topragyň seýsmiki yrgyl-dylarynyň we binanyň dinamika häsiyetleriniň gatnaşyklarynyň aýrat-tynlyklarynyň spektrine bagly bolýar;

– seýsmikanyň tásiri binanyň topraga bolan direglilige bagly bolýar;

– binanyň esasynyň dürli nokatlarynda topragyň yrgyldysy umu-my ýagdaýda sinhronly bolmaýar;

– yrgyldy döwründe binada ýuze çykýan güýjüň inersiýasy top-rakda maýyşgak deformasiýany döredýär.

Ýokarda görkezilen hadalary fiziki tarapdan hasaba almak bi-len bina seýsmiki tásiriň meselesiniň umumy çözülişi ýok diýip aýdyp bolar. Şeýlelikde, maksadalaýyklykda meseleleriň takmynlaşdyrylan umumy çözgülerini alyp boljak. Bu bolsa aýry sebäpleriň ýertitre-mesiniň bina bolan tásirine baha bermäge esas boljagyny görkezýär [20,21].

Binalaryň yrgyldylaryny tejribe toplap barlamagyň uly ähmiýeti bar.

Şu ugur boýunça iki ýol bolup biler:

a) binanyň modelini döretmek;

b) binanyň çäkli ýagdaýyna seretmegi başarmak.

Hakyky binanyň yrgyldysy ölçenmek we pes yrgyldylar bar-lanmak bilen, şol bir wagtda binanyň çäklilik ýagdaýa ýetmeýänligi hem anyklanýar. Şu görkezilen özbaşdak iki ýol biri-biriniň üstünü dolduryjylar bolmaly.

Topragyň yrgyldysynyň ýazgysyndaky üç sany düzüji yrgyld tejribe esasynda seredilýär. Olar binanyň inersiýasynyň baş oklaryna gabat gelmelidir.

Binanyň yrgyldysyna ýokarda görkezilen ugurlaryň hiç birine bagly edilmän seredilýär. Topragyň yrgyldysy durnuksyz diýlip kabul edilýär.

Şu ugurdan işleyän ylmy işgärleriň birnäçe topary bu meseläni çözmekde bina umumy maýyşgak ulgam hökmünde seredýärler, ýag-

ny binanyň yrgyldysynyň birinji tertibine, şeýle hem binanyň iki sany diklik tekizligine garanyňda simmetriki (birdeň ýüklenme) diýlip csak edilýär.

Birnäçe awtorlar, ýagny Zawriýew K.S., Bolotin W.W., Joriş Ý.I., Rabinowiç J.M. dagylar öz işlerinde yrgyldylaryň nazaryýeti boýunça has takyk maglumatlary beripdirler.

4.3. Seýsmiklik ugrundan etraplaşdyrmak we ýer çägini mikroetraplaşdyrmak

Ýer şarynda ýertitreme dykyzlygy we çalt derejeliliği boýunça deň çykmaýar. Ýer ýüzünde bir ýylyň dowamyndaky ýer titremesiniň güýjünü we sanyny dogry kesgitlemek kyn. Ýewropada milletiň köplük bolup ýasaýan ýerinde bolýan ýertitremeleriniň sanyny kesgitlemek kyn däl, emma ummanlarda bolýan güýçli ýer titremeleriniň ählisini ha-saba alyp bolmaýar, sebäbi ol ýerlerde adamlar ýasanok. Ýer şarynda her ýylda bolýan ýer titremesiniň ýygyliggy aşakdaky 3-nji tablisada getirilýär.

3-nji tablisa

Çalt derejeliliği (balda)	10	9	8	7	6
Ýylda bolýan ýer sarsgynlarynyň sany	3	11	80	400	1300

Ýer ýüzünde ojagyň bölünişi baradaky alnan bellikler esasynda seýsmalylygyny üç guşaga çykaryp bolýar:

1. Ýuwaş umman guşak seýsmalylygy iň bir köp sarsgynly ýer. Bu ýerde ähli ýer sarsgynlarynyň 80%-i bolup geçýär. Kuril adalarыndan başlap Ýaponiýanyň, Aziýanyň, Fillippinleriň, Täze Zelandiýanyň günorta kenarlaryny öz içine alýar. Şeýle hem Alýaskanyň, Günorta Amerikanyň bir bölegini almak bilen Ýuwaş ummanynyň serhedini özüne sepleşdirýär. Ýer sarsgynlarynyň iň köpi Alýaskada, Kaliforniýada, Çilide we Ýaponiýada bolýar.

2. Ortaýer deňiz ýa-da Transaziýa guşagy. Bu ýerde ähli ýer sarsgynlazrynyň 15%-i bolýar. Bu guşakda Günorta Aziýa Pamire tarap, soňra Gara deňze we Ortaýer deňzine giňelýär, soňra Atlantik ummanyna, Azor etrabynyň adalaryna tarap uzalýar. Soňra Ispaniýanyň

daglaryndan başlap Pamire tarap has güçlenýär, soňra bu hatara goşulýan Rimde we Kawkazda güýji has peselýär.

3. Arktika-Atlantik guşagy Lena derýasynyň başlary, Grenlandiýanyň we Islandiýanyň günortasy we Atlantik ummanynyň merkezi böleginiň ugry bilen günorta tarap, soňra bolsa Azor adalarynda Ortaýer deňziniň guşagy bilen birleşyär.

Seýsmiki etraplaşdyrmagyň manysy deň seýsmiki howplulygy taýdan etraplara bölmek. Belli bir jaýlar taslamalaşdyrylanda hasaba diňe bir gurluşygyň çäginiň baly alynan, jaýyň bellenmesi hem hasaba alynmaly, ýagny has jogapkärlı jaýlar we binalar taslamalaşdyrylanda seýsmiki etrabyň baly bir bal ýokarlandyrylyp taslamalaşdyrylyär, emma wagtlayýın ýa-da kömekçi jaýlaryňky bir bal azaldylyp taslamalaşdyrylyär.

Gurluşyk meýdany 9 baldan ýokary bolan seýsmiki çäklerde jaýlary we binalary gurmak hödürlenmeýär, sebäbi ol ýerleriň toprak şertleri gurluşyk üçin has amatsyz.

Seýsmiki etaplardaky gurluşyk seýsmiki däl etaplardaky gurluşya garanyňda tehnika-ykdysady tarapdan ýertitremesiniň başdan [15] sekize [18] çenli bolan güýjünden ýazylan köpsanly instrumental belliklerden alhyp işlenen yrgylarylaryň tizlenmeleriniň we periodlarynyň ululyklary işde [14] jemlenip takyklanmanyň esasynda görkezmesi boýunça geçýär. Yrgylarylaryň periody, esasan hem, $T_0 = (0,10 - 1,50)$ sekund aralygynda bolýar, aýry-aýry pursatda tizlenmäniň hakyky ululygy seýsmiki koeffisiýente degişli tizlenmäniň bahasyny has arşa galдыryär.

Ol işdäki [14] çykarylan hasabyň esasynda, ýagny her bir hasaplaýışda seýsmika üçin $0,1 \leq T_0 \leq 0,5$ sek tizlenmä, takmynan, hemişelik diýlip garalýar. Periodyň ýokarlamagy bilen $T_0 \geq 0,5$ sek tizlenme peselýär.

Ýer şarynyň käbir etraplarynda Ýer sarsgynlarynyň weýrançylygynda has uly tizlenmäniň ululygy 0,5 g-se ýegörnüşdi.

Ýaponiýada 1891-nji we 1923-nji ýyllarda bolan weýrançylykly ýer sarsgynynda has ula golaý 0,25 g we ondan hem artyk tizlenme (1923-nji ýıldaky ýer sarsgyny) gowşak – güýcsüz topraklarda boldy.

Tokio şäheriniň dürli etraplarynda bolup geçýän Ýer sarsgynlarynda, esasanam toprak şertlerine baglylykda, tizlenmäniň ýeten ululyklary $1,0:2,5 \text{ m/sec}^2$ -da ýetýär. Gaty dykyz topraklarda tizlenme has,

pesdir periodlary bolsa $T_0 = (0,2 - 0,8)$ sek aralygyndadyr. Ыaponlaryň we amerikalylaryň bellikleri boýunça käbir ýer sarsgynlarynda ýokary periodlar 0,3:0,5 sek-da, 0,5-0,6 sek-da, şeýle hem işde [36] görkezilişine görä, 1,0-1,2 sek-da hem ýetýär. 1923-nji ýylda, Ыaponiyadaky Ýer sarsgynynda ölçenen periodlar: dykyz esaslarda $T_0 = 0,3 - 0,5$ sek-da, alýuwallarda 0,6-0,9 sek-da, şeýle hem periodlary $T_0 = 1,33$ sek-da iň ýokarysa $T_0 = 4,9$ sek-da, amplituda süýşmegi bolsa 11 sm-e ýeten.

Şeýle hem bellenmeli zat, ol hem bolsa, işde [14] görkezilişi boýunça, birnäçe ýer sarsgynynda topragyň dykylzlygynyň peselme-gi, şeýle hem onuň suwlanmagynyň galmagy ýer sarsgynyň ok- gunlylyk derejesiniň ösmegine eltyär. Muňa 1948-nji ýylda Aşgabatda bolan ýer sarsgyny mysal bolup biler. Seredeňde gymmat, ýagny: 7 bally etrapda orta hasap bilen 4%, sekiz ballyda-8%, dokuz bally etrapda bolsa 12% ýetýär. Şeýle hem ýer titremesiniň güýjüne geolo- giýa we suw-geologiýa toprak şartları täsir edýärler. Muňa hem 1948-nji ýylda Aşgabatda bolan ýer titremesi mysal bolup biler. Toýunly toprak suwlarynyň derejesiniň 4 metrden 10 metre çenli çuňlukdaky täsiriniň esasynda şol toprak şartlarında toprak suwunyň derejesiniň çuňlugy 10 metrden artyk ýagdayý bilen deňesdirilende ýer titremesi- niň çaltlyk derejesi ýarym bal artyar.

Şeýle alınan bellik ululyklarynyň esasynda hakyky seýsmiki çäk- lere (toprak şartlarınıň üýtgeşikliklerine görä) düzedişler girizildi.

5. SEÝSMIKLI GÜÝC YÜKLERİ WE HASAPLAÝYŞ ÇYZGYSYNY SAÝLAMAK

5.1. Hasap geçirmeň nazaryýetiniň ösmeginiň gysga taryhy we ösus ugry

Ýer sarsgynynda topragyň süýşmeginiň häsiýeti bulaşyklyk ýagdayyna geçýär. Bu bolsa hiç bir matematikanyň kanunyna ga- bat gelmeýär. Soňa görä hem käbir şahsyýetler muny “ýabany”

diýip atlandyrdylar. Bu hadysa çylşyrymlylygyna, şeýle hem gysgajyk bir pursatda geçyändigine görä, (sekuntlarda) bu çylşyrymly mesele barlag işleriniň geçirilmegini we seýsmiki täsi-re binalaryň durnukly bolmagynyň takyklanan hasabatynyň ýüze çykarylmagyny kynlaşdyrdu. Şu sebäpli hem jaýlara we binalara seýsmika täsirini hasap etmegi ähli döwletlerde ýapon alymy F. Omoriniň “statika nazaryýeti” boýunça alyp bardylar. Bu nazaryýete görä, bina gaty berk jisim hökmünde seredilýär. Şoňa görä hem binada döreýän tizlik ýaly edil onuň esasyndaky toprakda hem şol tizlik bolmaly, ýagny ýeriň üstüniň tizligine deň bolmaly. Şeýlelikde, konstruksiýanyň her bir elementinde döreýän hemişelik güýç onuň agramynyň (*m*) ýer üstüniň tizligine (*j*) köpeldilmegine deň bolýär:

$$S = jm. \quad (7)$$

Şeýle hem

$$m = Q/g,$$

bu ýerde

Q – konstruksiýa elementiniň agramy;

g – güýç agramynyň tizligi.

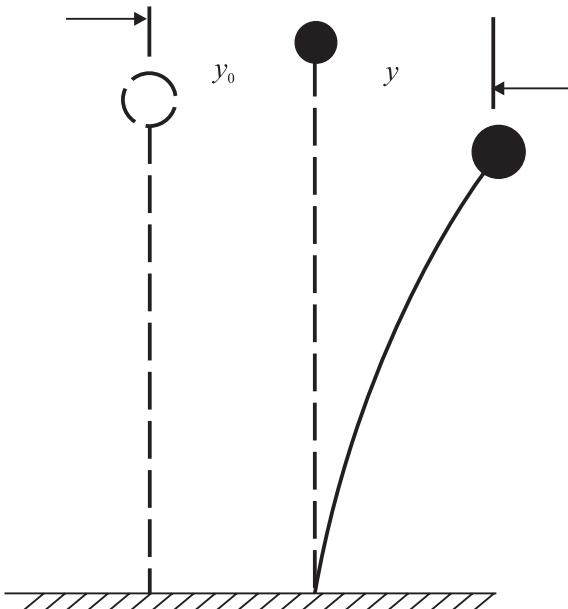
Onda “*j*” bilen “*g*” arasyndaky gatnaşygy “ K_c ” harplary bilen belleyäris. Onda ady belli bolan deňlemäni alarys:

$$S = K_c Q. \quad (8)$$

Bu aňlatmada K_c ýer sarsgynnyň çaltlyk derejesiniň güýjünü aňlatmak bilen, seýsmika koeffisiýenti diýen ady göterýär. Onuň ululyk belligi seýsmika etrabynyň balyna bagly bolup durýar. Öňki SSSR-iň kadalarynda şular ýaly ululyklar ulanyldy: 0,1; 0,05; 0,025. Öňki SSSR-iň kadalarynda 1957-nji ýyla çenli (ПСП-101-51) ýokardaky deňlemä goşmaça köpeldiji girizildi:

$$S = \alpha K_c Q. \quad (9)$$

Bu “statika nazaryýetine” girizilen düzedişler hem bolsa ýer titrände jaýlarda döreýän güýçleri, takmynan diýen ýaly hem, görkezip bilmediler. Seýsmikligiň binalara bolan täsiriniň mazmunyna düşünmek üçin süýşyän esasyň täsiri esasynda birderejeli yrgyldy ulgamynyň erkinligi meselesini çözmek gerek.



5-nji çyzgy. Bir derejeli erkinlik ulgamynyň hasaplanыş çyzgydy

Bular ýaly ulgam üçin yrgyldy deňlemesi garşylygy göz öňünde tutmak bilen şeýle görnüşe gelýär:

$$m(\ddot{y}_o + \ddot{y}) + ix\ddot{y} + ky = 0 \quad (10)$$

ýa-da

$$m\ddot{y}_o + ix\ddot{y} + ky = -m\ddot{y}_o,$$

bu ýerde

\ddot{y}_o – esasyň süýşmegi, ol hem bolsa wagtyň funksiýasy bolup durýar, ýagny $y_o(t)$;

y – ulgamyň çökmesi;

x – ölçmegiň koeffisiýenti;

k – ulgamyň gaty berklik koeffisiýenti.

(8) deňlemeden görnüşi ýaly, jaýlary seýsmikanyň täsirine dinamika hasabyny geçirmek ýer sarsgynynda topragyň süýşmek kanunynyň bilinmegini talap edýär, ýagny $y_o(t)$ ýa-da $y(t)$ funksiýalary bilinmegi.

Önki SSSR-de birinji hakykyň dinamika usulynyň hasabyna geçmeği 1928-nji ýylda gruzin alymy K.S. Zawriýew girizdi. Ol onuň hasabynyň barlanyp ýerine ýetirilişi barada ylmy gollanmalarylaryny çapdan çykardı. Şeýlelikde, ol alymyň maglumatlaryna görä, ýer sars-

gynynda topragyň süýşmegine **öçmeýän garmoniki yrgyldy** diýlip seredilýär. Özi hem kosinusyň kanuny esasynda, ýagny başdaky pur-satda topragyň esasy biraz süýşyär, tizligi bolsa nula deň bolýar. Şoňa görä hem funksiýa $\ddot{y}_o(t)$ şeýle baha deň bolýar:

$$\ddot{y}_o(t) = -a_0 \omega^2 \cos \omega t. \quad (11)$$

(8) deňlemäniň çözülişinde konstruksiýanyň ölçüsi hasaba alyndandy, ýagny $x = 0$ -a deňdi we şeýledi:

$$Y = \frac{a_0 P^2}{P^2 - \omega^2} \left[\cos \omega t - \left(\frac{\omega}{P} \right)^2 \cos pt \right]. \quad (12)$$

$$P = \sqrt{\frac{k}{m}},$$

bu ýerde

a_0 we ω – ýer üsti yrgyldysynyň amplitudasy we ýygyligyi;

P – ulgamyň hususy yrgyldysynyň ýygyligyi.

K.S. Zawriýewiň bu teklibi şol wagtda örän progressiwdi, ýöne, muňa garamazdan, garşylyga hem duşdy.

Statiki usul diňe has berk binalar üçin düýpli bellenen, beýleki ýagdaýlar üçin ol dogry netijeleri berip bilmeýär. Muňa garamazdan, özünüň ýonekeýlige görä birnäçe ýurtlaryň kadalarynda hasaplaýış usulyétiniň esasy hökmünde häzire çenli ulanylýar. Seýsmiki yrgyl-dylaryň nazaryýetine şeýle hem geçen ýer sarsgynlarynyň tejribesiniň görkezmegine görä, bina bolan seýsmiki täsiri ynandyryşly ugurdan olaryň soňrakylarynyň ýekelik dinamika aýratynlyklaryna, berkligi-ne, massalaryň, hususy yrgyldylaryň ýygyligylarynyň (periodlarynyň) bölünişlerine, ölçmegiň häsiýetnamalaryna we beýlekilere baglydygyny görkezýär. Şular ýaly ähli faktorlary hasaba almak diňe dinamikanyň nazaryýetiniň çarçuwasynda mümkün, sebäbi diňe şu nazaryýetde binanyň seýsmiki yrgyldylarynyň hadysasy ýeterlikli doly ýazylyp bilner. Şular ýaly birinji synanyşygy 1920-nji ýylда ýapon alymy N. Mononobe geçirdi. Muňa binanyň esasynyň topragynyň hereketinden durnuklaşan seýsmiki yrgyldysy sinusyň kanunyna laýyk gelýän ýonekeý ölçmeýän garmoniki yrgyldy ýa-da kosinus [26], ölçyän ýonekeý periodiki hadysa diýlip seredildi. Seýsmiklige çydamlylyk dinamika nazaryýetiniň esasy 1927-nji ýylда K.S. Zawriýew [61] tapyrdan goýuldı. Ol seýsmiki yrgyldylaryň geçiş hadysalaryna sere-dilmeginiň hökmandygyny esaslandyrdy we şonuň bilen birlikde ilki

bolup seýsmiklige çydamlylyk meselesini giňden ýeterlikli derejede goýmagy oňardy. Soňra bu düşünje K.S. Zawriýewiň we A.G. Nazarowyň işlerinde [26,62] ösdürildi. Dinamika nazaryýetiniň durnuklanmagynda görkezilen işleriň ähmiýeti uly boldy. Emma ol wagtlar ýer sarsgynynyň häsiýeti baradaky maglumatlaryň çäkliligi sebäpli, olar topragyň garmonika kanunu boýunça hereketde bolýar diýlen diňe bir çyzgylaşdyrylan şekillendiriliše esaslanmaly boldular.

Dinamika nazaryýeti özünüň geljekdäki ösüşini seýsmiki täsirden alnan instrumental maglumatlaryň esasynda geçirip başlady. Şeýlelikde, XX asyryň ikinji ýarymynyň başlarynda geçirilen takylamalaryň esasynda, esasyň hereketini hödürlemek [19,36] bilen, bىnanyň tejribe hasabatyny, ýagny esasyň hereketini bir öcüji sinusoida boýunça alnyp barylmagy makullandy, ýagny

$$X_0(t) = Ate^{-\epsilon t} \cdot \sin \omega_0 t,$$

bu ýerde

A – amplituda;

ϵ – öcüşi häsiýetlendiriji koeffisiýent;

ω_0 – esasyň yrgyldysynyň ýygylgy, ol birnäçe çäklerde üýtgap biler ($\omega_0 = \frac{2\pi}{T_0}$; T_0 – esasyň yrgyldysynyň periody).

Dekrementleriň (azalma, köpelme) ululygy kabul edilýär $ET_0 \cong 0,10$; tizlenme

$$X_0(t) \cong -A\omega_0^2 \cdot e^{-\epsilon t} \cdot \sin \omega_0 t.$$

Esasyň hereket ediş kanunynyň kabul ediliş hödürlenmesine görä bolan deňlemäniň görnüşi:

$$x_0(t) = Ate^{-\epsilon t} \sin \omega_0 t.$$

Bu deňleme hereketiň baş başlangyç pursatyny pugta aýdyňlaşdyryár, ýagny $t = 0$ süýşmeklik we tizlik bolmaýar.

Seýsmika çydamly binalar bölyünca iň bir belli sowet hünärmenleriniň biri Ş.G. Napetwaridzänyň aýtmagyna görä (66; 67), topragyň hereketiniň ölçmegini üstki (ýüzleý) tolkunlarda hasaba almasaň hem bolýar. Bu hereketi durnuklaşan garmoniki yrgyldylaryň kanunyna görä geçýär diýip hasap etse bolar.

Çuňlukdaky tolkunlarda topragyň ikinji gezek herekete girmegi üçin şular hasaba alynýar:

$$x_0(t) = A(\cos\omega_0 - 1) + A_1$$

$$X_0(t) = -A\omega_0^2 \cos\omega_0 t.$$

Üstki (ýüzley) tolkunlarda hereket üçin şeýle deňleme getirilýär:

$$X_0(t) = B_0 \cos\omega_0 t.$$

Bu ýerde ýörte işlerde seredilýän görkezmeleri, ýagny ýer sarsgynynyň ak selerogrammalar arkaly ýazgysynyň getirilen seýsmiki tizlenmeleriniň spektral egriliklerini hasaplaýyş hökmünde kabul etmeli diýlen görkezme berilmeyär.

Aýratyn bellenmeli zatlaryň biri, ol hem bolsa haçan-da ýer titrände binanyň aşagyndaky esasynyň dürli nokatlary birlikde süýşmeýärler. Seýsmikanyň täsirine hasabat geçirilende bolsa, köplenç ýagdaýda, binanyň aşagyň esasynyň ähli nokatlary şol wagt pursatynda deň hereketde bolýarlar diýlip kabul edilýär. Şeýle kabul edilende bolsa esasdaky döreýän seýsmiki tolkunyň uzynlygy hasabat tizligindäki binanyň düýbuniň meýilnamadaky ölçeginden has köp bolýar. Şeýle kabul ediliş mesele çözülişinde matematiki goýluşlary ýonekeýleşdirýär. Binalar üçin “gysga” tolkunlara garanyňda “uzyn” tolkunlaryň has howpludygyny görkezýär.

Edebiyat çeşmelerinde getirilýän maglumatlara görä, toprakda üst seýsmiki tolkunlaryň ýaýraýyş tizliginiň ortalaşdyrylan ululyklary şeýle:

- gaýa topraklarynda (granitler, tebigy hek daşy, tebigy çäge daşy) $S = 1,9 - 6,1 \text{ km/sec}$ we ondan hem artyk;

- ýarymgaýa we ýarymownnan daşlarda (mergel, ownuk daş, çagyl daş we ş.m.) $S = 1,1 - 2,6 \text{ km/sec}$;

- çägeli we toýunly (iri we ownuk, çagylly çägelerde; toýunlarda, çägeli toýunlarda, çägesow topraklarda) $S = 0,6 - 1,7 \text{ km/sec}$;

- gowşak-güýcsüz (gyrmança, üýşürilen we ş.m.) topraklarda $S = 0,25-0,6 \text{ km/sec}$.

Ýaýrama tizliginiň S (km/sec) we tolkun uzynlygynyň L (km) öz aralaryndaky baglanyşygy şeýle:

$$L = ST_e,$$

bu ýerde

T_e – esasyň yrgyldysynyň döeri (periody).

Şeýlelikde, mundan aňryk binalaryň seýsmika cydamlylyk nazarýyetiniň ösmegi dinamika hasaplaýyş serişdeleriniň işlenilmegi esa-

synda alnyp barylmalý boldy, sebäbi bu usul ýer sarsgyny döwründe binanyň hakyky işleyişini anyk hasaba alýar, şeýle hem bu dinamika usuly statika-durnukly nazaryýete garanyňda has kämilleşdirilen diýlip hasap edilýär: K.S. Zawriýew, A.G. Nazarow, I.L. Korçinskiý, S.W. Medwedew, Ş.G. Napetwaridze, S.W. Polýakow, N.D. Krasnikow, O.A. Sawinow, M.T. Urazbaýew, D. Hauzner, M. Bio, K. Kanau, B. Ilýasow, T. Raşydow, G. Hozmetow, B.F. Şepelew, A.P. Sinisyn, W.A. Alişew, O.Ý. Şehter dagylar hem bu ugurdan uly işleri bitiren alymlardyr.

Häzirki wagtda ýükleri dinamika usullary bilen kesgilemegi şu aşakdaky ýurtlar özleriniň seýsmiklige çydamly gurluşyga hyzmat edýän kadatiw resminamalarynda kabul etdiler, olar: öňki SSSR, Hytaý, ABŞ, Kanada, Çili, Wenesuela, Rumyniýa we başgalar. Seýsmiki yükler normalara baglylykda kesgitlenenden soňra jaýlaryň we binalaryň berkliginiň we durnuklylygynyň dinamika usuly bilen hasaplanyşynda statikanyň täsirinden bellenen ýüklere alnyp barylýar.

5.2. Hasaplaýış çyzgysyny saýlamak. Umumy maglumatlar

Her bir bina biri-biri bilen baglanyşykly birnäçe konstruksiýalar dan durýar. Olaryň işleyişleri hem biri-birine bagly.

Ähli faktorlary hasaba alyp, şeýle jaýyň işleyişinde hasabaty geçirmek has çylşyrymly we tejribe ugurdan ýerine yetirmek bolsa mümkün däldir.

Binanyň hasabatyny geçirmezden oň, eger-de mümkünçilik bolsa, ony birnäçe aýratyn konstruksiýalara şertli ýagdaýda bölyärler, şeýle hem olaryň işleyişlerine aýry-aýrylykda seredýärler. Şeýle aýratyn alınan konstruksiýa hasaplaýış çyzgysy düzülyär, ýagny bu ulgama matematika aňlatmasy arkaly onuň deformasiýasynyň ýa-da güýç täsiriniň şertini ýazmagyň mümkünçiligi berilýän bolsa, onda ol ulgam kabul edilip bilner. Haçan-da durnukly meselelere we yrgyldy hadysalaryna seredilende bular seýsmiki ýükleriň täsiri astynda şeýle hereket edýärler. Bu ýagdaýlara ýetmek üçin hakyky konstruksiýa has ýonekeýleşdirilýär.

Ýer gabygynyň (korasynyň) üstüniň hereketi, haçan-da ýer titrände giňişlik traýektoriýasynda öçyän çylşyrymly ýagdaýyň beýiklikde geçişi ýaly, ýasylyk meýdanında hem geçirip bilýär. Seýsmiki güýjün iki ýagdaýdaky täsiriniň hereketine jaýlar düşýärler. Sebäbi jaýlar topragyň üstünde durlar. Mundan başga-da olar ähli tarapa gönükdirilen güýcileriň täsirine hem düşýärler.

Ýokarlygyna we ýasylygyna gönükdirijileriň täsiri barada hem şulary aýtmak mümkün.

Ýokarlygyna seýsmika güýji (SG) täsir edende statika güýcilerine inersiýanyň güýcileri goşulyp jaýlaryň ýük göterijilik konstruksiýalarynyň ukyplulygyna birazrak napräzaženiýäni köpeldýär, emma bölüniş häsiýetnamalary boýunça peýdalanylyş döwründäki yükleriň täsirinden az tapawutlanýar. Köplenç ýagdaýlarda, jaýlaryň durnuklylygy üçin bu goşmaça ýük howply bolmaýar. Emma ýasy inersion güýcileriň täsiri bolsa, gaty jaýlaryň konstruksiýalarynda howply napräzaženiye döredýär.

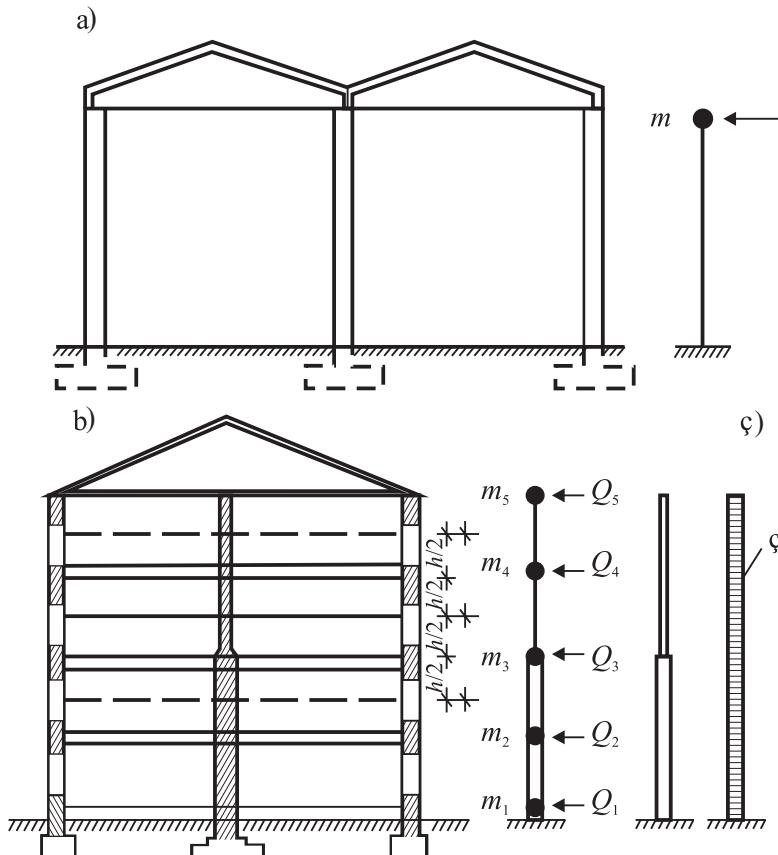
Şol sebäpli hem binalaryň hasabaty geçirilende, esasy kyň bolup durýan mesele ýasylygyna bolan seýsmiki güýcileri kesgitlemekden we konstruksiýalaryň olaryň hereketine bolan ýük göterijiligini barlamakdan durýar.

Yrgyldy nazaryyetinden belli bolşy ýaly, amplitudanyň ululyk belligi we onuň bilen bagly bolan inersion güýciler seredilýän ulgamyn berkligine baglydyr diýlip garalýar.

Jaýyň konstruksiýasyna seretmek bilen her ýapgynyň derejesinde jaýyň ähli beýikligine ýük göteriji elementlerini görmek bolýar. Olar özara berk baglansykylydyr. Şeýlelikde, şular ýaly derejede ähli elementleriň ýasylygyna süýşmeklerine birmeňzeş diýip seredip bolýar we olaryň matematiki häsiýetnamalary üçin bolsa bütinley ähli jaýyň umumy gapdal berkligini peýdalanyp bolýar. Şeýlelikde, jaýyň hasaplaýış çyzgysy hökmünde bir konsol sterženi kabul edilýär. Ol bolsa jaýyň bütin beýikligi boýunça bir ýerde dürli derejede durýan yükleri öz içine alýar. Onuň hem berkligi jaýyň ähli elementleriniň gapdal berkligine deň bolýar. Bu sterženiň berkligi onuň beýikligi boýunça dürli belliklerde bolýar, şeýle hem massalaryň ululyklary dürli diwarlaryň basyrgylarynyň agramlarynyň gatnaşyklaryna baglylykda,

köplenç, jaýlar şular ýaly çyzgyda görkezilip, massalary $m_1, m_2 \dots$ bir gatyň massalarynyň goşulmak jemine deň, ýagny $\frac{1}{2}$ gatyň beýikliginde şeýle jemi çykarmak mümkün.

Gatyň çäklerinde sterženiň berkligi ýasy birlik güýjuniň täsirinden bir gatyň ters gapdal süýşmek ululyk belliginiň beýleki gatyňka garanynda, ýagny $1/\delta s$ ($\delta s - P = 1$ güýjüň täsirinden dörän deformasiya).



6-njy çyzgy. Jaýlaryň hasaplaýış çyzgydy

6-njy (a) çyzgыt bir derejeli erkinlik çyzgыdy bolup, onuň deňlemesi şeýle:

$$m(y_{\circ} + \ddot{y}_{\circ}) + (K + ix)y = 0.$$

Gatlary “n” bolan köpgatly jaýlar üçin yrgyldynyň deňlemesi:

$$m_1(\ddot{y}_o + \ddot{y}_1) + (K_{11} + iX_{11})y_1 + \dots + (K_{in} + iX_m)y = 0$$

..... (13)

Bu yerde

m_i – değişli massalaryň belligi;

$K_{ij} - j$ nokatdaky birlige deň bolan i nokadyň süýşmeginiň ulgamynyň reaksiýasynyň berklik koeffisiýenti;

$X_{iy} - j$ nokatdaky birdeň bolan i nokatdaky garşylyk güýjüniň süýşendäki häsiýetnamasy;

y_0 – esasyň süýşmеги;

$y_i - i$ nokatdaky ulgamyň deformasiýasy.

5.3. Birderejeli erkin ulgam

Has görünüklü görkezmek için, ýagny nähili ýagdaýda maýyşgak ulgamlaryň amplituda yrgyldylaryny we ýer sarsgynynda olarda dö-reýän güýji kesgitläp boljagyny togtáyan sinusoidanyň kanunyna görä esasyň hereketdäki mysalynda görüp seredeliň. Güýjüň togtamagyny hasaba almak bilen birderejeli erkin ulgamyň süýşmegini kesgitlemek üçin ilki şu deňlemeden başlamaly:

$$m(\ddot{y}_o + \ddot{y}) + (k + i)y = 0.$$

Onda bu deňlemäni şeýle ýazyp bolar:

$$m(\ddot{y}_o + \ddot{y}) + yk + yi \ x = 0.$$

Bu ýerde

y₀ – esasyň süýşmеги;

m – ulgamyň massasy (agramy);

x – togtamany häsiýetlendirýän koeffisiýent;

k – gatylyk koeffisiýenti.

Ähli goşulmalary m -e bölüp we özünde, $y_o(t)$ bolan agzany sag tarapa geçirip, şu:

$$\ddot{y} + i \frac{x}{m} y + \frac{K}{m} y = -\ddot{y}_0(t) \quad (14)$$

ýa-da

$$\ddot{y} + \left(P^2 + i \frac{x}{m} y \right) = -\ddot{y}_0(t) \quad (15)$$

deňlemäni alarys.

Bu ýerde

$$P^2 = \frac{k}{m} .$$

Şular ýaly deňlemäniň çözülişini şeýle görkezip bolar:

$$y = C_k \sin(P_k t + \varphi_k) - \frac{1}{P_k} \int_0^t y_0(u) \cdot \sin P_k(t-u) du , \quad (16)$$

bu ýerde

$$P_k = \sqrt{P^2 + i \frac{x}{m}} ;$$

“ u ”–“ t ”-niň ululygy, integralyň çäklerindäki üýtgeme. Bellemek gerek, ýagny x/m ululygy, “ P ” agzanyň ululygyna garanyňda, ähli hakyky konstruksiýalar üçin has az, şonuň üçin hem:

$$\begin{aligned} P_k &= \sqrt{P^2 + i \frac{x}{m}} \approx \sqrt{P^2 + i \frac{x}{m} - \left(\frac{x}{2mp}\right)^2} = \\ &= \sqrt{\left(P + i \frac{x}{2mp}\right)^2} = P + i \frac{ix}{2\sqrt{mp}} \end{aligned} \quad (17)$$

aňlatmany ε -niň üsti bilen belläp,

$$P_k \approx P + i\varepsilon \quad (18)$$

görnüşinde aňladýarys.

“ y ” hakyky ululygyny aýan däl aňlatmanyň $\ddot{y}_0(t)$ ýerine almak üçin onuň ululygyny goýmaly, ol hem bolsa esasyň yrgyldy kanunyna jogap beriji bolmaly, ýagny

$$\ddot{y}_0(t) \approx -a_0 \omega^2 e^{-\varepsilon_0 t} \sin \omega t. \quad (19)$$

(14) aňlatma yzygiderli işlenip, onuň içine (16) aňlatma goýlup çözülişin tapgyrlary [27] işde getirilýär. Ýöne biz bu ýerde diňe gutarnyklý çözümüni getirýäris:

$$y = \frac{a_0 \omega^2}{B p^2} \left[e^{-\varepsilon_0 t} \sin(\omega t + a) - C e^{\frac{-\Psi P'}{4\pi t}} \cdot \sin(Pt + \varphi) \right] \quad (20)$$

Ψ – konstruksiýada togtamaklyga bolan kuwwatyň otrisatel ýitgisi.

Ol hem

$$\Psi = \frac{4\pi E}{P} \text{ deňdir.}$$

Şu ululygyy bellemek bilen:

$$\frac{1}{\beta} \left[e^{-\varepsilon_0 t} \cdot \sin(\omega t + a) - C e \cdot \frac{\Psi}{4\pi} t \cdot \sin(Pt + \varphi) \right].$$

βt üsti bilen

$$y = \frac{a_0 \omega^2}{P^2} \cdot \beta_t \quad (21)$$

ýazýarys.

Fiziki ugurdan amatly düşüniše eltmek üçin (21) aňlatmany öwrülişlere eltýäris. Şeýle maksat bilen $a_0 \omega^2 / P^2$ aňlatmanyň sanawjysyny we maýdalawjysyny g (güýç agyrlygynyň tizlenmesi) ululygyna köpeldýäris. P^2 -ni bolsa k/m -e çalyşýarys ýa-da k/m -iň özünü goýýarys, ýagny Ýer üstüniň tizlenmesiniň $a_0 \omega^2$ agyrlyk güýç tizlenmesi niň g bolan gatnaşygy ýer sarsgynynyň balyny aňladýar. K_c -ni şeýle ýazýarys:

$$\frac{a_0 \omega^2}{P^2} = \frac{a_0 \omega^2 g m}{k g} = k_c \frac{m g}{k} = K_c \frac{Q}{K}.$$

Şeýlelikde, (21) deňleme şeýle görnüşi alýar:

$$y = K_c \frac{Q}{K} \beta_t. \quad (22)$$

$K_c \frac{Q}{K}$ gorizontal güýjüň statika täsirinden ulgamyň alýan deformasiýasy hökmünde seredilýär.

Onda $K_c = \frac{Q}{K} - \delta_{ct}$ üstünden belläp, (18) aňlatmany şu görnüşde getirip bolýar.

$$y = \delta_{ct} \beta_t. \quad (23)$$

Bu ýerde diňe maýyşgak yrgylndlara seredildi. Onda bu ulgamda (birderejeli erkin ulgam) döreyän güýçler hem onuň deformasiýalaryna proporsionaldyr diýip tassyklap bolar. Onda bu güýçlere ulgamyň reaksiýasynyň daşarky täsirinden diýip seretmek bilen, reaksiýa “y” deformasiýanyň “k” gatylyga köpeldilmegine deňdir diýip ýazyp bolar.

$$S = K_y = K_c Q \beta_t. \quad (24)$$

Onda ulgamyň reaksiýasy yrgyldylaryň esasynda döreýän iner-siýaly güýçler bilen deňleşdirilýär, özi hem statikanyň täsirine bolan $K_c Q$ gorizontal güýjün β_t koeffisiýente köpeldilmegine deň.

Süýşyän esasyň täsirinden birderejeli erkin ulgamyň yrgyldysy-ny anyklamak bilen fiziki ugurdan ýönekeý gutarnykly netijä gelinýär. Bu ulgamyň üýtgesesi we onda döreýän güýç iki ululygyň köpeldil-megine deň: statiki güýç $K_c Q$ ýa-da onuň döredýän deformasiýasy dinamika koeffisiýentine (β_t) köpeldilmegine deňdir:

Şeýlelikde, dinamika usuly bilen ulgamy hasaplamak üçin, hök-man β_t koeffisiýenti bolmaly.

5.4. Köpderejeli erkinlik ulgamy

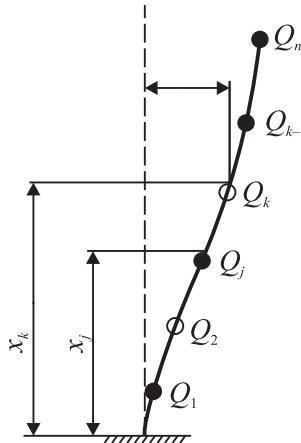
Köpderejeli erkinlik ulgamlarynyň yrgyldylary baradaky has kyn mesele çylşyrymlı çözgi bolup durýar.

Köpderejeli erkinlik ulgamynyň çylşyrymlılygy başdaky deňle-meleri düzmekden ýa-da olaryň prinsipial çözüliş mümkünçiliginden durman, ýöne birlikde differensial deňleme hereketindäki görnüşli (13) deňlemäniň çözülişi ýaly goýberilip bilinjek bolsa, onda onuň ýalyny tejribe ýagdaýında ulanyp boljagyna mümkünçilik döredilýär.

$$\begin{aligned} m_1(\ddot{y}_o + \ddot{y}_1) + (K_{11} + iX_{11})\ddot{y}_1 + \dots + (K_m + iX_m)y_n &= 0 \\ m_2(\ddot{y}_o + \ddot{y}_2) + (K_{21} + iX_{21})\ddot{y}_1 + \dots + (K_{2n} + iX_{2n})y_n &= 0 \\ m_3(\ddot{y}_o + \ddot{y}_3) + (K_{31} + iX_{31})\ddot{y}_1 + \dots + (K_{3n} + iX_{3n})y_n &= 0 \\ \dots \\ m_n(\ddot{y}_o + \ddot{y}_n) + (K_m + iX_m)\ddot{y}_1 + \dots + (K_m + iX_m)y_n &= 0 \end{aligned} \quad (25)$$

Başga sözler bilen aýdylanda, n derejeli erkinlik ulgamynyň dür-li nokadynda döreýän “ y ” egremeler we S seýsmiki güýçler üçin şu deňlemeleriň çözgütlərini ýönekeý gutarnykly aňlatma bermeli (7-nji çyzgy) Özlerinde y_o saklaýan ähli agzalary deňlemäniň sag tarapyna geçirsek, onda deňleme şeýle görnüşü alar:

$$\begin{aligned}
 m_1 \ddot{y}_1 + (K_{11} + iX_{11})\dot{y}_1 + \dots + (K_n + iX_n)\dot{y}_n &= -m_1 \ddot{y}_o \\
 m_2 \ddot{y}_2 + (K_{21} + iX_{21})\dot{y}_1 + \dots + (K_{2n} + iX_{2n})\dot{y}_n &= -m_2 \ddot{y}_o \\
 m_3 \ddot{y}_3 + (K_{31} + iX_{31})\dot{y}_1 + \dots + (K_{3n} + iX_{3n})\dot{y}_n &= -m_3 \ddot{y}_o \\
 m_n \ddot{y}_n + (K_{n1} + iX_{n1})\dot{y}_1 + \dots + (K_{nn} + iX_{nn})\dot{y}_n &= -m_n y_o
 \end{aligned} \tag{26}$$



7-nji çyzgy. n san derejeli erkinlik ulgamynyň hasaplanys çyzgydy

Bu deňleme birnäçe nokatlarda ýerleşen massalardaky täsir edýän hatarly güýçlerden $m_j \ddot{y}_o$ “ n ” derejeli erkin maýyşgak ulgamda döreýän mejburý yrgyldyný aňladýar. Şeýle deňlemeler ulgamny çözümek üçin täsir ediji güýçleriň garaşszlyk prinsipini ulanyp bolýar we ähli güýçleriň täsirinden döreýän üýtgemäni tapyp bolýar, ýagny her haýsyndan özbaşdaklykda döreýän üýtgemeleriň algebraiki jemi hökmünde kabul edilýär.

Ulgamyň “ K ” nokatdaky üýtgemesini şeýle görkezip bolýar, ýagny başga bir nokatda “ j ” goýlan güýjüň täsiri astynda erkin sanly “ n ” derejeli erkinlikde döreýär. Yöne bir şartde, ýagny ulgamyň yrgyldylary esasy ugurlar boýunça garaşsyz yrgyldylara goýulmaly. Olar şeýle görnüşde görkezilip bilinýär:

$$y_{kj} = \sum_1^k k_i \left[C_i \sin(P_i t + \varphi_i) + \frac{-1}{a_{ij} P_i} \int_0^t \ddot{y}_0(u) \sin P_i(t-u) du \right]. \tag{27}$$

Bu ýerde

a_{ij} – her bir esasy baş yrgyldynyň “ai” görnüşine we güýjüň $m_{jyo}(a)$ goýulma ýerine bagly;

K_i -i baş ugur boýunça K nokadyň ulgamdaky nokatlarynyň süýşmek ululyklaryny häsiýetlendiriji käbir koeffisiýent;

P_i – ulgamyň hususy yrgyldysynyň i -y baş ugry boýunça ýygyllygy;

C_i we φ_i – degişli baş ugurlaryň ululyggy üçin hemişelik erkinligiň ululyggy.

“ K ” nokadyň doly üýtgemegini tapmak üçin hökman Y_{kj} -niň ähli ululyklaryny goşuşdyrmaly. Onda şeýle bolar:

$$y_k = \sum_1^n y_{ki} = \sum_1^n \sum_1^n k_i \left[C_i \sin(P_i t + \Psi_i) + \frac{-1}{a_{ij} P_i} \int_0^1 y_0 \sin_{pi}(t-u) du \right] \quad (28)$$

Ozalky ýokarda getirilen serişdeleriň esasynda, ýagny bir derejeli erkinlik ulgam esasyndan görnüşi ýaly, y_{kj} -niň her bir agzasynyň ululygyny görkezip bolar:

$$y_{kj} = \delta_{ikj} \beta_{it},$$

bu ýerde

$$\delta_{ikj} = \frac{a_0 \omega^2 m}{K_{ikj}}.$$

i -niň ugry boýunça j nokatda goýlan täsir ediji güýçden ulgamyň statika deformasiýasy.

$$y_k = \sum_1^n \beta_{it} \sum_1^n \delta_{ikj}. \quad (29)$$

y_k üçin alnan bu görnüş has köp derejeli erkinlik ulgamynda, has hem böleklenen massada tecrübe ugurdan peýdalanylyşa gereksiz bolýar. Şeýlelikde, birnäçe öwrümleniše geçireliň. Şu maksat bilen j nokatda goýlan P_j güýjüň täsiri esasynda i -niň baş ugry boýunça erkinlik ulgamynyň deformasiýasyndaky işine seredeliň.

Her bir baş ugurda ulgamyň deformasiýasynyň formasy güýjüň goýulma ýerine bagly däl. Goý, şu güýjün täsirinden ($8-nji$ çyzgy) “ j ” – $X_1(x_j)$ nokada we “ K ” – $X_i(x_2)$ nokada görkezilişi ýaly, ulgam üýtgeme alýar. Onda deformirlenen ulgamyň potensial kuwwaty şeýle görnüşe eýe bolar:

$$V_i = \frac{X_i(x_j) P_j}{2}. \quad (30)$$

Deformirlenen ulgamda seredilýän i -m ugry boýunça j nokady üçin ýokardaky görnüşden ulgamyň gatylyk koeffisiýentini kesgitlemek mümkün. Belli bolşy ýaly, bu koeffisiýentiň ululygy su görnüşe eýe bolar:

$$K_{ij} = \frac{P_j}{X_i(x_j)}. \quad (31)$$

Onda

$$K_{ij} = \frac{2V_i}{X_1^2(x_j)}.$$

Şeýlelikde, “ j ” nokatda “ i ” ugry boýunça goýlan güýçden $a_0\omega^2 m$ şol nokatda döreýän statika deformasiýa:

$$\delta_{ij} = \frac{a_0\omega^2 m}{K_{ij}} = \frac{a_0\omega^2 m_j X_i^2(x_j)}{2V_i} \text{ bolar} \quad (32)$$

“ j ” nokatda täsir edýän güýçden K nokady üçin deformasiýa.

$$\frac{\delta_{ikj}}{\delta_{ij}} = \frac{X_i(x_k)}{X_i(x_j)} \quad (33)$$

$$\delta_{ikj} = \delta_{ij} \frac{X_i(x_k)}{X_i(x_j)} =$$

$$= \frac{a_0\omega^2 m j X_i(x_j) \cdot X_i(x_k)}{2V_i} \text{ bolar.}$$

δ_{ikj} -niň ähli ululyklaryny goşuşdyryp,

$$\sum_1^n \delta_{ikj} = \frac{a_0\omega^2 X_i(x_k)}{2V_i} \sum_1^n m j X_i(x_j) \quad (35)$$

tapýarys.

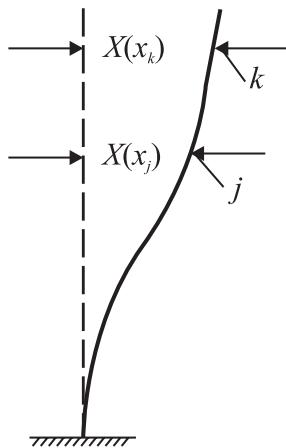
Şeýlelikde, yk üçin ýokarky aňlatma şeýle görnüşi alar:

$$y_k = \sum_1^n \frac{a_0\omega^2 X_{i(X_k)} \beta_{ij}}{2V_i} \sum_1^n m j X_i(x_j). \quad (36)$$

Eger-de ulgamda bölüsdirilen massa bar bolsa, ýagny eger-de ulgama tükeniksiz san derejeli erkin boýunça seredilse, onda

$\sum_1^n m_j X_i(x_j)$ çalşyrylma $\int_0^1 m X_i(x) dx$ -e deň bolar.

Tapylan aňlatma tejribelikde ulanmaga amatly, sebäbi hasaplaýyş tehnikasy hasaplaşygyň dürlü usullaryny goýberip bilýär we şol bir wagtda hem alnan netijelere çäkli baha berip bilýär.



8-nji çyzgy. i ugry boýunça yrgyldynyň şekili

Hakykatdan hem integral iki sany epýuranyň köpeldiš ordinaty, ýagny degişli yrgyldynyň formasynyň bölüşdiriji massasy we egremi bolup durýar. Şeýlelikde, tejribe ýüzünde bu ululygy takmynan tapmagy mydama amala aşyryp bolýar, şeýle hem V ululygy, eger-de anyklanyş hasabaty gerek bolmasa, takmynan tapyp bolýar, gerek ýagdaýında bolsa ululygy has dogry hasaplap bolýar.

6. SEÝSMIKI HASABAT YÜKLERINI KESGITLEMEK

6.1. Kesgitlenýän seýsmiki yükleriň ýörelgelere bölünüşleri we olaryň kesgitlenişleri

Kesgitlenýän seýsmiki yükleriň ýörelgelere bölünüşi

1. “СНиП II-7-81 (95) строительство в сейсмических районах ГОСТРОЙ СССР, М.: Стройиздат, 1982 (1985) diýilýän kadatiw resminamasynyň hasaplaýyş esasyna spektral egrilik alyndy, onuň ordinatlary bolsa hasaplaýyş seýsmika yükleri kesgitlenende ulanylýar.

Seýsmika yükleriniň kesgitlenilişi

A – şertli statiki (durgun) yükler dinamikanyň spektral kofisiyentiniň üsti bilen hasaplanylýar.

Bu usul bilen seýsmika etraplarynda guruljak jaýlar taslamalaşdyrylanda hasaplanýar;

B(B) – gurluşyk etrabynyň seýsmika düzgüniniň häsiýetnamasyny hasaba almak bilen hasaplaýış seýsmika täsiri kesgitlenýär, şeýle hem has kesgitlenen seýsmika mikroetraplaşdyrylan bellikleri ulanylýar.

Bu usul has jogapkärli jaýlar üçin hödürlenilýär.

Belli usullar boýunça hasabat geçirilişi

“A” usuly. Jaýyň uzynlyk ýa-da keselik ugruna bolan haýsy hem bolsa bir nokadynda K_{sik} goýlan hasaplaýış seýsmika ýüküne, özi hem jaýyň ýa-da binanyň hususy yrgyldysynyň *i*-ýa tonuna degişli bolsa, onda ony şu deňleme boýunça kesitleýärler:

$$S_{ik} = K_1 K_2 S Q_{oik}, \quad (37)$$

bu ýerde

K_1 – jaýlaryň we binalaryň alyp biljek şikeslerini hasaba alýan koeffisiyent (*3-nji tablisadan*);

K_2 – jaýlaryň we binalaryň konstruktiv çözülişini hasaba alýan koeffisiyent (*tablisadan kabul edilýär*);

S_{oik} – jaýlaryň we binalaryň hususy yrgyldylarynyň *i* tonuna degişli seýsmika ýükniniň bahasy, özi hem konstruksiýalaryň maýşgaklyk üýtgemesini alyp bilýär diýilýän goýbermä görä kesgitlenýär:

$$S_{oik} = Q_k A \beta_i K \Psi \dot{\eta}_{ik}, \quad (38)$$

bu ýerde

Q_k – konstruksiýalara düşyän hasaplaýış ýükleri hasaba almak bilen, jaýlaryň we binalaryň K nokadyna eltilen agramy;

A – aýyrlyk güýjuniň tizlenmesiniň g böleginde topragyň tizlik amplitudasynyň bahasyny hasaba alýan koeffisient 0,1; 0,2 we 0,4 diýlip, seýsmika hasaplaýış üçin degişlilikde 7,8 we 9 ballar üçin kabul edilýär;

β_i – jaýlaryň we binalaryň hususy yrgyldylarynyň *i* tonuna degişli dinamika koeffisiyenti;

K_y – konstruksiýalaryň dissipatiw häsiýetini hasaba alýan koeffisiyent (*tablisadan kabul edilýär – 1,0-1,5*);

$\dot{\eta}_{ik}$ – yükleriň ýerleşiş ýerlerine we jaýlaryň ýa-da binalaryň hususy yrgyldylarynyň *i* ugry boýunça deformasiýalarynyň formasyna bagly koeffisiyent.

6.2. Dinamika koeffisiýenti

Dinamika koeffisiýenti β_i aşağıdakы деňlemeler ýa-da çyzgy grafi-
gi boýunça topraklaryň derejeleriniň seýsmiki häsiýetlerine laýyklyk-
da we jaýlaryň ýa-da binalaryň hususy yrgyldylarynyň periodlarynyň
 i tonuna baglylykda kesgitlenilýär:

I derejeli topraklar üçin

$$\frac{\beta_i=1}{T_i}, \text{ ýöne 3-den köp bolmaly däl;}$$

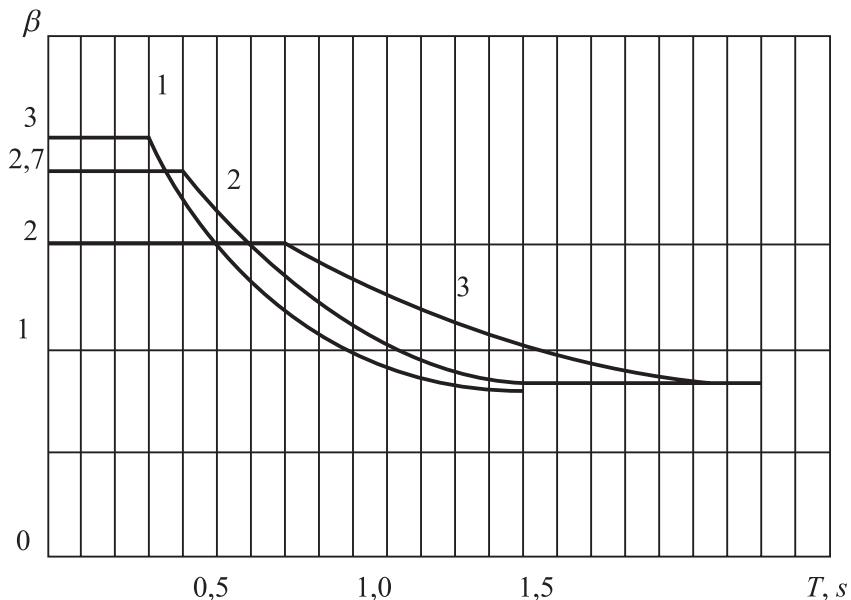
II derejeli topraklar üçin:

$$\frac{\beta_i=1,1}{T_i}, \text{ ýöne 2,7-den köp bolmaly däl;}$$

III derejeli topraklar üçin:

$$\frac{\beta_i=1,5}{T_i}, \text{ ýöne 2-den köp bolmaly däl.}$$

Ähli ýagdaýlarda β_i ululyk belligi 0,8-den az alynmaly däl.



9-njy çyzgy. $\beta(T)$ çyzgy grafikleri.

1 – I derejeli topraklar; 2 – II derejeli topraklar; 3 – III derejeli topraklar

Dinamika koeffisientiniň β_i topraklaryň görünişi boýunça differensirleñmegi käbir ýagdaýlara görä takyk däl, sebäbi käbir boljak ýagdaýlar hasaba alynmaýar, şeýle hem magnituda, epimerkez aralyk, ojagyň çuňlugy we beýleki seýsmometr parametrleri bilen baglanyşykly däl.

6.3. Yrgyldy görnüşiniň hasabaty

Yrgyldy görnüşiniň (formasynyň) hasaplaýyş koffisiýentiniň ululyk belliği şeýle deňleme bilen kesgitlenýär:

$$\eta_{ik} = \frac{X_{i(xk)} \sum_{j=1}^n Q_j X_i(x_j)}{\sum_{j=1}^n Q_j X_i^2(x_j)}. \quad (39)$$

Bu ýerde $X_i(xk)$ we $X_i(x_j)$ – jaýyň ýa-da binanyň eredilýän K nokatdaky i tony boýunça hususy yrgyldy, şeýle hem ähli j nokatlarدا süýşmegi. Hasaplaýyş çyzgydyna görä, jaýyň agramy bir ýerde ýygنانан diýlip kabul edilýär.

$Q_j - Q_k$ görä hasaplanyşy ýaly, j nokatda seredilýän jaýyň ýa-da binanyň agramy.

Ýokarda seýsmiki ýükleriň kesgitlenilişi “deňleme ýagdaýy (haly)” takyklanyp seredilende esaslandryrylan we jaýlaryň seýsmikä durnuklylygyna täsir edýän dürli ýagdaýlary göz öňünde tutmaga mümkünçilik berýär.

(37) we (38) deňlemeler öz içlerine birmäçe koeffisiýentleri girizýärler. Olaryň her biri belli bir fiziki manyny aňladýar (4, 5, 6-nji tablisalarda).

4-nji tablisa

Gurluşyk meýdançasynyň seýsmikligi

Seýsmiki häsiýetleri boýunça topraklaryň derejeleri	etrabyň seýsmikligi (bal)		
	7	8	9
I	6	7	8
II	7	8	9
III	8	9	9

Bellikler:

- Eger-de gurluşyk meýdançasynyň topragynyň düzümi dürli hili bolsa, onda ol seýsmiki häsiýetlerinde amatly däl şartları boýunça alynýar.

Eger-de şu derejede 10 metr çuňlukda (düzleýiş ululygyndan hasaplanyp) umumy galyňlygyň jemi 5 metrden köp bolsa.

2. 6 bally etraplarda has jogapkärli jaýlar we binalar III derejeli topragy bolan gurluşyk meýdanlarynda gurulýan bolsa, onda ol meýdança 7 balalardan diýlip kabul edilýär.

3. Gurluşyk meýdançasynyň ahli çägi boýunça 10 metr gatlaklygyň ýokarky böleginde III derejeli toprak II derejeli toprak bilen düşelýän bolsa, onda ol III derejeden II derejeli topraga bölekleýin ýa-da doly seýsmiki häsiyetleri boýunça II derejä geçirilýär.

5-nji tablisa

Goýberiliş bozulmasynda koeffisiýentiň ululygy

T/b	Ýer sarsgynynda jaýlarda we desgalarda goýberiliş bozulmasy	K ₁
1	Binalarda galyndy deformasiýalarynyň we ýerli (lokalnyýebelli bir ýerde) bozulmalaryň (çöküş, jaýryk we ş.m) ýuze çykmasyna ýol berilmezligi	1,00
2	Eger-de adaty peýdalanylyşny, şeýle hem enjamlaryň bitewiligini kynlaşdyryan bolsa, jaýlarda we binalar konstruksiýasynyň galyndy deformasiýalaryna, jaýryklara, bozulmalara sezewar bolýar	0,25
3	Eger-de adaty peýdalanylyş wagtlaýynça durzulan bolsa jaýlaryň we binalaryň konstruksiýalarynda galyndy deformasiýalarynyň, jaýryklaryň, bozulmalaryň goýberilmegi bolup biler	0,12

6-njy tablisa

Konstruktiv çözgütlereň koeffisiýentiniň ululygy

T/b	Konstruktiv çözgütlər	K ₂
1	Diwarlary toparlaýyş N konstruksiýaly, gatlary 5-den köp, karkas, iriblokly jaýlarda	1+0,1 (n-s)
2	Iripanelli ýa-da guýma demir betonly, gat sany 5-e çenli bolan jaýlarda	0,9
	Gat sany 5-den köp bolsa	0,9+0,075 (n-s)
3	Aşaky gatlary bir ýa-da birnäçe karkasly, ýokarsy yüksöteriji diwarlardan ýa-da karkasly doldurylan diafragma	1,5
4	Jaylaryň diwarlary ýükgöteriji kerpiçden ýa-da örümle-riň ergin goşundysy elde (baglaşdyrylan ýokarlandyrıjy) tayırlanan	1,3

5	Birgatly senagat jaýlarynyň, gerimleri 18-den köp bolmasa, fermalaryň – balkalaryň aşagyna çenli $h = 8$ m-den köp bolmasa	0,8
6	III derejeli toprakda sütün gazyklarynda galdyrylýan oba hojalyk jaýlary	0,5
7	1-6-njy bölümçelerde görkezilmedik jaýlar we binalar	1,0

7-nji tablisa

**Jaylaryň jogapkärlilikine baglylykda seýsmikligiň hasaplanышы
“(CH и II) II-7-81”**

T/b	Jaylars we binalar	Gurlusyk seýsmika meý- dançasynda seýsmikligiň hasaplanышы (balda)
1	2-6-njy bölümçelerde görkezilmedik ýasaýşa, jem- gyýetçilige we önemçilige niýetlenilen jaýlar we binalar	7 8 9
2	Has jogapkärli jaýlar we binalar	8 9 9
3	Jaylaryň we binalaryň bozulmalarynyň has agyr ýagdaýlara salmaklary (uly we orta wokzallar, üsti ýapyk stadion we başgalar)	7 8 9
4	Ýer sarsgynynyň ýetiren şikestleriniň düzedilýän döwründe birnäçe jaýlary we binalary (elektrik ener- giýa we suw üpcünciliginiň ulgamlary, ýangyn de- posy, ýangyn söndüriş ulgamlary, käbir aragatnaşyk binalary we ş.m.) hökman funksinirlemeli	7 8 9
5	Uly şikes almadyk ýokary ýerüsti suwlaryny sak- laýış desgalary we adamalaryň ölümü bilen bag- lanyşykly bolmadyk enjamlar	7 8 9
6	Bozulan jaýlaryň we binalaryň üzňüsiz işlemekle- rine bagly bolmadyk (ambarlar, kran ýa-da bejergi estakadalar, uly bolmadyk ussahanalar we ş.m.) seýsmika täsir hasaba alynmayar	7 8 9

8-nji tablisa

Dissipatiw koeffisiýentiň ululygy

T/b	Konstruksiýalaryň häsiýetnamalary	K_y
1	Belent binalar, meýilnamada uly bolmadık ölçegler (diň, marta tüsse turbalary, özbaşdak liftleriň şahtalary, merdiwan we ş.m)	1,5
2	Demirbeton oturtmalary bolan karkas jaýlar, olaryň deformatiw oturtma diwar panelleriniň beýikliginiň (hd) keselik (b) ölçegine bolan gatnaşy whole hasaplanýar. Seýsmiki güýjün täsir edýän ugry boýunça deň täsir etmeýär ýa-da 25-den artyk	1,5
	15-denem az	1
3	Eger-de hasaplaýış seýsmiki yüküň ugruna oturtmany erkin uzynlygynyň (ho) oturtmanyň kesiminiň inersiya radiusyna (r) bolan gatnaşynda diwar doldurymasy karkasyň deformatiwigine täsir etmese, polat oturtmalary bolan karkas jaýlarda, deň ýa-da 80-den uly	1,5
	Deň ýada 40-dan az	1,0
4	1-3-nji bölümçelerde görkezilmedik jaýlaryň we binalaryň gatlarynyň beýiklikleri dürli hili bolanda $Kop = \frac{hd}{b}$; ýa-da $\frac{ho}{r}$ orta ululyk	1,0

9-njy tablisa

Suw üpjünçilik ulgamlarynyň jaýlar we binalar üçin koeffisiýentleriň $B_{n_i}k$ we $K_1K_2K_y$ köpeldilen ululyklary

Topraga garanynda jaýlaryň we binalaryň ýerleşşleri	$B_{n_i}k$			$K_1K_2K_y$		
	Seýsmiki häsiýetnamalar boýunça topragyň derejesi			Jaýlaryň we binalaryň jogapkärliliginiň klasy		
	I	II	III	1	2	3
Ýerüstü jaýlar we binalar	3,0	2,7	2,0	0,30	0,25	0,20
Ýerasty binalar	2,0	1,8	1,5	0,25	0,20	0,15

Bellikler

1-nji klas jogapkärliliği – ýasaýyş ýerlerinde ýasaýylaryň sany 50 müñden köp bolsa suw turba desgalarynyň we suwygnaýyj desgalaryň hojalyk işine gerekligini (водозабор) suw goýberip bermekleri 30%-e çenli hasaplaýış çykdaýysyny peseldip bilyär, ýöne bu 3 gije-gündizden, şeýle hem suw arakesmesiniň möhleti 10 minutdan aňry geçmeli däl;

2-nji klas jogapkärliliği – jaýlar we binalar üçin 3-nji, 4-nji tablisalaryň 1-nji bölümçesinde görkezilen;

3-nji klas jogapkärliliği – jaýlar we binalar üçin 3-nji, 4-nji tablisalaryň ikinji bölümçesinde görkezilen.

1.2 Toprak çuňladyp binalar hem edil ýerasty binalar ýaly hasaplanýar. Eger-de çuňluguň ululygy olaryň beýikliginiň ýarysyndan artyk we beýikliginiň ýarysyndan az bolsa, onda ýerüsti diýlip hasabat geçirilýär.

Mundan başga-da 3-nji tablisa görä seýsmiki ýüke ulanylýan goşmaça koeffisiýent, hakykatdan hem, “ähtibarlylyk” koeffisiýenti diýlip hasaplanyp bilner. “*Ygtybarlylyk*” koeffisiýenti bire deň (*3-nji tablisanyň 1-nji bölümçesi*) bolanda seýsmika ýükünüň üpjünçiligi bolar (işin durmazlygy ähtimal). Eger-de birden az bolan ýagdaýynda hem jemgyetçilik desgalarynyň gurluşygynyň köpüsünde kabul ediliş mümkünçiligi bolar. Şol bir wagtda jaýlar olaryň jogapkärlilik derejesine baglylykda hasabat geçirilende görkezilen koeffisiýenti 1,5-e ýa-da 1,2-ä deň diýlip kabul edilýär. Bu bolsa ýer sarsgynynyň maksimal ýükünüň hasabat edilmeli balyna barýar. Bu ýagdaýda seýsmiki howp hasaba alynýar.

Bu usul çäkli ýagdaýdaky hasabatyň maksadyna jogap berýär, ýagny çäkli ýagdaýyň girmegini goýbermezlikdir. Muny bolsa berlen üpjünçiligiň ähtibarlylygy boýunça k_1 koeffisiýenti hasabata alýar. Jaýlara we binalara täsir edýän hasaplaýış seýsmika ýuki ýapgylaryň we basyrgylaryň gorizontal derejesinde olaryň uzynlygyna we keseлигine bolan oklaryň ugurlary boýunça kabul edilýär, şeýle hem şol ugurlarda her haýsy aýratyn hasaplanýar. Çylşyrymlı geometriki şekilli jaýlarda olaryň howply bolan konstruksialary ýa-da olaryň elementleri seýsmiki ýükleriň ugurlaryna kabul edilýär.

Seýsmiki ýüküň hasabaty gorizontal ugurdan başga diklik ugry boýunça hem kabul edilýär:

- gorizontal we ýapgyt konsolly konstruksiýalar;
- gerimleri 24 m we ondan köp bolan jaýlaryň we binalaryň çarçuwalary;
- arkalarynyň, fermalarynyň, giňişlik konstruksiýalarynyň basyrgylary;
- gerimli gurluşly köprüleriň;
- struktur konstruksiýalaryň basyrgylary we olara girýän gorizontal konsol meýdanlar;
- struktur konstruksiýalaryň basyrgylary üçin sütünleriň ýokarsyndaky ýognama meýdanlary;

- struktur konstruksiýalaryň diklik ýükgöterijilik konstruksiýalary bilen düwünlı baglanyşyklygy;
- polat sütünleriň kranlyk konsollary;
- struktur konstruksiýasy basyrgyly jaýlaryň agdarylysyga ýa-da taýmallyga garşy bolan durnuklylygy;
- şeýle hem binalar;
- daşly konstruksiýalar.

Görkezilen konstruksiýalaryň we binalaryň elementleri daş konstruksiýalardan başgalary üçin diklik seýsmiki ýuki hasaplananda (1) deňleme boýunça kesgitlenýär:

$$S_{ik} = K_1 K_2 S_{oik}. \quad (40)$$

Şeýle-de şu ýagdaýda “ k_1 ” hem-de “ k_2 ” koeffisiýentler 1 diýlip kabul edilýär. Struktura plitalary üçin “ K ” koeffisiýenti 1,5 diýlip kabul edilýär (“Рекомендации по проектированию структурных конструкций ЦНИИСК им. Кучеренко ГОССТРОЯ СССР”. М.: Стройиздат, 1984). Kadatiw resminamanyň hödürlemegine görä, hususy yrgyldynyň aşaky ýygyllygy we formasy hasaplananda 5-den, 7-den az bolmaly däl.

Seredilýän dartgynly ýagdaýdaky element üçin diklik seýsmiki yüküň ýokaryk ýa-da aşak täsir ediş ugry has amatsyz görnüşde kabul edilýär. Konsol konstruksiýalaryň (balkon), kiçiräk bassyrma (kozyrýok), asylma paneller (konsol-bir ujy diregsiz konstruksiýa ýa-da onuň elementi we ş.m.) üçin agramlary jaýyň agramy bilen deňes-direniňde has ýeňil we olaryň berkitmeleri şu ýagdaýda $B_i \cdot \eta_{ik} = 5$ (dikligine seýsmika ýuki) hasaplanýar.

Daş konstruksiýalarynyň seýsmiki yüküň täsirine bolan hasabaty hökman ol ýükler bir wagtda keseligue we dikligine ugurlar boýunça täsir edýär diýlip ýerine ýetirilmeli. 7-8 bally seýsmikanyň hasabatynda diklikde seýsmiki yüküň ululygyny 15%, şeýle hem 9 balda 30% diýlip diklik statika ýüküne degişlilikde kabul edilýär.

Jaýlaryň we binalaryň hususy yrgyldylarynyň birinji (esasy) tonunyň periody $T_1 > 0,4$ sek bolsa, onda hususy yrgyldynyň hasabyny hökman üç formadan az etmän ýerine ýetirmeli. Eger-de $T_1 > 0,4$ sek bolsa, onda diňe birinji forma hasaba alynmak bilen hasaplanýar. Hasaplaýış seýsmika yüküň täsirinden S_{ik} (her hususy yrgyldynyň

formasy boýunça aýry) jaýlaryň we binalaryň kesimlerinde gur-
luşyk mehanika usuly boýunça N_i içki güýjenmäni (naprýaženiýäni)
tapýarlar.

Eger-de jaýlar we binalar statika täsirli bolan şertinde, hususy yr-
gyldylaryň ýokary formasy hasaba alnanda, keseligue (поперечные)
we boýlugyna (продольные) güýçleriň egilme we agdaryş pursatlary,
adaty we galtaşma (kasatel) güýjenmelerini konstruksiýalarda seýs-
miki ýüküň täsirinden hasaplaýyş ululyklaryny şu deňleme boýunça
kesgitleýärler:

$$N_p = \sqrt{\sum_{j=1}^n N_i^2}, \quad (41)$$

bu ýerde

$N_i - i - \bar{y}$ formadaky yrgylda degişlilikde seýsmiki ýükleriň täsi-
rinden seredilýän kesimde güýjüň ýa-da güýjenmäniň ululygy;

n – hasaplama hasaba alynýan yrgyldy formalarynyň sany.

Güýjenmäniň (naprýaženiýäniň) hasaby jaýlaryň we binalaryň
ýükgöterijilik ukybyny barlamakda ulanylýar. Konstruksiýalaryň
berkliginiň we durnuklylygynyň hasaplarynda goşmaça işiň şerti atly
koeffisiýent m_{kp} girizildi. Bu koeffisiýent seýsmiki ýükleriň gysga-
wagtláýyn täsirini we doly däl ýagdaýda serişdeleriň maýışgak-
lyk häsiýetini hasaba alýar. Şeýle hem gurluşyk etrabynyň dereje-
siniň ýer sarsgynynyň gaýtalanmagyna we bolup biljek şikesleriň
ýygynışygyna bagly bolan seýsmiki howplulyk koeffisiýenti m_{sh} gi-
rizildi. Bu koeffisiýentiň deňlik ululygynda seýsmiki ýükleriň köpel-
megi ýa-da azalmagy 15%-e deň bolmak bilen ýertitremäniň bolup
biläýek gaýtalanmasyna bagly.

Jaýlaryň we binalaryň üstünden ýokarlygyna galýan konstruk-
siýalaryň (parapetler, frontonlar we ş.m.) agramy jaýlaryň we bina-
laryň agramalaryna seredeniňde olaryň kese kesimleri we agramlary
has az, şeýle hem ýadygärlikleriň, agyr enjamlaryň (birinji gatda otur-
dylar) berkitmelerini gorizontal hasaplamasında seýsmiki ýük hasaba
alymak bilen $\beta_i \eta_{ik} = 5$ diýlip hasabat geçirilýär.

Jaýlaryň we binalaryň ýükgöterijilik konstruksiýalary bilen öza-
ra baglanyşkly derejesi boýunça enjamlar üç görnüše bölünýärler.

**Jaylar bilen özara baglanyşykly derejesi
boýunça enjamlaryň düzümleri**

Görnüşi	Enjamlaryň jaýlaryň yükgöterijilik konstruksiýalary bilen özara baglanyşyklygy	Jaýyň dinamika häsiýetnamalaryna enjamlaryň täsiri
A	Toprakda we jaý bilen baglanyşykda bolmadyk aýrylan binyatda oturdylyar	Täsir etmeýär
B (B)	Gatyň ýapgydynda (göterijilik ukyplı konstruksiýalarda) oturdylyar	Uly bolmadyk täsiri-enjamyn massasyň enjamyn oturdylyş derejesinde jemlenen hemişelik we wagtlayýn yükleriň massasyna bolan gatnaşygynyň 0,3-den az we 0,25-den köp bolmadyk degişli gatyň beýikligi
B (G)	Gatyň ýapgydyndan (göterijilik ukyplı konstruksiýalardan) ýa-da olaryň üstünden geçýär	Has üýtgemeler-hususy yrgyldylaryň periodlary 30 we ondan artyk göterimlere ýetýär, yrgyldylaryň formasy giňsılıkdäki deformirleniş çyzgydyna

Jaýlarda we binalarda ýonekeý geometriki formaly enjamlar oturdylyan enjamlaryň hasabynda hasaplaýyş seýsmiki ýuki gorizontal ýa-da beýiklige täsirde diýip jaýyň boýuna, keseligine, şeýle hem diklige oklarynyň ugurlary boýunça täsir edýär diýlip kabul edilýär, özi hem her bir ugry boýunça özbaşdaklykda ýerine yetirileyär.

“B” görnüşdäki enjama düşyän hasaplaýyş seýsmiki ýuki ilki jaýlaryň we binalaryň gurulmagynyň (olarda enjamlar oturdylan) esa-synda hasaplanýär.

Gaty enjama goýlan hasaplaýyş seýsmika ýuki ugry boýunça jaýyň hasaplaýyş “K” nokadynda ýerleşyän enjamda goýulmak bilen i tona degişli jaýlaryň we binalaryň hususy yrgyldylaryny “Рекомендации по расчету на сейсмические воздействия инженерного и встроенного технологического оборудования / ЦНИИСК имя Кучеренко ГОССТРОЯ СССР, 1984” diýen kadatiw resminamada getirilen deňleme boýunça kesgitleýäris:

$$S_{oik}^{o\delta} = K_1 K_2 K_3 S_{oik}^{o\delta}, \quad (42)$$

bu ýerde K_1 we K_2 koeffisiýentler 3-nji tablisanyň 1-nji bölümçesi we 3-nji tablisanyň 2-nji bölümçesi boýunça kabul edildi;

K_3 – enjamnyň jogapkärlilik derejesini hasaba alýan koeffisiýent I topar enjamlar üçin 1 sana deň diýlip, II topar enjamlar üçin 0,3 sana deň diýlip kabul edilýär. Koeffisiýentiň san ululygy taslamany tassykláyan ýokarky edaranyň ylalaşmagynda rugsat edilýär.

$$S_{oik}^{o\delta} = O_k^{o\delta} A \beta K \psi \eta_{ik}, \quad (43)$$

bu ýerde

$Q_k^{o\delta}$ – "k" nokata eltilen enjamnyň agramy;

$A, \beta, K\psi, \eta_{ik}$ – jaýlar we binalar hasaplananda (hem-de şolarda enjamlar oturdylanda) kabul edilýän koeffisiýentler.

Haçan-da agyr gaty enjamlar birgatly jaýda oturdylanda onuň berkitmesi gorizontal seýsmiki ýüki hasaba almak bilen (42) we (43) deňlemeler boýunça hasaplanýar we $B_i \eta_{ik} = 5$ edilip alynýar.

Maýışgak enjamlarda seýsmika ýüki (S_{oik}) şu ýagdaýda (43) deňleme boýunça hasaplanýar.

$$S_{oik}^{o\delta} = Q_k^{o\delta} A \beta_i \beta_{o\delta} K \psi \eta_{ik}, \quad (44)$$

bu ýerde $\beta_{o\delta}$ – enjamnyň dinamika koeffisiýenti.

Özi hem enjamnyň hususy yrgyldysynyň $T_{o\delta}$ esasy periodynyň $T_{o\delta}$ ýapga (konstruksiýa – перекрытия, özi hem oňa berkidilýär) bolan gatnaşyklaryna we jaýyň hususy yrgyldysynyň periodyna bagly kabul edilýär:

$$B_{o\delta} = 1, \text{ onda } \frac{T_{o\delta}}{T_i} \leq 0,6 \text{ we } \frac{T_{o\delta}}{T_i} \geq 1,4;$$

$$B_{o\delta} = 3, \text{ onda } 0,8 \leq \frac{T_{o\delta}}{T_i} \leq 1,2.$$

Galan ýagdaýlarda $B_{o\delta}$ gönülik (lineýka) interpolýasiýasy diýlip kabul edilýär.

Hasaplaýyş seýsmika ýüki enjamnyň merkezi agyrlygyna goýlan diýlip hasaplanýar. Şu ýükden enjamlaryň elementlerindäki we onuň konstruksiýalara berkleşdirilendäki güýçleri (keselígine we boýlugyna bolan güýçler, egilme we agdaryjy pursatlar, olardan bolan güýçler, egilme we agdaryjy pursatlar we ş.m.) hökman kesgitlemeli.

"B" (G) görnüşdäki enjamlara bolan hasaplaýyş seýsmika ýukle-ri enjamlaryň we jaýlaryň ýa-da binalaryň birlilikdäki dinamika hasa-batynyň esasynda hasaplanmaly. Şu ýagdaýda hasaplanýş çyzgydy

enjamlaryň massalarynyň we gatylyklarynyň bölünmek aýratynlyklaryny, ýapyşaklygyny we gurulygyna sürtülmegini, şeýle hem enjamlary jaýlaryň ýa-da binalaryň ýükgöterijilik konstruksiýalaryna berkidilmegini hasaba almak bilen kabul edilýär. Ýapgynyň konstruksiýalaryna enjamlary söyläp berkidýärler. Şeýle ýagdaýda enjamýň merkezi agyrlygynda goýlan gorizontal seýsmiki ýükden döreýän pursatyn täsirindäki goşmaça diklik ýükünü hasaba almak bilen hasabaty geçirýärler. Şu ýagdaýda koeffisiýentleriň köpeltme ululygy karkas üçin seredilýän ýapgynyň derejesinde diýlip kabul edilýär, ýöne 2-den az bolmaly däl.

Gurnalyş döwründe konstruksiýalarda döreýän ýüklere hasabat geçirilende seýsmikligiň täsiri hasaba alynmaýar. Belli bolşy ýaly, maýyşgak seýsmikli tolkunlar jaýlara we binalara dürli burç aşagyn-dan gelip bilýärler. Meýilnamada ýükgöteriji konstruksiýalar simmetrika görnüşinde ýerleşäyenlerinde hem desgalarda aýlaýy yrgyldylar döreýär. Eger-de olaryň uzynlyk boý ýa-da ini 30 metrden artyk bol-sa, seýsmiki ýüküň (6) deňleme boýunça hasaplanmagyna garamaz-dan, ýer sarsgyny döwründe, jaýlaryň özünü alyp baryşlaryna görä, hökman jaýyň ýa-da binanyň diklik okuna bagly aýlaýy pursatyny hasaba almaly. Jaýyň seýsmika çydamlylygyny üpjün etmek maksadı bilen hökman deformasiýanyň ýa-da süýşmegiň barlagyny ýerine ýetirmeli:

$$f \leq [f], \quad (45)$$

bu ýerde

f – jaýyň ýa-da onuň elementlerinde döreýän deformasiýa ýa-da süýşme.

“B” usuly. Has jogapkärli binalary we belent (17 we ondan artyk gatly) jaýlaryň, şeýle hem gerimleri 30 metrden artyk bolan öýjükli we giňişlikli konstruksiýalary bolan jaýlaryň seýsmiki täsirini instru-mental ýazgyda, has hem şol jaýa howply bolan esasyň tizlenmesini, şeýle takyklanan akselerogramlar bilen hasaba almaly.

Esasyň hereketlik tizlenmesiniň maksimal amplitudasy 7, 8 we 9 bal bolan seýsmiki meýdançaly gurluşyk üçin 100, 200 ýa-da 400 sm/s^2 -dan az bolmaly däl diýlip kabul edilmeli. Jaýyň alyp biljek jaýrygyny hasaba alýan koeffisiýentiň ululygyny $K_1 = 1$ -den az etmän kabul etmeli.

Hususy yrgyldylaryň periodlary we şekilleri

Jaýlaryň we binalaryň seýsmiki täsirine öňüsyra hasaplanыşda, hususy yrgyldylaryň periodlaryny kesgitlemekde şu empiriki deňleme ulanylýär:

$$T_1 = 0,0905 \frac{H}{B} \sqrt{B}, \quad (46)$$

$$T_1 = 0,0102H + 0,034, \quad (47)$$

bu ýerde

H – jaýyň beýikligi (m);

B – meýilnamada jaýyň ölçegleri (ini ýa-da uzynlygy (m)).

Karkas jaýlar üçin

$$T_1 = 0,0178H + 0,098. \quad (48)$$

Berk daş doldurymly karkas jaýlar üçin erkin yrgyldylaryň perio-
dy deňleme boýunça kesgitlenýär;

15 metrden beýik bolan jaýlar üçin.

$$T_1 = 0,17\sqrt{\delta}, \quad (49)$$

bu ýerde

δ – jaýyň ýokarsynyň gorizontal süýşmegi (sm); özi hem ol beýikligine hemişelik agramly we hemişelik berkligi bolan konsol hökmünde bolmak bilen, oňa jaýyň agramyna görä ýük täsir edýär diýlip seredilýär.

Esasdaky topraklaryň täsiri hasaba alnandaky berk konstruktiv
çyzgyny jaýlar üçin

$$T = \frac{yH\psi}{\sqrt{B_q}}, \quad (50)$$

bu ýerde

y – jaýyň esasyndaky topragyň görnüşine baglylykdaky koeffisiýent

$$y = \frac{45}{R_t}, \quad (51)$$

bu ýerde

R_t – topragyň hasaplanыş garşylygy;

ψ – ýükgöteriş konstruksiýany häsiýetlendiriji koeffisiýent:

ψ – kerpiç jaýlar üçin – 1,0; iripanelli jaýlar üçin – 0,95.

Karpat zolagynda 1986-njy ýylyň 31-nji awgustynda bolan ýer-
titremäniň dinamika häsiýetnamalaryny ölçüp alan alymlar – t.y.k.

A.M. Paramziniň we inžener A.S. Taubaýewiň (AASIONILSS) çykaran netijeleriniň esasynda ýer sarsgynyny geçiren jaýlaryň gatlarynyň sanyna (n) baglylykda olaryň hususy yrgyldylarynyň periodlaryny kesgitlemek üçin şular ýaly empiriki deňlemeleri hödürlediler:

Beýikligi 2-9 gat bolan daş jaýlar üçin

$$T_1 = 0,2 + 0,03(n - 2); \quad (52)$$

Beýikligi 4-14 gat bolan iripanelli jaýlar üçin

$$T_1 = 0,5 n; \quad (53)$$

Beýikligi 9-24 gat bolan bitewi guýma jaýlar üçin

$$T_1 = 0,5 + 0,07(n - 9); \quad (54)$$

Beýikligi 2-14 gat bolan karkas panelli jaýlar üçin

$$T_1 = 0,3 + 0,06(n - 2). \quad (55)$$

Hususy yrgyldylaryň periodlary we görünüşleri kesgitlenende hasaplary takyklamak işlerde [19, 41, 42, 44, 45] görkezilen hödürleñmelere görä geçirilýär. Ol görkezmeler binalaryň umumy dinamika usullary boýunça esaslandyrylan ýa-da EHM-iň (ЭБМ) kömegin bilen dürli maksatnamalar ulanylyp amala aşyrylýar.

Eger-de karkas, iripanelli, karkas – daş we guýma jaýlaryň maýışgak döwründe hasabat geçirilen ýagdaýynda EC ulgamynyň guýulma maksatnamasy (АПЖБК) ulanylýar.

EHM hasabaty üçin tabşyrygyň düzümine jaýyň hasaplanys çyzgydy, ýükgöterijilik elementleriň keselik kesimleri, betonyň we armaturyň klasy, örümciň başlangyç modul deformasiýasy, jaýyň hasaplanys seýsmikasy, A , K_1 , K_2 , $K\psi$ koeffisiýentleri, hasaba alynýan hususy yrgyldylaryň formasynyň hasaba alynýan mukdary, seýsmika häsiýetnamalary boýunça topraklaryň derejeleri girýär.

Hasabatyň netjesinde

- hususy yrgyldylaryň periodlarynyň we görünüşleriniň ululyklary;
- seýsmiki ýükleriň ululyklary, yrgyldynyň her bir görünüşine laýyk süýşmegi we güýcleri;
- (41) deňleme boýunça hasaplanan seýsmiki ýüklerden konstruktivlarda doreýän keselik we uzynlyk ýükleriniň, egilme we agdaryş pursatlarynyň hasaplanys ululyklary kesgitlenilýär.

6.4. Seýsmika güýçleriniň hasabat bahalaryny kesgitlemegiň usuly

Kabul edilen esasyň yrgyldysynyň kanunyny ullanmak bilen bina-nyň hasaplaýış çyzgydyna degişli onuň ýa-da başga maýyşgak ulgam üçin süýşmeginiň, soňra bolsa tizlenmesiniň ululyklaryny tapmak bolýar. Ulgamyň massasynyň oňa degişli tizlenmesine köpeldilmegin-de bolsa şol güýçleri berýär; olar bilen bolsa bina hasaplanýar.

Seýsmiki güýçleri hasaplamak üçin şeýle ýol has gönüdir. Şeýlelikde, ol güýji ullanmaga şert döreýär. Seredilýän maýyşgak ulgamda döreýän güýçleri tizlenmäni kesgitlemän hem tapyp bolýar, soňra bolsa binada tapylan tizlenmä degişli inersiýa boýunça hasabat geçirilýär. Şeýle ýagdaýda bolsa hasabatyň tehnikasy has ýonekeýleşýär.

Haçan-da inersiýa güýji, maýyşgaklyk we içerkى garşylygyň jemleri nula deň bolan ýagdaýnda, hakykatdan hem, yrgyldylarda deňlikler şerti hasaplanýar. Şeýlelikde, binada esasyň süýşmegin-den döreýän inersiýa güýji diňe bir maýyşgak güýç bilen däl-de, içki garşylyk güýçleri bilen hem deňleşdirilýär.

Binanyň elementlerinde naprýaženiye diňe maýyşgak güýje bagly. Eger-de inersiýa güýji maýyşgak güýçleriň ululyklarynyň tapylyp bolunýan ýagdaýnda hasaplanmasa, onda tizlenmäni tapmagyň geregi bolmaýar.

Eger-de inersiýa güýjünü hasaplamagyň ýerine, şeýle-de çylşyrymly ulgamyň şu ýüke dinamika hasabatynyň ýerine şeýle bir daşky ýük tapylsa, onuň hem ulgamda döredilýän içki güýçleriniň deňlikde inersiýa güýçlerini döretmäge ukyplylygy dörese, ine, şu güýçler özleriniň täsiri babatda inersiýa güýçlerine deň bolsa, onda olary "S" bilen belläp, seýsmiki hasabat güýçleri diýip atlandyrarys. Bellenmeli ýagdaý, ol hem bolsa ulgamda döreýän maýyşgak güýç diňe onuň egremine (y_k) bagly. Her bir i ugur boýunça aýratynlykda ulgamyň deformasiýasyna garasak, onda öňki seredilen serişdelere görä, $y_{ik} \chi_i$ ululyga proporsionaldyr (X_k). Her bir baş ugur boýunça ulgamdaky deformasiýanyň şekili erkin yrgyldynnyň degişli formasyna gabat gelýär. Ol diňe erkin yrgyldydaky döreýän güýçler ýaly güýçler bilen döredilýär. i ulgam formasy boýunça deformirleýän güýje deňdir:

$$\begin{aligned}
P_{ia} &= x_i(x_a) ma P_i^2 \\
P_{ib} &= x_i(x_b) mb P_i^2 \\
P_{ikb} &= x_i(x_k) m_k P_i^2 \\
P_{in} &= x_i(x_n) m_n P_i^2,
\end{aligned} \tag{56}$$

ýagny O massanyň agramlary we olaryň üýtgemekleri bilen gönü baglanışykly.

Muny şu gelnen netijeleriň esasynda tassyklap bolýar. Eger-de P_{in} , P_{ib} , ..., P_{in} güýçler erkin yrgyldylaryň i -m ugurlary boýunça $x_i(x_a), x_i(x_b), \dots, x_i(x_n)$ egremeleri döredýän bolsalar, onda hökman V_{ia} , V_{ib}, \dots, V_{in} egremleri $S_{ia}, S_{ib}, \dots, S_{in}$ başga güýçleri şular ýaly P_i güýçlere görä döretmeli. Şeýlelikde,

$$\frac{xi(x_k)}{y_{ik}} = \frac{P_{ik}}{S_{ik}} \Leftrightarrow \text{bolsa, onda} \tag{57}$$

$$S_{ik} = \frac{y_{ik}}{x_i(x_k)} P_{ik} = m_k P_i^2 y_{ik} = \frac{a_0 \omega^2 m_k P_i^2}{2Vi} \cdot \beta_{it} x_i(x_k) \sum_1^n m_j X_i(x_j) \text{ bolar.} \tag{58}$$

Belli bolşy ýaly, hususy yrgyldylaryň ýygylgygynyň kwadraty P_i^2 üçin aňlatma şeýle görkezilip bilner:

$$P_i^2 = \frac{2Vi}{\sum_i^n m_j x_i^2(xi)}. \tag{59}$$

S_{ik} aňlatma P_i^2 ululygy goýsak, onda şu deňlemäni alarys:

$$s_{ik} = a_0 \omega^2 m_k \beta_{it} \frac{Xi(x_k) \sum_1^n m_j x_i(x_j)}{\sum_1^n m_j x_i(x_j)}. \tag{60}$$

Ulanmaga amatly bolmak üçin m aňlatmany Q/g bilen çalşyryp we köpeldijileriň ýerleşişlerini üýtgedip şu aşakdaky görnüşli deňlemäni alýarys:

$$s_{ik} = \frac{a_0 \omega^2}{g} \beta_{it} \frac{xi(X_k) \sum_1^n a_j X_i^2(xj) Q_k}{\sum_1^n Q_j X_i^2(xj)}. \tag{61}$$

Ýokardaky aňlatmalaryň esasynda S_k aňladyjy üçin Q_k ululykda üç sany häsiýetlendiriji köpeldiji bar. Şolardan biri hem

$$\frac{a_0 \omega^2}{g}. \quad (62)$$

Onuň maýyşgak ulgamyň parametrlerine baglylygy ýok, özi hem süýşme esasyň maksimal tizlenmesiniň güýç agyrlygynyň tizlenmesine bolan gatnaşygyndan durýar. Şeýlelikde, bu köpeldiji ýer sarsgynynyň ýokary derejedäki geçiş ýagdaýyny häsiyetlendirýär, ýagny ol “ K_c ” koefisiyentine barabar bolmaly kadalaryň kesgitlemegine görä, etraba degişli gurluşyk meýdançasynyň bala deň bolan seýsmiki güýjüni aňladýar.

Ikinji köpeldiji

$$B_{it} \quad (63)$$

Bu agza ilkinji ýagdaýda ω we P_i ýygyllyklarnyň gatnaşmakla-rynda kesgitlenýär, şeýle hem esasyň bina süýşmek täsirine dinamika täsirlenmesini häsiyetlendirýär. “ i ” indeks koeffisiyenti B ululygynyň wagt boýunça üýtgeýşini görkezýär.

$$\frac{x_i(x_k) \sum_1^n Q_j X_i(xj)}{\sum_1^n Q_j X_i^2(x)}. \quad (64)$$

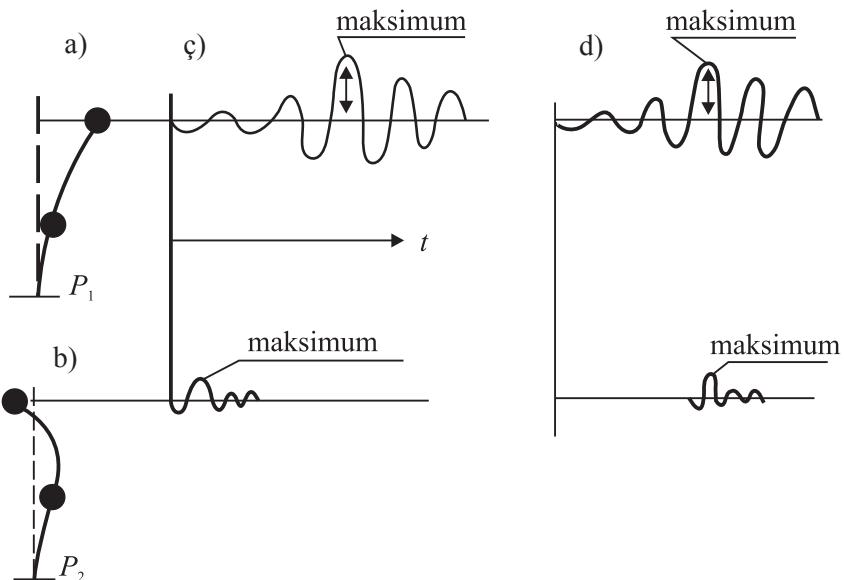
Bu köpeldiji ulgamyň yrgyldy formasyna we massasyna bagly däl. Birinji köpeldijidäki ýaly, hususy we zerurlyk yrgyldylarynyň ýygyllyk gatnaşyklaryna şu ýerde hiç hili düşündirilişi ýok.

Geljekki ýazgylary gysgalmak üçin bu köpeldiji şertli n harpy bilen bellenilip, ol yrgyldynyň formasyna-şekiline düzediş diýlip gi-rizilýär [31]. Elbetde, birnäçe köp derejeli erkinlik ulgam üçin “ n ”-iň ululygynyň köplük bahasy bolar.

Ýokarda aýdylanlara görä, “ K ” nokatdaky täsir ediji seýsmiki güýjüň doly ululyggy şeýle deňlemede ýazylar:

$$S_k = \sum_1^n S_{ik} = K_s \sum_1^n \beta_{it} \eta_{ik} Q_k. \quad (65)$$

Bu aňlatmadan görnüşi ýaly, seýsmiki güýjüň ululyggy birnäçe goşulmalardan S_{ki} durýar. Haçan-da hatarlaryň goşulmalary hasaba alnanda hasaplama ýeterlikli bolar. Ýöne bir zady bellemeli, köpeldijiler B_{it} wagt boýunça üýtgeýän ululyk bolýar. Şonuň üçin hem goşulmalaryň jemi bolan S_k -ny kesgitlemek örän kyn, hatda tejribede amala aşyryp hem bolmaýar.



10-njy cızgy. Esasy baş ugurlar boýunça ikiderejeli erkinlik ulgamynyň yrgyldylarynyň häsiýeti.

"a" – birinji tona (T_1) degişli yrgyldynyn şekili; "b" – ikinji tona (T_2) degişli yrgyldynyn şekili; "c" – birinji cızgyda degişli yrgyldy; "d" – ikinji cızgyda degişli yrgyldy

Bu soragyň esaslandyrylyp çözülişi giňden [22] görkezilen. Birnäçe ýer sarsgynynyň täsirinden alnan seýsmogrammanyň ýazgylaryndan görnüşi ýaly, her bir ýer sarsgyny başda ýokary ýygylykly yrgyldy hadysalarynda başlanýar. Bu yrgyldy özünüň häsiýeti boýunça urgynyň täsirine go-laý, soňra bolsa has pes ýygylykly yrgylda geçýär. Bular ýaly yrgyldylaryň dürli ýygylykly häsiýetnamaly ulgama bolan täsiri dürlüce bolar.

Ýokary ýygylykly hususy yrgyldyly berklikli ulgama dinamika täsirlenmeli urgy has güýçlündür we onuň hereketiniň wagty urgynyň giriş pursaty bilen gabat geler.

Tersine, pes ýygylykly ulgamlarda maksimal üýtgeme seýsmogrammanyň indiki bölegindäki täsirine deň bolar, ýöne olar gjigip esasyň gaýtalanyп täsir edýän yrgyldysyndan soňra geler.

(65) deňlemä girýän goşulmalaryň käbirleriniň maksimal bahalalary S_{ik} güýçler boýunça ulgamyň yrgyldylaryna gabat gelip, onuň erkin yrgyldylarynyň dürli formalary boýunça ýöne dürli ýygylyklary bolup, gezekli-gezegine wagty boýunça süýşüriler.

Seýsmiki güýçler binanyň ýokary ýygyllygyna gabat gelmek bilen, yrgyldylar binanyň pes ýygyllygyna (hazır ýokarlanmanka) gabat gelen wagtynda özünüň maksimumyna ýetýär. Haçan-da soňkular özleriniň maksimumyna ýetenlerinde birinjiler dolulygyna ýa-da doly däl ölçeyärler. (10-nji çyzgy).

Şeýlelikde, binanyň pes we ýokary şekilleri bolan yrgyldylaryna gabat gelýän seýsmiki güýçleriň maksimal bahalary wagtyň aýry pur-satlarynda gelýär, şeýle hem özleri biri-birinden has daş aralyklarda bolýarlar. Şeýlelikde, S_k -nyň maksimumy şu güýjüň haýsam bolsa onuň i -niň baş ugurlarynyň (S_{ik}) biriniň maksimumyna golaýlaşar. Şonuň üçin hem tejribe yüzünde amatly bolyar. Eger-de her bir baş ugurda özbaşdaklykda bolup biläýjek güýjüň maksimal bahasyna serdilse, bina has bolup biläýjek amatsyz birleşmeleri hasaplamaly.

Şeýle seredilip, S_k -ny kesgitlemekde häzirki wagt boýunça B_{it} -niň bahasyny hökman gözläp tapmagyň geregi bolmaýar we tejribe ugur-dan diňe onuň maksimal bahasy höweslendirýär, özi hem “ t ” indeks-siz diňe “ β ” diýip ýazmak (ýokarda görkezilen şerte görä) galýar.

Şeýlelikde, seýsmiki ýükleri kesgitlemek üçin binanyň erkinlik yrgyldylarynyň şekiline jogap beriji birnäçe topar bolup biljek ýukle-ri hasaplamaly. Şu aşakdaky deňleme boýunça 1986-1987-nji ýyllara çenli seýsmiki ýükler kesgitlenip gelindi:

$$S_k = K_c Q_k \beta i \eta_{ik} . \quad (66)$$

Bu ýerde K_c seýsmiki koeffisiýenti aňlatmak bilen, seýsmiki etrap-laryň balyna görä, ýagny 7, 8 we 9 bala degişli onuň (K_c) bahasy degişli-likde 0,025; 0,05 we 0,1 diýlip kabul edilerdi, emma XX asyryň ortasyn-dan başlap öňki SSSR-iň ozalky soýuz respublikalarynyň şäherlerinde bolan ýer sarsgynlary (Aşgabatda 1948 ý., Daşkentde 1966 ý., Jambul-da 1971 ý., Gazlyda 1976 ý., şeýle hem Karpat zolagynyň içine girýän Kişinewde 1977 ý., 1986 ý.) birnäçe faktorlary takykladyp, seýsmiki ýuki S_{ik} kesgitleyiji deňlemä girýän “ K_c ” koeffisiýenti “ A ” koeffisiýenti bilen çalşyrylyp, (45) deňleme şu görnüşde kabul edildi (7 deňleme):

$$S_{oik} = Q_k A \beta i K \psi \eta_{ik} . \quad (67)$$

bu ýerde

S_{oik} – jaýlaryň we binalaryň hususy yrgyldylarynyň i tonuna de-gişli seýsmiki ýükünüň bahasy.

Konstruksiýalaryň maýyşgaklygy üýtgeme alyp bilýär diýilýän goýbermä görä kesgitlenýär;

A – Yer üstüniň tizlenmesiniň agyrlyk güýjuniň tizlenmesine bolan gatnaşygyny we Yer sarsgynynyň güýjünü bal üsti bilen aňlaýarlar, ýag-ny seýsmiki koeffisiýenti “*A*” diýip atlandyrylýar we 7; 8 we 9 ballar üçin ol koeffisiýent degişlilikde 0,1; 0,2 we 0,4 diýlip kabul edilýär;

Kψ – konstruksiýalaryň dissipatiw häsiyetini hasaba alýan 1,0-1,5 koeffisiýent tablisadan kabul edilýär.

Deňlemäniň beýleki agzalarynyň aňlatmalary (67) deňlemede getirilen.

Bellemeli zat, ol hem bolsa täze seýsmiki güýçleri bilelikdäki täsir ediji yüklerden gözlemän, konstruksiýalaryň bir ýerdäki ýa-da başga elementlerde döreýän netijeli güýçlerini tapmak ýerlikli bolýar (kesiş güýçleriniň pursatlary we ş.m.). Has netijelikli bolup biläýjek güýjün bahasyny şu aňlatmanyň üsti bilen tapyp bolar:

$$\sqrt{\sum_1^n \Phi_i^2},$$

bu ýerde Φ_i^2 – konstruksiýalaryň seredilýän kesimlerinde dürlü şeñil-de yrgyldylardan döreýän kesiş güýçleriniň pursatlarynyň bahasy.

Şu ýerde esasy bellenmeli zat, ol hem bolsa S_{ik} hasaplaýyş seýsmiki yüküň bahasyny kesgitleyji (41) we (45) deňlemeleriň esasy aýratynlyklaryny, (41) we (45) aňlatmalaryň düzülişlerinden görnüşi ýaly, olara girýän köpeldijileriň ululyklaryny biri-birine baglylykda kesgitleyär.

Şeýle-de bolsa, ýene-de bir anyklanmaly zat, ol hem bolsa haýsam bolsa köpeldijileriň biriniň parametri, mysal üçin, η -ňki üýtgesse, onda başga bir köpeldijiniň ululygynyň üýtgemegine hem elter diýip aýdyp bolmaz. Mysal üçin,

“ β ” – dinamika koeffisiýenti $x_i(x)$ we P_i ululyklary biri-biri bilen baglanyşykda seredilýän ulgamyň berkliginiň üýtgedilmegi olarda massalaryň ýa-da olaryň ululyklarynyň bölüşdirilmekleri ulgamyň yrgyldysynyň ýygyligynyň we şeñiliniň üýtgemegine elter. Emma şol bir wagtda (41) we (45) deňlemeleriň her bir köpeldijisi şeýle häsiyet-namalaryň bölegine bagly bolmak bilen başga bir köpeldijä girmeýär. “ B ” koeffisiýenti P , ω we ψ -iň ululyklaryna bagly, emma $X_i(x)$ we “ Q ” ululyklaryna bagly däl. Şeýlelikde, “ η ” bolsa diňe soňraky iki ululyklar bilen kesgitlenýär. (41) we (45) deňlemeleriň şu aýratynlyklarynyň tej-ribeçilik ugurdan has uly ähmiyeti bar. Sebäbi her bir köpeldijini özba-

dak korrektirläp – düzedip bolýar. Şeýle ýagdaýda beýleki köpeldijiler gozgalman we hasapláýış usulynyň umumy düzümi bozulman alnyp barylýar. Şu ýagdaýlara baglylykda, “ β ” koeffisiýentiň bahasyna has jogapkärli üýtgetmeler girizmek mümkünçilikleri döredi. Şeýlelikde, “ β ” koeffisiýentiň ilkibaşdaky esaslandyryp bolaýjak, ýagny binanyň esasynyň yrgyl dysy diňe bir ölçüji sinusoidanyň kanunyna tabyn diýlip işlenen grafik üýtgedildi. Şular ýaly düzedişleriň esasynda anyklanan “ b ” koeffisiýentiň grafigi egrilik ölçüji hatarlaryň goşulyş täsiriniň kanunyna golaý häsiýetlendirilýär.

7. GURLUŞYK SERİŞDELERINIŇ DINAMIKA HÄSIÝETNAMALARY

7.1. Gurluşyk serişdeleriniň berkliginiň esasy baglylyk şertleri

1. Gurluşyk serişdeleriniň berkligi diňe bir olaryň fiziki häsiýetlerine bagly bolman, peýdalanyş döwründäki peýdalanyş yükleriniň täsirine hem bagly bolup durýar.

Ýer sarsgyny döwründe serişdeleriň berklikleriniň häsiýetnamalary, elbetde, seýsmiki yükleriň uly derejedäki aýratnlyklary bilen kesgitlener.

Şeýle aýratnlyklaryň biri hem mahsus bolan her bir ýer sarsgynyndyr. Ol hem bolsa onuň ýükünüň az wagtyndaky bolan täsirindedir, ýagny onuň gaýtalanyş aýlawynyň sanynyň azlygyndadır.

Gurluşyk konstruksiýalarynyň we serişdeleriniň işlemeklerine yükleriň ýygyllygy täsir edýän ýagdaýdyr.

Birnäçe köp eksperimental barlaglaryň görkezmegine görä, bina daşky täsiriň ýygyllygyna bagly däl ýygyllyk bilen olaryň hususy yrgyl-dylaryna jogap bermek bilen üýtgeýär. Köp jaýlaryň we binalaryň erkin yrgyldylarynyň periodlarynyň 0,1-2,0 sek döwrüniň şertlerinde binalaryň dinamika yüklerini kabul ediş ýygyllygy 0,5-10 gs çäklerinde bolar.

Seýsmika çydamly gurluşyk bölümünüň ugry boýunça ady belli alym I. L. Korçinskiniň we onuň okuwçy alymlary G.W. Beçenewa, B.A. Ržew-skiý, A.A. Petrow, W.F. Şepelew dagylaryň tejribeden alan ýazgylaryndan

(akselerogrammalaryny) işläp çykaran netijeleriniň esasynda şeýle kesgitleme anyklanypdyr, ýagny yrgyldylaryň umumy san aýlawynyň 5-10%-i tizlenmäniň orta ululygyndan iki we ondan köp esse ýokary geçýär.

Haçan-da konstruksiýalaryň we serişdeleriň yükgöterijilik ukybyna seredilende bir zady göz öňünde tutmaly, ýagny güýcli ýer sarsgyny seýrek bolýar. Şonuň üçin hem ýer sarsgynyndan soňra desgalaryň peýdalanylyş döwründe olaryň doly gymmatlygyny üpjün etmek ykdysady ugurdaň maksadalaýyk däldir.

Şonuň üçin hem seýsmiklige çydamly gurluşykda ýer sarsgynyna sezewar bolan jaýlary ýene-de ullanmak üçin olaryň doly goralmagyny we peýdalanylmagyny üpjün etmek hökman diýlen talap goýulmaýar. Iň bir esasy talap – adamlaryň howpsuzlygyny we gymmat enjamalaryň bitewiligini üpjün etmekdir. Bular ýaly talap konstruksiýalaryň çäklilik ýagdaýynyň düşünjesini kesitleyär – konstruksiýalarda dürlü deformasiýa bolup biler, emma olar ýumrulyşa eltmeli däldir.

Şular ýaly şartlerde konstruksiýalaryň çäklilik yükgöterijilik ukyby diňe serişdeleriň çäklilik berklik häsiýetnamalary bilen kesgitlenip bilner. Mysal üçin, demir-beton konstruksiýalaryň yükgöterijilik ukyby armaturda napräzeniýäniň döremegi bilen çäklenmän, ol armatur poladyň akyş kägine degişli, emma ol berklik kägi bilen kesgitlenmeli, bu bolsa yükgöterijilik ukybynyň galmagyna eltýär.

Birnäçe awtorlaryň işlerinde görkezilmegine görä, poladyň, betonyň, demir-betonyň we beýleki serişdeleriň yükgöterijilik ukyby seýsmiki täsirlik şarttinde yükün köp bolmadyk san aýlawynyň täsirinde, esasanam, dinamika häsiýetnamasy bilen kesgitlenyär.

Azsanly gaýtalanyş yüklenmede serişdeleriň berkligi belli bir derejede olaryň urulma we ýadawlyk berkligi bilen baglanyşykly. Esasy gurluşyk serişdeleriniň biri bolan poladyň dartylma ýagdaýy barlansa-da, onda geçirilýän synagyň esasynda onuň esasy berkligini we deformatiw häsiýetnamalaryny (akyşlyk kägini, berklik kägini, maýışgaklyk modulyny we ş.m.) bellemek gerek. Emma bu ululyklar ýeterlik derejede şartlı häsiýeti alyp barýarlar. Şol bir şekil başga bir tizlik bilen yüklenip barlansa, onda onuň berlik häsiýetnamasy üýtgeýär. Eger-de yüklenmäniň tizligi peseldilse, berklik häsiýetnamalarynyň bahasy azalýar, eger-de tizligi ýokarlandyrılsa, onda berklik häsiýetnamasy hem galýar.

Bu anyklaýy maglumatlar I.L. Korçinskiniň we beýleki awtorlaryň işlerinde getirilen. I.L. Korçinskiniň we beýleki awtorlaryň işlerinde getirilýän maglumatlara görä, gurluşyk serişdesini ululygy has pes bolan durnukly ýumrujy ýüküň täsirine salsaň , şeýle hem ol birnäçe gezek gaýtalansa, onda ol ýük şu serişdäni ýumruş ýagdaýyna eltýär. Eger-de ýükün ululygy peseldilse, onda şeýle şekili ýumrulyş görnüşine eltmek üçin has köp aýlawlylyk gerek bolar. Eger ýük belli bir çäge çenli azaldylsa, onda şekiliň ýumrulmasyny tükeniksiz gezek ýükläp bolar. Serişdäniň bu häsiýetnamasy “ýadawlyk ýa-da çydamlylyk çägi” adyna eýe.

Çydamlylyk çäginiň tejribeliligi hökmünde maksimal naprýaženije kabul edilen, ony bolsa serişde $5 \cdot 10^6$ ýa-da 10^7 aýlawlaryň mukdarynda saklap biler.

XX asyryň 60-70-nji ýyllarynda polat, beton, demir-beton, alýuminîy ýerliginden bolan konstruksiýalaryň (ýonekeý pürsjagazlaryň, sütünleriň) seýrek gaýtalanyan ýüklenmeler bilen barlanmalar esa-synda I.L.Korçinskiniň ýolbaşçylygynda birnäçe ýaş alymlar bolan R.S. Berdiýewa, G.W. Beçenowa, W.A. Ržewskiý we W.F. Şepelew dagylar eksperimental işlerini geçirdiler.

7.2. Konstruksiýalaryň dinamika gatylygy

Seýsmiki ýükleri kesgitlemek üçin binanyň dinamika hasabaty geçirilende, serişdeleriň maýyşgaklyk häsiýeti, ýagny olaryň maýyşgaklyk moduly hasaba alynýar. Bu häsiýetnamalar birnäçe ýagdaýlara bagly bolýar we şonuň üçin hem olaryň ululygyny bellemek aňsat däl. Serişdeleriň maýyşgaklyk häsiýetleri, esasan hem, naprýaženiýäniň maýyşgaklyk çäginden geçende olaryň dartgynlyk ýagdaýlarynyň üýtgemegi bilen başga görnüşe girýärler.

Bulardan başga-da konstruksiýa ýerli dartgynlyk ýagdaýlary täsir edýär. Muny bolsa hasaplaman hasaba girizip bolmaýar. Bular bolsa konstruksiýanyň serişdesiniň häsiýetnamasyna düýpli düzedişler girizýärler.

I.L. Korçinskiniň ýolbaşçylygynda ýaş alymlaryň hakyky jaýlarda geçirilen ölçegleriniň netijesinde jaýlaryň köpüsiniň hususy yrgyl-dylarynyň periodlarynyň hakyky ululyklary “T” jaýyň özünüň gaty-

lygyna bagly bolýar, şeýle hem esasyň gozganyşlygyndan jaýyň özi näçe berk bolsa, şonça hem yrgyldynyň periodyna esasyň gozganyşlygy özüniň köp tásirini berýär. Birnäçe awtorlaryň işlerinden görnüşi ýaly, hakyky binalaryň hasaplanýş çyzgydy saýlananda hökmany birlikde konstruksiýanyň deformirlenişi we esasyň gozganyşlygy, şeýle hem konstruksiýanyň hakyky gatylygy ikilenç derejeli elementler girizilmek bilen hasaba alynmaly. Şeýlelikde, deformirleniş ulgamynyň çyzgydy esas bilen maýyşgak baglanyşykly görnüşde kabul edilýär. Onda şeýle ulgamyň erkin yrgyldylarynyň periodyny Dunkerleýin deňlemesinden, takmynan, kesgitläp bolýar:

$$T = \sqrt{T_0^2 + T_k^2},$$

bu ýerde

T_k – haçan-da onuň konstruksiýasynyň diňe deformasiýasy hasaba alnan ýagdaýynda jaýyň erkin yrgyldysynyň periody;

T_0 – esasyň gozganyşyna görä absolýut berk jaýyň erkin yrgyl dysynyň periody.

Özi hem şu deňlemeden kesgitlenýär:

$$T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{Q}{K_a}},$$

bu ýerde

Q – towlanma okuna garanyňda massanyň pursat inersiýasy.

Towlanma oky bolsa yrgyldynyň tekizligine perpendikulýar esasyň agyrlyk merkeziniň üstünden geçýär.

K_a – esasyň burç gatylygy.

Tutuş binýatlar üçin:

$$Ka = 2C_z I_{\varphi},$$

bu ýerde

C_z – esasyň deňölçegli maýyşgaklyk gysylyşynyň koeffisiýenti;

I_{φ} – esasyň meýdanynyň pursat inersiýasy.

Gorizontal seýsmika ýükleriniň tásirinden T_k periodyň ululygy binanyň hasaplanýş çyzgydyna bagly bolýar. Birnäçe awtorlar dürlü jaýlaryň yrgyldylarynyň şekilini barlanlaryrynda şeýle anyklanan, ýagny olaryň deformirlenen şekilleri dürlü: gaty konstruktiv çyzgythly

jaýlarda, köplenç, süýşmek deformasiýasy bolýar, maýyşgak binalarda bolsa egilme deformasiýasy bolýar.

Diwarlarynyň ýükgöterijilik ukyby kerpiçden bolan 5-6 gatly jaýlaryň hasaplanыş çyzgydy hökmünde süýşmäge işleyän deňölçegli bölünen ulgamy kabul edip bolýar.

7.3. Togtamanyň häsiýetnamalary

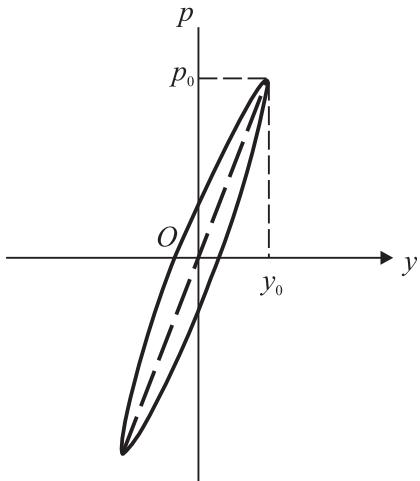
Birnäçe alymlaryň geçiren tejribe işlerinden görnüşi ýaly, şeýle zady anyklamak mümkün. Eger-de arassa maýyşgak ulgam, ýagny hiç bir öwrülmeýän hadysa özünüň energiýasyny harç etmeýän ulgam deňagramlylyk ýagdaýyndan çykarsa, onda ol hemişelik amplitudasy bilen çäklendirilmedik wagt boýunça yrgyldap durar.

Eger-de şular ýaly ulgamda periodiki güýjüň ýygyllygy şu ulgamyň hususy yrgyldylarynyň ýygyllygyna deň bolsa, onda soňraky ähli ösüşli wagtly amplituda bilen yrgyldar. Hakykatdan hem, dürlü hili duran ulgam erkin yrgyldylarda yrgyldaýar. Diňe çäkli wagta onuň yrgyldysynyň amplitudasy ýuwaşdan nula çenli azalýar.

Onuň mejburý ýükli rezonansa girýän yrgyldylarynda amplituda diňe başdaky täsirde ösýär we belli bir ululyga ýetende, onuň ösme-gini togtadýar.

Bu hili hadysany şeýle düşündirmek mümkün, ýagny hakyky ulgamyň yrgyldysy öwrülmeýän hadysa energiýa harç edýär. Serişde özünüň häsiýetine baglylykda alýan deformasiýasyna görä daşky energiýany özüne siňdirýär. Ol bolsa serişdäniň “içki garşylygy diýlip atlandyrylyär.

Içki garşylygyň has belli häsiýetnamalarynyň biri otnositel (ýa-da udel) energiýa ýitgisiniň ψ ululygydyr, ýagny bir aýlawyň dowamynndaky maýyşgak däl siňdiriş energiýasynyň mukdarynyň şu aýlawyň yrgyldysynyň doly energiýasyna bolan gatnaşygydyr. 11-nji çyzgyda gisterizisiň halkasy görkezilen, onda gisterizisiň halkasynyň meýdany maýyşgak bolmadyk (öñki ýagdaýyna gel-meyän) hadysa harçlanýan energiýanyň mukdaryny, Oay_0 üç-burçlugyň meýdany bolsa yrgyldy hadysasynyň doly energiýasyny görkezyär.



11-nji çyzgy. Gisterizisiň halkasy

Energiýanyň otnositel ýitgisiniň ψ ululygы serişdäniň görnüşine we hiline, onuň dartgynlylyk ýagdaýyna, ýüklenmäniň dowamlylygyna, konstruksiýanyň taýyarlanylş hiline we görnüşine, serişdäniň temperaturasyna we çyglylygyna, käbir ýagdaýlarda bolsa onuň zaýalanmagyna we başga birnäçe ýagdaýlara bagly.

Şuňa görä, ψ ululygynyň durnuklylygy pes, şeýle-de ol şoňa meňzeş serişdeler we konstruksiýalar üçin has giňişlik aralygynyň çäklerinde üýtgeýär.

Köp edebiýat çeşmelerinde φ -iň san ululyk bahalary getirilen, şeýle hem şu işlerde [36; 49] dürli konstruksiýalaryň serişdeleri üçin dürli dartgynlyk ýagdaýlarynda dürli ýollar bilen kesgitlenen ψ -iň bahalary bar, emma muňa garamazdan, tejribelikde ulanmaga gerek bolan ψ ululygы ýeterlik derejede kynlaşan, sebäbi bu maglumatlar, köp ýagdaýlarda, ýa serişdäni ýa-da ýonekeý konstruksiýany aňladýar.

Dürli serişdelerden ýerine ýetirilen konstruksiýalardan durýan jaýyň ähli bitewiligininiň yrgyldysynyň ölçegini häsiýetlendirýän maglumatlar has az.

Kitapdan peýdalanjaklara şu mesele boýunça ugry kesitleýis ýagdaýynyň düşnükli bolmagy üçin tablisalarda dürli konstruksiýalaryň görnüşlerine baglylykda ψ ululygыň bahasynda, şeýle hem tablisada. XX asyryň ortasynda we soňky ýyllarynda bitewi jaýlaryň we binalaryň ölçmegini häsiýetlendirýän eksperimental maglumatlar getirilen.

Alymlaryň hödürlemelerine görä, jaýlaryň seýsmiki güýjuniň täsi-rine hasabat geçirilende tejribede ulanmak üçin ψ -niň bahasy 0,66-a deň diýlip kabul edildi. Hasabatda konstruksiýalaryň yrgyldylarynyň häsiyetiniň we ululygynyň içki garşylygynyň täsirini hasaba almakda maýışgak güýçlerden we inersiya güýçlerinden başga-da öcüş güýjuni hem girizýärler. Dürli wagtda dürli çaklamalar hödürlenipdi.

I.L. Korçinskiniň we onuň alym şägirtleriniň hödürlänlerinden has tejribelik ugurdan ähmiyetlisi iki sany çaklama bolup durýar. Şolaryň biri hem W.Foigtanyň adyny alan çaklamadır. Ol çaklama boýunça öcüş güýji (ýa-da içki garşylyk güýji) deformasiýanyň tizligine laýyklykda geçýär diýlip kabul edilýär, ýagny

$$R = x_0 y,$$

Onda ulgamyň birderejeli erkinlik yrgyldysynyň deňlemesi şu görnüşi alar

$$m\ddot{y} + xv\ddot{y} + ky = P(t),$$

bu ýerde

m – ulgamyň massasy;

K – gatylyk koeffisiýenti;

$P(t)$ – daşky dinamika güýç.

Bu aňlatmada x ululygy konstruksiýanyň serişdesiniň häsiyetini hasaplajy konstant däl, ol diňe dolulygyna bütinley ulgamy häsiyetlendirýär we onuň massasynyň üýtgemegi bilen hem üýtgeýär. Seriðdäniň häsiyetnamasy hökmünde öcüş koeffisiýenti kabul edilýär, ýagny $\varepsilon_0 = xv/2m$.

Bu çaklamanyň ulanylmaýy bilen birderejeli erkinlik ulgamynyň mejburlyk yrgyldylarynyň meselesini çözmezi, konstruksiýanyň dolanyp gelmejek hadysa harç edilýän daşky energiýany özüne siňdirmegi (hemişelik amplitudada) yrgyldynyň ýygyligynyň galmagy bilen ýokarlanýar.

Şu ugurdan geçirilen birnäçe eksperimental barlaglaryň görkezmesine görä, energiýanyň harç edilişi yrgyldynyň ýygyligyna bagly däl diýen ýaly, emma ol iň ilkinji amplituda bagly diýlip netije çykarylýar [40].

W.Foigtanyň çaklamasynyň şu ýetmezçiligini aýyrmak üçin we ony tejribelik maksat bilen ulanmak üçin şonuň esasynda alınan hökmäny gutarnykly çözgi gerek. Ony birnäçe gezek düzedišdirip *Ev* koeffisiýenti saklayán agzalary hemişelik ψ ululyk baradaky hakyky maglumatlar bilen baglaşdyrylmaly. Haçan-da şeýle kabul edilse, ony amala aşyrıp bolýar, ýagny

$$\varepsilon_v = \frac{\psi}{4\pi} \cdot \frac{P^2}{\omega},$$

bu ýerde

P – ulgamyň hususy yrgyldylarynyň ýygyllygy;

ω – mejbury yrgyldylaryň ýygyllygy.

Ulgamyň erkinlik yrgyldysynda ýokarky aňlatma şu görnüşi alýar:

$$\varepsilon_v \frac{\psi p}{4\pi}.$$

Ikinji çaklama “Martyşkiniň-Sorokiniň görnüş üýtgedis çaklamasy”. Bu çaklama boýunça ölçüs güýji yrgyldynyň tizligine bagly däl-de, deformasiýanyň ululygyna bagly diýlip kabul edilýär. Onda garşylyk güýji

Bu ýerde $R = ix_m y$ bolar.

i – toslanan ululyk.

Köpeldiliş toparlanyşyň nazaryyetiniň süýşürilme fazasy $\pi/2$ -ä deňdir. Onda yrgyldynyň deňlemesi şeýle:

$$m\ddot{y} + ix_m y + ky = P(t).$$

Bu ýerde koeffisiýent x_m konstruksiýanyň serişdesiniň häsiýetiň kesgitlenişiniň görkezijisi däl-de, diňe şu ulgamy häsiýetlendirýär. Onuň energiýanyň otnositel ýitgisiniň ψ ululyggy bilen baglanyşygy başga bolar, ýagny

$$x_m = \frac{\psi k}{2\pi}.$$

I.L. Korçinskiň ýolbaşçylygynda dürli wagtda ýokarda ýazylan iki çaklama ulanylýdpdyr we ikisi hem birmenzeş netijelere getirilipdir. Ýöne alymlaryň ýazmaklaryna görä, tejribede W. Foigtanyň çaklamasy özünüň ýonekeyligi üçin ulanmaga has amatly, has hem maşyn tehnikasynyň hasabaty üçin yerlikli bolupdyr.

11-nji tablisa

Dürlü konstruksiýalaryň serişdeleriniň häsiýetnamalaryna görä içki garşylygyň ýitgi energiýasynyň koeffisiýentiniň ψ bahasy

T/b	Konstruksiýalaryň görnüşleri	ψ bahasy			Tejribeçi
		aşaky	ýokarky	ortaça	
1	2	3	4	5	6
1	Demir-beton balkalary	0,16	0,41	0,25	Korçinskiý I.L
2	Demir-beton balkalary	0,35	0,78	0,56	Pawlýuk N.P.

11-nji tablisanyň dowamy

1	2	3	4	5	6
3	Demir-beton çarçuwalary	0,35	0,45	0,38	Pawlýuk N.P.
4	Demir-beton çarçuwalary	0,16	0,33	0,25	Sawinow O.K.
5	Demirbeton kranasagy balkalar: – Çatylary bitewileşdirilmäňkä; – Çatylary bitewileşdirilenden soňra	0,24 0,38	0,40 0,56	0,32 0,47	Sorokin E.S Sorokin E.S
6	Demir-beton ýapgylar	0,32	0,57	0,74	Rozen M.
7	Demirbeton erňekli (gapyrga) ýapgylar	0,39	0,78	0,57	Sorokin E.S
8	Balkasız demir-beton ýapgy	-	-	0,56	Hort W.
9	Iripanelli demir-beton ýapgylary (belent jaýlar): – çatylary bitewileşdirilmäňkä; – çatylary bitewileşdirilenden soňra	0,20 0,44	0,24 0,60	0,22 0,52	Tomson. O.I. Tomson O.I.
10	Polat balkalaryň üstündäki de- mir-beton gümmezjikleri	0,36	1,00	0,68	Barşteýn M.F.
11	Polat balkalaryň üstündäki ker- piç gümmezjikleri	0,47	0,90	0,68	Sorokin E.S.
12	Kerpiç oturtmalary: – sement erginde; – çylşyrymlı erginde; – hekli erginde	0,05 0,08 0,10	0,56 0,64 0,64	0,19 0,19 0,29	Melik-Adam- yan R.O.
13	Öz agramyny göteryän kerpiç diwa- ryň (galyňlygy 0,5 kerpiç) modeli	0,20	0,55	0,37	Rabinowic A.I
14	Nışany (markasy) 30 bolan çylşyrymlı erginde kerpiç örümme bolan basynda $G_b = 4 \text{ MPa}$	-	-	0,24	Karapetýan B.N.
15	Nışany 100 bolan sementli erginde kerpiç örümme bolan basynda $G_b =$ = 4 MPa – Nışany 30 bolan çylşyrymlı erginde – Nışany 4 bolan hekli erginde	- - -	- - -	0,19 0,22 0,33	Karapetýan B.N.
16	Agaç balkalar	0,04	0,10	0,07	Korçinskiy I.L.
17	Haçjaly çüýlenen diwarly balkalar	0,17	0,41	0,30	Korçinskiy I.L.
18	Ýelmenen balkalaryň üstündäki agaç ýapgylary	0,23	0,43	0,33	Melik-Adam- yan R.O

11-nji tablisanyň dowamy

1	2	3	4	5	6
19	Agaç plitanyň üstündäki agaç ýapgy	0,38	0,47	0,42	Melik-Adamýan R.O
20	Ýönekeý agaç ýapgysy	-	-	0,35	Melik-Adamýan R.O
21	Ýelim bilen ýelmenen agaç balkalary	-	-	0,12	Martyşkin W.S

12-nji tablisa

Dürlı görnüşli bitewi jaýlaryň we binalaryň içki garşylygynyň ýitgi energiyasynyň koeffisiýentiniň ψ bahasy

T/b	Konstruksiýalaryň görnüşleri	ψ baha			Tejribeçi
		aşaky	ýo-karky	ortaça	
1	2	3	4	5	6
1	Kerpiç bilen doldurylan karkas jaýlar	0,32	0,68	0,46	Medwedew S.W.
2	Beýiklikleri 7 metrden 24 metre çenli bolan kerpiç jaýlar	0,48	0,76	0,60	Medwedew S.W.
3	Suwbasylý kerpiç diň	-	-	0,74	Medwedew S.W.
4	Beýikligi 8-den 22 gata çenli bolan karkas jaýlar	0,26	0,44	0,36	Karsiwadze G.N., Býus I.Y., Kahiani L.N.
5	Demir-beton köprüleri	0,06	0,80	0,40	Weýnblat B.M.
6	Demir-beton köprüleri	-	-	0,29	Sehinaşwilli E.A. Sarkisow Y.S. Býus I.Y.
7	Turba generatoryň aşağında demir-beton binýatlary	0,70	1,20	0,80	Makariçew W.W.
8	Polat köprüler	0,04	0,30	0,17	Bernşteýn S.A.
9	Polat köprüler	0,02	0,29	0,17	Ilýasowiç S.A.
10	Kerpiçden tüsse turbalar	0,40	0,44	0,42	Medwedew S.W.
11	Polatdan tüsse turbalar	0,08	0,16	0,11	Barşteýn M.F.

8. SEÝSMIKA ÇYDAMLY GURLUŞYGY TASLAMAGYŇ ESASY ÝAGDAÝLARY

8.1. Umumy ýagdaýlar

1. Seýsmika çydamlylyk – jaýlaryň we binalaryň (esasan hem, olaryň ýükgöterijilik konstruksiýalarynyň) hasaplanыş seýsmika täsi-

rine garşy durup, özleriniň peýdalanyş hilini saklap, goýberilişini, zaýalanyşyny hasaba almak bilen adamlaryň howpsuzlygyny we enjamalaryň saklanyşyny üpjün etmek.

Seýsmiki etraplarda peýdalanylýan jaýlar ýer sarsgyny döreýänçä edil seýsmiki däl etraplardaky jaýlar ýaly dartgynly ýagdaýda bolýarlar. Şeýlelikde, olar peýdalanyşyň talabyna görä, umumy gurluşygyň kadasyna laýyk gelmelidir. Diňe ýer titrân wagtynda bu jaýlar goşmaça daşky täsiri kabul edenlerinde taslamalaşdyryjynyň öňünden ulgama goýan ätiyaçlyk berkligi işe girizilmelidir. Şu ýerden görnüşi ýaly, jaýyň ýükgöterijilik ukyby peýdalanyş we seýsmiki yükleriň bilelikdäki bir wagtdaky täsirindäki şertinden üpjün edilmelidir. Konstruksiýanyň şeýle daşky yükleriniň hasabatyna **aýratyn utgaşdyrylan täsire bolan hasabat** diýilýär.

Jaýlar ýer titrân wagtynda peýdalanyş yükleri bilen doly “ýuklenmeyär”. Şoňa görä hem jaýlaryň seýsmika çydamlylygynyň hasabaty geçirilende peýdalanyş yükleri seýsmika çydamsyz jaýlaryň hasaplanyşyna garanyňda birneme azaldylyp kabul edilýär. Bu ýagdaý degişli koeffisiýentleriň üsti bilen hasaba alynýar. Olar bolsa degişli kadalarda [17; 27] görkezilýär.

XX asyryň 40-njy ýyllaryndan asyryň ahyryna çenli bolan ýer sarsgynlarynda jaýlaryň alan zyýanlaryny (instrumental ýazgylaryň, şeýle hem konstruksiýalaryň elementleriniň alan şikesleriniň, ýumrulyşlarynyň esasynda) sowet alymlarynyň takyklamalarynyň esasında jaýlary seýsmika çydamlylyk ugrundan üpjün etmegiň [17; 56] şeýle esasy, ýagny

- seýsmiki ugurdan amatly gurluşyk meýdançasyny saýlamak;
- seýsmika yükleri deňeşdirip bölejigi üpjün etmekde belli bir göwrüm-meýilnamalaşdyrys çözgütlерini ýerine ýetirmek;
- seýsmiki güýçleriň täsirinde jaýlaryň alyan güýçlerini we süýşmeklerini azaltmaga getirýän konstruktiv çyzgylary ullanmak;
- seýsmika täsire bolan hasabat;
- seýsmika täsire edilen hasabatyň netijesinde konstruktiv çözgütleri kabul etmek;
- seýsmika täsiriniň hasabatynyň netijesine gaçarçuwazdan, ýörite niýetlenilen çäreleri ýerine ýetirmek (sebäbi jaýyň umumy dur-

nuklylygyny üpjün etmekde konstruksiýanyň käbir elementlerinde maýyşgak deformasiýanyň bolmagyny goýberip bilýär);

– gurluşyk – gurnama işlerini ýokary hilde ýerine ýetirmek principleri işlenen.

Ýagdaýy hasaba almak bilen [56] jaýyň seýsmika çydamlylygyň şeýle baglanyşyk bilen aňladyp bolýar:

$$S = S_{oik} + AR,$$

bu ýerde

S_{oik} – konstruksiýanyň hasaplanma-maýyşgak ýagdaýyna degişli hasaplanma seýsmika ýüki;

AR – konstruksiýanyň deformirlenýän maýyşgak ýelmeniš döwründe ýuze çykýan goşmaça artyklyk.

Ýokarda görkezilen aňlatmanyň birinji goşulmasy hasaplanyş bilen üpjün edilýär, ikinji goşulma bolsa konstruktiv çäreleri öz içine alýar.

8.2. Göwrüm-meýilnamalaşdyryş çözgütleri

Gurluşyk ýeri saýlananda, ilkibaşa onuň seýsmiki aktiwigine seredilýär, sebäbi gurluşyk etrabynnyň seýsmika baly näçe ýokary bolsa, şonça hem seýsmika garşı bolan çärelerle edilýän talaby ýokary bolýar. Şoňa laýyklykda hem jaýyň bahasy has galýar.

Käbir ýagdaýda jaýyň meýilnamadaky şekiliniň uly ähmiyeti bardyr, sebäbi onuň şekilinden ähli ulgamyň işleýiň ugry ýuze çykýar.

Elbetde, jaýyň formasy tegelek görnüşinde bolsa, emma bu ýagdaý hemme wagt meýilnamalaşdyrylyşyň talabyna laýyk gelenok. Jaýlar we binalar taslamalaşdyrylanda hökman simmetriki konstruktiv çyzgytlar kabul edilýär. Şeýle ýagdaýda konstruksiýalaryň gatylygy we agramlylygy ýapglyara konstruksiýalardan we ýüklerden deňlikde bölünýär.

Eger-de bu şert ýerine ýetirilmese, onda jaýyň merkezi agramlylygy we gatylygy biri-birine gabat gelmeýär. Bu bolsa jaýyň meýilnamasýndaky towlanma pursatynyň ösmegine eltýär we aýry ýükgöteriliğlik konstruksiýalarynda güýçleriň ýygnanmagyny döredýär.

Meýilnamada jaýyň formasy ýonekeý görnüşde we ykjam bolmaly. Gaty konstruktiv çyzgytlar jaýlarda içki diwarlar jaýyň bütinley inine ýa-da boýuna zowwally (aňyrsyna geçýän) bolmaly, sebäbi zowwalsyz keselik diwarlara gorizontal itergide urgulyk täsirini edýär we şeýle ýagdaýda bolsa oňa ýanaşýan boylugyna gidýän diwary döwüp

zaýalamagy mümkün. Kadalaýyklyk [57] bu ýagdaýdan çykmaga pursat berýär. Eger-de tassyklaýyş esas bolan ýagdaýynda we döwüliş oklarynda 60 sm-e çenli jaýyň keselik diwarynyň ikisinden köpi bolmadyk ýagdaýynda, ýöne belli bir şertde, eger-de ýanaşy whole keselik diwarlaryň uzynlyk aralygy 4 metrden köp bolmadyk ýagdaýynda rugsat edilýär.

8.3. Konstruktiv çyzgylar

Jaýlaryň umumy jaýlaşyklılygynda karkasyň elementlerini, baglaşdyryjylary, diwarlary, basgaçak kapasalaryny we liftleri ýerleşdirmekde massalaryny (agramalaryny) we gatylyklaryny deňlikde bölüşdirip, simmetriki çözgütleri ullanmaly. Seýsmiki etraplar üçin karkasly ýasaýyş we jemgyyetçilik jaýlary taslamalaşdyrylanda esasy ölçegleriň ülnä laýyklygyna edilýän talap edil şolar ýaly jaýlaryň gurluşygyna ýonekeý şertlerde talap edilişi ýaly bolmaly, ýagny:

– sütünleriň esasy tory 6×6 m, keselik ugruna goşmaça 3 we $4,5\text{ m}$, jemgyyetçilik jaýlary üçin keselik ugruna irilik gerimi 9 m goýberilip bilinýär;

– ýasaýyş jaýlary üçin häsiyetli gatyň beýikligi $2,8\text{ m}$, jemgyyetçilik jaýlary üçin $3,3\text{ m}$ we $4,5\text{ m}$; tekniki gatyň we üçegiň (jaýyň potołogy bilen tam üstüniň aralygyndaky kiçi görwümlü jaýjagaz) beýikligi $2,1\text{ m}$, ýerastyndaky jaý 3 m ; zallaryň beýikligi $4,2\text{ m}$ we poldan çykyş konstruksiýanyň düybüne çenli her biri 60 sm ;

– zallaryň gerimleri – 9, 12, 15, 18, 21, 24, 30 we 36 m .

Jaýyň içki meýilnamalaşdyrylyşy ýükgöterijilik ukyby bolan elementleriň we massalaryny gatylyklarynyň deňlikde bölünmeklerini ukyplaşdyrmaly. Bu ýerde aýratyn hyzmaty gataralyklary bolan plita ýapylary we basyrgylary ýerine ýetirýärler. Olar gorizontal ýükgöteriji diwarlary bir bitewi edip baglaşdyrmaly. Şeýle ýagdaýda seýsmiki güýjüň gatyň çäginde bölünmegini üpjün edýär. XX asyryň 50-60-njy ýyllaryndan bärki ýer sarsgynylarynyň netijesiniň tejribesinden görnüşi ýaly, birnäçe jaýlaryň ýapgy plitalary ýükgöterijilik diwarlar bilen ýeterlikli gaty baglaşdyrylmansoň ýer sarsgynynda gaty zaýalanýarlar. Bu, ilkinji nobatda, daş we iripanelli jaýlara degişli.

Jaýyň beýikligi böleklenen çäklerinde bir ululykda bellenýär. Başga deň şertlerde beýikligi ulaldysa, onda onuň inersion massasyny artdyrýar, bu bolsa seýsmiki güýji köneldýär, ýükgöterijilik element-

leriniň keselik kesimleriniň ölçeglerini ykdysady ugurdan maksada-laýyk bolmadyk tarapa gönükdirýär. Şu ýagdaýda bolsa has köp içki güýçler (keselik güýç we egilme pursaty) jaýyň esasynda döreýär-ler. Haçan-da jaýyň beýikligi boýunça deňlikde tásir ediji seýsmiki güýçleriň derejesi peselende içki güýçleri azaldyp bolýar.

Degisli konstruktiv ulgamly jaý umumy ýagdaýda deň bölüşdi-
rilmedik ýükler bilen yüklenen. Oňa peýdaly ýükler, şeýle hem jaýyň konstruksiýalarynyň hususy agramlary degisli. Haçan-da jaýyň ha-saplanyş çyzgydyna geçilende bu ýükler deň bölünen ýa-da jemle-nen ýuklere getirilýär. Seýsmika çydamly jaýlar taslamalaşdyrylanda ýokarlygyna jemlenen ýükleri peýdalanýarlar. Olary bolsa gataralyk ýapgylarynyň derejesinde yerleşdirýärler, ýagny ýapgylaryň mukdary bolsa jemlenen ýükleriň sanyny kesitleýär. Olaryň ululyklary bolsa degisli ýapgylaryň agramlaryna we oňa bolan wagtláyn ýüke, şeýle hem galtaşyan gatlaryň ýarym beýikliginiň çägindäki diwarlaryň we başga konstruksiýalaryň agramlaryna bagly bolýar.

Şularyň esasynda ýyganan ýükler jaýyň keselik ýa-da boýunyň ugurlary boýunça bir deňlikde boljagyny aýdyp bolýar.

Öz gezeginde, jemlenen ýükleriň mukdary bolsa berlen ulgamyň erkinlik derejesiniň sanyny kesitleýär.

Seýsmiki etraplarda galdyrylyan jaýlar esasy ýükgöterijiliginin görnüşleri boýunça gatylyklara we maýışgaklyklara (aşakdaky tablis-a seret) bölünýärler. Yer titrân wagty jaýyň we binanyň deforma-tiwligine jaýyň konstruktiv çyzgydy has köp tásir edýär.

13-nji tablisa

Jaýyň konstruktiv çyzgtlary

Jaýyň ýükgöterijilik konstruksiýalary	Konstruktiv çyzgt		Bellik
	gatylyk	maýışgaklyk	
Daşlardan	gatylyk	-	
Karkaslydaşly	-II-	-	
Iri bloklar	-II-	-	
Iripaneli	-II-	-	
Karkassyz bitewiler	-II-		
Karkaslylar			
Demirbetonlylar	-	Maýışgak	Demir-beton
Polatlylar	-	-II-	Sütünler
Gatyşklylar	-	-II-	Polatly, pürsli konstruksiýa

Iripanelli jaýlar dar we giň ädimli keselik diwarlaryna bölünýärler. Darädimli keselik diwarlaryň ädimi 4 metre çenli, giňädimli keselik diwarlarynyň ädimi 4 metrden 6,5 metre çenli taslamalaşdyrylýar. Seysmiki etraplarda jaýlar darädimli keselik diwarlarda boýlugyna we keseligue bolan ýükgöterijilikli diwar taslamalaşdyrylmaga hödürlenýär [57], panel ýapgylar bolsa sudurlygyna (konturlygyna) ýapylýar.

XX asyryň 60-njy ýyllaryndan başlap Türkmenistanyň seýsmiki etraplarynda iripanelli jaýlar ýasaýyş jaý gurluşygynda giňden ulanylyp başlandy. Birinjiden, bu jaýlaryň agramy kerpiçden we daşdan salynýan jaýlara garanyňda 1,5-2 esse pes, ikinjiden bolsa, onuň serişdeleriniň kesiji we dartgy güýçlere bolan ýokary berklik häsiýetnamalary, şeýle hem ýükgöterijilik elementleriniň konstruksiýalarynyň ýonekeyliliginiň we arassa ölçegleriniň ýerine ýetirmäge berýän mümkünçiliği we olaryň jaýyň meýilnamasynda deňlikde bölünmekleri.

Binýadyň čuňlugyny edil seýsmiki däl etraplardaky gurluşykdaky ýaly kabul edýärler. Ýükgöterijilik diwarlarynyň aşagyna jaýyň ýa-da onuň bölegine bir derejede lentaly binýatlar ulanylýar. Eger-de dürli ululyk belliklerinde (otmetkalarynda) galtaşyan bölekler goýulmaly bolsa, onda çuňňur bölegindäki binýatdan has pes čuňlugyna çykytly (basgańcakly oý görnüşünde) görnüşde geçelge gurluşy ýerine ýetirilýär. Binýatlar bitewi ýa-da ýygnama betondan ýerine ýetirilýär. Agyr beton üçin betonyň synpy B7,5-den, nyşany M100-den az bolmaly däl, but daşly beton üçin nyşany M75-den, ýygnama betonlar üçin M150-den az bolmaly däl.

Jaýyň ýer aşagyndaky bölegi binyat bilen, binýatdan we ýerasty diwarlardan çykýan sterženler bilen birleşdirilýär. Ýygnama usulda diwarlaryň aşagyna bitewi ýa-da ýygnama demir-betondan bolan ýassyklar gurulýar, olar hem öz aralarynda çykyş armaturlar bilen berkidelip bitewileşdirilýär. Jaýyň ýerasty böleginiň ýygnama diwarlary ýokarsynda öz aralarynda gorizontal armaturlar bilen berkidelilýär. Ol armaturlara, haçan-da zawodlarda ýa-da kombinatlarda paneller we bloklar taýýarlananda, hasaplanyş seýsmika ýüküne baglylykda, ýagny 7, 8, 9 ballar üçin degişlilikde 3, 4 we 6 sany sterženler goýulýar we olaryň her biriniň diametri 10 mm bolýar. Ýerasty jaý bolmadık ýagdaýynda ýygnama beton bloklary öz aralarynda ýokarsynda galyňlygy 100 mm bolan demir-beton lenta bilen baglaşdyrylýar. Olaryň üstüne bolsa daşky we içki diwarlar oturdylyp, olardan çykýan armatur sterženler kebşirlenýär, soňra bolsa nyşany M200

bolan beton bilen bitewileşdirilýär. Yerasty otaglar üçin galyňlygy 140 mm bolan demirbeton paneller ulanylýar. Seýsmiki etraplarda birgatlakly we üçgatlakly konstruksiýasy bolan daşky paneller ulanylýar. Birgatlakly paneller keramzitbetondan ýa-da başga görnüşli ýeňil betondan taýýarlanyp bilner. Üçgatlakly panel iki demir-beton gatlagynyň arasy aralanan ýylylyk gatlagyny öz içine alýan panelden durýar. Yükgoteriji gatlak üçin ulanylýan agyr betonyň nyşany M150-den, ýeňil betonyň nyşany M75-den az bolmaly däl. Tutuş plita ýapgynyň çuňluk daýanýj 12, 14 we 16 sm, degişlilikde bolmaly 5, 6 we 7 sm diwar panelleriniň galyňlyklaryndadır, özleri hem nyşany M100 bolan sement ergininde goýulýar.

Birnäçe awtorlaryň öz işlerinde görkezmeklerine görä, jaýyň konstruktiv elementleri dartgynlyk ýagdaýynda bolmak bilen, ýer sarsgyny döwründe seýsmiki yükleri kabul etmekde esasy hyzmaty ýerine ýetirýär. Yer sarsgynynyň ýetiren harabaçylyklarynyň takylanyşyna görä, haçan-da konstruksiýalar dartgynlyk ýagdaýlarynyň soňky derejesine ýetenlerinde jaýryklar emele gelýär, sebäbi dartgynlyk güýçlendirme (naprýaženiye) berklik çägine ýetýär. Iripanelli jaýlarda jaýryklygyň emele gelmeginiň sebäbi hem olarda betonyň temperaturalarynyň, çökmeleriniň deformasiýasynyň we ýygrylmasyныň ýuze çykmagynda panelleriň çatylarynda uly derejede ösýärler.

Karkassyz bitewi jaýlar yükgoterijilikli ýa-da öz agramyny görteriji daşky diwarlardan bolan şular ýaly konstruktiv çyzgytdan ýerine ýetirilýär. Çatyryk – diwarly ýa-da bedeni – diwarly. Jaýlarda gorizontal seýsmika yükleriniň kabul edilişiniň üpjünçiligi:

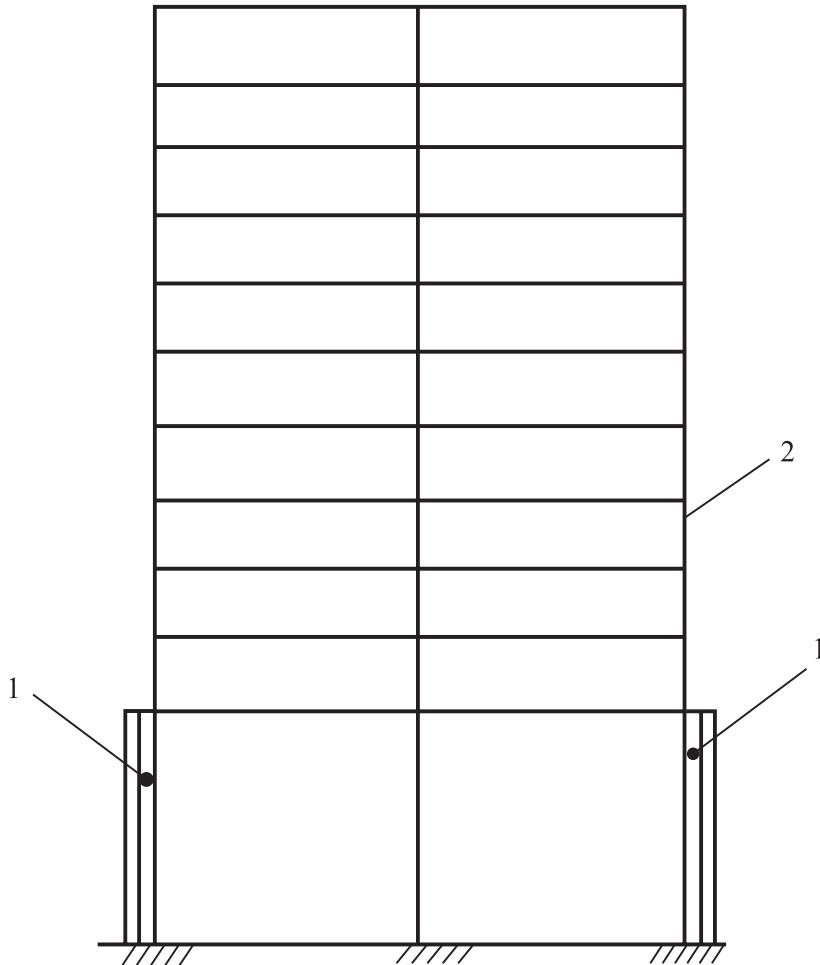
– çatyrykly-diwarly çyzgyda degişli ugurlary bolan diwarlardan, bedeni – diwarly çyzgydy boýunça seýsmika güýçleriň täsiriniň ugruna; radial ýerleşyän diwarlardan, özi hem 45-den aşak-ýokaryk bolmadyk ýagdaýynda;

– şu yükleriň täsiriniň boýuna ýerleşen bedenleri we yükgoterijilik diwarlary ýa-da diňe bedenleri boýunça seýsmika güýçleriniň täsiriniň ugrunda yükgoterijilik diwarynyň ýok bolan ýagdaýynda konstruktiv çyzgyda bagly.

8.4. Maýyşgak konstruktiv çyzgytly jaýlar

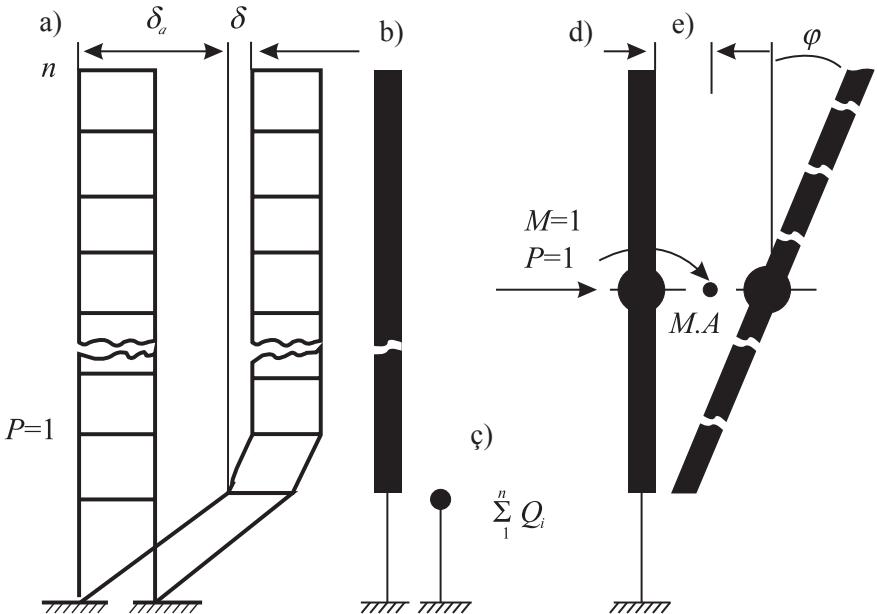
Maýyşgak konstruktiv çyzgytly jaýlarda, esasan hem, birinji gatyň karkasynda, bitewi demir-beton karkasda maýyşgaklygy sütün özünüň

beýikliginiň uzynlygy boýunça ýetirýär. Birinjiden, sütüniň beýiklik üçin uzynlygy, kese kesimiň ölçeg ululyklary, şeýle hem birinji gata ýanaşyp galtaşýan diwarlar (daşky), basgaçaklar, lift şahtalary bilen gerekli boşluklaryň hasabaty ýerine ýetirilýär. Birinji gatyň üstünde durýan ähli gatlaryň agramyna, şeýle hem seýsmiki täsire bolan hasabat geçirilýär. Şeýle hem hasaplanan boşluk aralyk ululygy ýeňil maýyşgak serىşde bilen doldurylýar, sebäbi sütünler we pürsler daşky we içki konstruksiýalar bilen berk birleşdirilmeýär (12, 13-nji çyzgylar).



12-nji çyzgy. Aşaky gaty maýyşgakly iripaneli jaýyň çyzgyny.

1 – jaýyň maýyşgak bölegi; 2 – jaýyň gatylyk bölegi



13-nji çyzgy. Aşaky gaty maýşgak iripanelli jaýyň hasaplaýyş çyzgydy.

δ_a – aşaky böleginiň (maýşgak) deformasiýasy;
 δ_y – ýokarky böleginiň (gatylyk) deformasiýasy

Gatyň demir-beton konstruksiýasy özünüň maýşgaklygyna baglylykda erkin işläp, seýsmiki güýjüň täsirini kabul edip, gatlara seýsmiki güýjüň täsirini 1-2 bal peseldip geçirýär. Eger-de şéyle ýagdaýda gurluşyk meýdançasy 9 bal bolsa, onda birinji gatyň karkasy özünüň maýşgaklygyna görä ýokarky gatlara 7 bal edip geçirýär. Eger-de birinji gatyň üstünde 15-20 gatly iripanelli jaýlar gurnalýan bolsa, onda olar 9 bala däl-de, 7 bala çydamly diýlip hasaplanýar, şéyle hem konstruksiýa ugrundan olaryň elementleri taýýarlananda 9 bala güýçlendirilmeýär. Seýsmiki täsiriň güýji 1-2 bal peseldilse, onda jaýyň umumy bahasy bir esse azalýar. 1960-1961-nji ýyllarda Italiýada gurlan bankyň jaýynyň birinji gatynyň bitewi demir-beton sütüniniň beýikligi 10,5 metre ýetdi, üstünde bolsa köpgatly iri panelerden bolan jaý gurnaldy.

Şu setirleriň awtory 1962-nji ýylда özünüň diplom taslamasynda 12 gatly jaýyň birinji gatyny bitewi demir-beton maýşgak karkasynda, galan 11 gatyny bolsa iripanelli jaýda çözdi. Birinji gatyň karkasynyň ha-

sabaty seýsmiki güýjüň 9 bala bolan täsirine geçirildi, jaýyň ýokarsynda-ky 11 gatyň konstruksiýalary 9 bala däl-de, 7-8 bala deň boljak seýsmiki güýji kabul edýär. Şeýlelikde, zawodlarda, kombinatlarda taýýarlanýan iri panellere harç edilmeli serişdeler 9 balyň güýjüne däl-de, 7-8 balyň güýjüne harç edilmeli serişdeleriň hasabatyna ugrukdyrylyar.

Birnäçe edebiyat çeşmelerinde [22; 43; 46; 47;] getirilýän maglumatlara görä, XX asyryň ahyrlaryna çenli Ýer yüzünüň köp döwletlerinde bolan güýcli ýer sarsgynlarynyň beren zyýanlarynda, tejribe-den görnüşi ýaly, karkas jaýlar beýleki jaýlara garanyňda has seýsmika çydamly bolup, köpgatly karkas jaýlary seýsmiki täsiriniň garşysyna ýumrulyşdan saklar. Mysal üçin, 1906-nji ýylда güýji 9-10 bala ýeten ýer sarsgynynda San-Fransisko şäherinde gurlan 10-16 gatly jaýlaryň biri hem ýykylmady, şeýle hem 1957-nji ýylда Mehiko şäherinde 9 bala golaý ýer sarsgynynda 10 gatdan 43 gata çenli gurlan jaýlaryň biri hem ýykylmady. Ýaponiýada, Amerikada, Italiýada, Hytaýda, Daşkentde 1970-2008-nji ýyllar aralygynda gurlan köpgatly karkas jaýlar 7-8-9 bally ýer sarsgynlarynda ýykylman saklandylar.

Jaýyň karkasy sütünlerden, pürslerden (rigellerden) we ýapgy plitalaryndan durmak bilen, öz aralarynda birleşdirilip, giňişlik çarçuwasyňň ýokarsyň bitewi ýasy tegenini (diskowy) gurýar. Bu elementleriň ählisi jemlenen diklik ýüklerini kabul edişleri ýaly, gorizontal – seýsmiki ýükleri hem kabul edýärler. Bulardan başga-da daşky we içki diwar konstruksiýalary hem karkas bilen birlikde işe girişyär. Diwar doldurylyş konstruktiv çözgütlernerine we olaryň jaýyň karkasy bilen baglanyşyklygyna baglylykda olary birnäçe hasaplanyş cızgydyna bölüp bolýar:

1. Çarçuwaly çyzgыt.

Ol sütünleriň, rigelleiň we ýapgy plitalarynyň öz aralarynda gaty birleşmeleriniň ulgamy bolýar.

Şeýle ýagdaýda diwar konstruksiýalary karkas bilen baglaşdyrylanda seýsmikanyň täsiri wagtynda karkasyň deformirlenmeginé päsgel bermeli däldir. Şeýlelikde, jaýyň gatylygyny we berkligini karkasyň özi doly üpjün etmeli. (14-nji çyzgy). Hasaplamada karkasy doldurmak diňe inersiya ýuki diýlip hasap edilýär, bu bolsa, bir tarapdan, seýsmiki yüküň köpelmegine, ikinji tarapdan, hususy yrgyldalaryň köpelmegi sebäpli onuň azalmagyna eltyär.

2. Çarçuwaly – baglanma çyzgydy (*14-nji b çyzgy*).

İşleýşi çarçuwaly çyzgыt ýaly, ýöne diňe goşulmanyň netijesinde – metaldan bolan diagonal baglaýjylaryň hasabyna jaýyň gorizontal gatylygy galýar. Gorizontal güýçleriň bir bölegi sütünden şu baglaýjlara berilýär.

Şu çyzgynyň aýratynlygy hem karkasyň süýşmegini çäklendirmegidir.

3. Diafragma gatylykly çarçuwa (*14-nji ç çyzgy*).

Bu çyzgыt boýunça karkas ulgamynyň gatylygynyň köpeldilmeği – çarçuwanyň aralyk beýikligine diwar gatylygy (otag aralarynyň gabawlary, liftleriň şahtasy, basgançak meýdançasy) girizilýär.

Bu çyzgydyň beýleki çyzgylardan aýratynlygy, ol hem bolsa diafragma-diwarlar karkas bilen ähli perimetrleri boýunça doldurylyp gaty baglanyşdyrylan. Şuňa görä hem seýsmiki täsirde karkasyň işine özünüň ýükgöterijilik ukybyna baglylykda doldurulma girýär. Şeýlelikde, diwar gatylygy (diafragma) jaýyň deformasiýasyny çäklendirmek bilen öz üstüne has köp, käbir ýagdaýlarda bolsa karkas jaýlarda döreýän seýsmiki ýuki doly kabul edýär.

Diafragma gatylygynyň berklik häsiýetnamalaryna görä, karkas jaýynyň işleyşiniň iki ýagdaýy bolup bilýär:

– birinjiden, jaýyň karkasy diňe diklikde jemlenen ýükleri (özünüň agramy, peýdaly ýük) kabul etmäge bellenen, emma ýer titrәn döwründe bolsa gaty diwarlar-diafragmalar garşı durmaly. Şeýle ýagdaýda diňe diafragma gatylyklary jaýyň seýsmika çydamlylygyny üpjün etmeli. Olar ähli hasaplanyş seýsmiki ýükün täsirinde hasaplanmalydyr we konstruirlenip saýlanmalydyr;

– ikinjiden, ähli seýsmiki ýuki kabul etmäge diafragmanyň gatylygynyň berkligi ýeterlikli däl. Şeýle ýagdaýda olar zaýalanýançalar seýsmiki ýük gaty elementleri kabul edýär, soňra bolsa karkas işe girişyär. Diafragmanyň zaýalanan bölegi energiyanyň bölegini özüne siňdirýär. Bu ýagdaýa bolsa ýaýyň ýerüsti böleginiň esasynyň yrgyl-dysynyň täsiri eltyär. Energiýanyň galan bölegini bolsa karkas kabul edýär, şoňy-da hasaplamaly [36]. Gaty diafragmalaryň hatardan çyk-magyna görä, jaýyň dinamika häsiýetnamalary üýtgeýär (periody we yrgyldynyň ölçmeli). Şeýle ýagdaýda karkas ulgamy edil çarçuwaly konstruksiýa ýaly hasaplanýar.

8.5. Kerpiç jaýlar

Köpsanly awtorlaryň işlerinden görnüşi ýaly [36, 52, 55, 62] XX asyryň 40-njy ýyllaryndan başlap 90-njy ýyllaryň ahyryna çenli bolan köpsanly ýer sarsgynlarynda (Aşgabat 1948; Daşkent 1966; Jambul 1971; Gazly 1976; Wrança 1940, 1977 we 1986 ýyllarda) jaýlaryň daş diwarlary zaýaçylyklara, ýagny

– ähli ýeri berk meýdanlaryň we kiçi aralyk diwarlaryň ýumrulmasyna;

– keselik meýdança diwarlarynyň boylugyndaky burçluk diwarlardan we kesişme diwarlardan üzülip aýrylmasyna;

– penjiräniň aşagyndaky daýanç meýdançalaryndaky gyşyk jaýryklara;

– aralyklardaky diwarlaryň bogunlaryndaky gorizontal jaýryklara sezewar bolýar.

Jaýlaryň kerpiç önümleriniň dinamika yükleriniň täsirine garşylyk görkezişi ýokary däl.

Kerpiçden gurulýan jaýlaryň ýükgöterijilik elementleriniň berkligi kerpiç önüminiň berklilik häsiýetnamalaryna bagly, örumeniň ähti-barlylygy kerpijiň, erginiň hiline we kerpijiň ergin bilen ilişmesine bagly.

Beýleki serişdelerde, ýagny polada, demir-betona garanyňda, kerpiç öruminiň ýükgöterijilik ukyby artyk däl, sebäbi kerpiç döwülgىç serişdeleriň hataryna girýär. Olarda maýışgaklyk deformasiýasynyň ösmek ukyby ýok. Eger-de daşky yük şular ýaly serişdeleriň maýışgaklyk çağindan artyk güýjenmäni döretse, onda serişdäniň ýükgöterijilik ukyby gidýär we ýumrulyş başlanýar.

Ýer sarsgyny wagtynda artyklyk yük täsiri döreýär, ol daş örumi üçin has howply, emma, muňa garamazdan, Türkmenistanyň ähli we laýatlarynda gurulýan jaýlarda, köplenç, kerpiç örumi alhyp barylýar, sebäbi ykdysady ugurdan amatly we esasy gurluşyk serişdesi bolup hyzmat edýär. Onuň üçin hem ýükgöterijilikli daşdiwarly jay gurluşgyny ýatyryp bolmaýar, sebäbi ýer sarsgynynyň tejribesiniň görkezişine görä, dogry hasaplamar geçirilip, iş önemçiliginiň düzgüni ýerine ýetirilse, kerpiç jaýlar ýer sarsgynynyň garşysyna durup bilyär.

Eger-de ähli ýükgöterijilik konstruksiýalary – boýlugyna, keseligine bolan diwarlar we ýapgy plitalary biri-birleri bilen ykjam baglaşdyrylsa, onda jay bir bitewi giňişlik konstruksiýasy bolup, seýsmiki güýçleriň täsirine ýeterlik derejede garşy durar.

Eger-de şular ýaly baglanyşyk düýbünden bolmasa ýa-da ýeterlikli bolmasa, onda boýlugyna bolan diwarlar keselik diwarlaryndan aýrylyar, käbir ýagdaýda bolsa ýumrulýar. Şeýlelikde, plita ýapgylarynyň käbir ýerleri ýa-da bütinleýin tutuş özi ýykylýar. Şeýle ýagdaýlary 1966-njy ýylda Daşkent şäherinde, 1976-njy ýylda Gazly şäherinde bolan ýer sarsgynlary görkezdi. Kerpijiň, erginiň nyşanlaryna we adaty garşylygyň ululygynyň baglaşdyrylmadyk bogunlarynyň okluk dartgynlygyna laýyklykdä seýsmika bolan garşylyk üç derejä bölünýär. 1965-1970-nji ýyllarda Aşgabatda gurulýan desgalarda geçirilen işleriň netijesinde örümciň, ýagny kerpijiniň ergin bilen baglanyşygynyň ha-kyky berkligi taslama garanynda 3-4 esse pes. Şu setirleri ýazýan awtor şol wagtlar Aşgabadyň gurluşy磕 desgalarynda işleýärdi. Muny 1966-njy ýylda I.L.Korçinskiniň ýolbaşçyligynда Daşkendiň, Frunzäniň, Aşgabadyň desgalarynda geçirilen barlaglaryň netijeleri tassyklady.

Elbetde, gurluşy磕 önümçiliginde I derejeleli kerpicič örümmini (adaty erginiň nyşany $M50 \text{ kg/sm}^2$ ýa-da 5 MPa) almak örän kyn, kerpicič bilen erginiň berklik häsiýetnamalary alnanda hem kerpijiň ergin bilen tutluşmasy gyzgyn we gury howa şertlerinde adaty ululykdan has az bolýar.

Jaýlaryň giňişlik gatylygy, esasan, ýapgy plitalarynyň işleyşine bagly, sebäbi olar gorizontal diafragmanyň hyzmatyny ýerine yetirmek bilen, seýsmiki yükleri jaýyň ýükgöterijilik konstruksiýalarynyň arasynda bölüşdirýärler. Şeýlelikde, plita ýapgylary öz tekizliginde gatylygyny saklap, jaýyň seýsmika çydamlygyny üpjün edýär. Ýapgy plitalarynyň gorizontal ugur boýunça işleyiş çyzgydy balka görnüşli bolup, maýışgak daýanç oturtmasynyň üstünde ýerleşýär. Maýışgak daýanç oturtmasynyň işini ýükgöterijilik diwarlary ýerine yetirýärler.

Plita panelleriň özünde we olaryň aralarynyň bogunlarynda döreýän adaty güýçlenişleri we kesiş güýçlerini ýygnama demir-beton elementlerdäki kabul edilişik diňe ýygnama elementleriniň öz aralaryndaky daýanç oturtmalarynyň baglanyşyklaryna bagly.

Ylaýta-da ýapgy plitasynyň tekizliginde ýükgötermeýän diwarlar bilen baglanyşyán yerlerinde gorizontal güýçleriň täsirinden süýşme güýçlenişiňi kabul etmek örän kyn. Şonuň üçin hem diwar bilen ýapgy plitasynyň arasynda oňat baglanyşyk bolmaly, Egiliş pursaty we ötekesiji güýçleri (ýapgynyň tekizliginde) kabul etmek üçin gaty seýsmika garşy guşak diwaryň üstünde ýerine ýetirilýär. Seýsmika garşy guşak diwaryň aşagyndaky we ýokarsyndaky meýdanlaryň galtaşma agramlaryndan we guşagyň öz agramyndan döreýän inersiya güýçleriniň täsirinden egilmä hasaplanýar.

Kerpiç diwarlaryň ähli perimetrleri boýunça guýma demirbeton seýsmika garşy guşagyň gurluşy alnyp barylýar. Ol dartgy güýjünden başga egilişe görä işlemelidir, özi hem gorizontal tekizliginde gaty bolmalydyr. Daşdiwarly jaýlaryň seýsmika garşy çydamlylygyny ýokarlan-dyrmakda seýsmika garşy guşagyň peýdasy köpdür – olar dürlü ugurdaky diwarlary baglaşdyrmagy sazlaýar, örümىň diwaryň tekizliginde işleme-gini güýçlendirýär, egri jaýryklaryň döremegine garşylyk görkezýär we seýsmiki yükleriň täsirinden penjireleriň, gapylaryň üstki ýapglarynda döreýän keselik güýji we oña degişli egilme pursaty kabul edýär. Seýsmiki yükleri kabul etmegiň ahmiyetini hasaba almak bilen, seýsmika garşy guşak her bir gatyň ýapgy plitasynyň derejesinde ýerine ýetirilýär. Diwaryň ähli inine diwarlaryň galyňlygy 50 sm-den köp bolsa, onda olaryň ini 10-15 sm az edilýär. Guşagyň beýikligi 15 sm-den az bolmaly däl, armirlmek üçin bolsa klas A-1 bolan polat armatur ulanylýar.

Guşagyň kesiminde kabul edilmeli armatur sterženiň sany we diametri:

7-8 bal bolan seýsmika hasaplanyşında – 4Φ12-den az bolmaly däl. Seýsmika garşy demirbeton guşagyň uzynlyk armaturynyň steržen-leri diametri 4-6 mm we ädimleri 20-35 sm bolan halka (homut) bilen baglanýar. Guşagyň burçlarynda ýapgyt steržen goýulýar. Jaýyň soňky basyrgy plitasynyň üstünde daş diwarlaryň bolmany sebäpli guşagyň üstüne agram düşmeýär. Şoňa görä hem, haçan-da ýer sarsgynyň yr-gyldysyndan itergi bolanda örüm bilen ýanaşyán tekizlikde plita süýşýär. Şeýle ýagdaýyň bolmazlygy üçin guşakda her bir 45-50 sm-den uzynlygyna çykýan çykyş armaturlary bilen baglaşdyrylýar.

Daşky we içki diwarlaryň kerpiç örümü bir wagtda deňlikde alnyp barylýar.

Şeýle edilende daşky we içki kerpiç örümeleriniň berk jebisleşmeklerini we baglanyşmaklaryny üpjün edip bolýar. Bu şert ýerine ýetirilse, kerpiç örümeliň ýükgöterijiliği we öz agramyny göterijilik ukyplary ulalýar. Diwar örümeleriniň burçdan dürli ugurlara kesişme ýerlerinde armatur gözeneğleriniň beýiklik aralyklary 70 sm-den we uzynlyklary 1,5-2 metrden, seýsmika etrabynyň hasaplanyş güýji 7-8 bal we 9 bal üçin beýiklik aralyklary 50 sm-den edilip kerpiçden örülýän diwarlarda ýerleşdirilýär.

Daşdan örülýän diwarlaryň gorizontal we diklik ugurlary boýunça bir wagtda täsir edýän seýsmika güýji hasaplanýar.

8.6. Bitewi demir-beton jaýlar

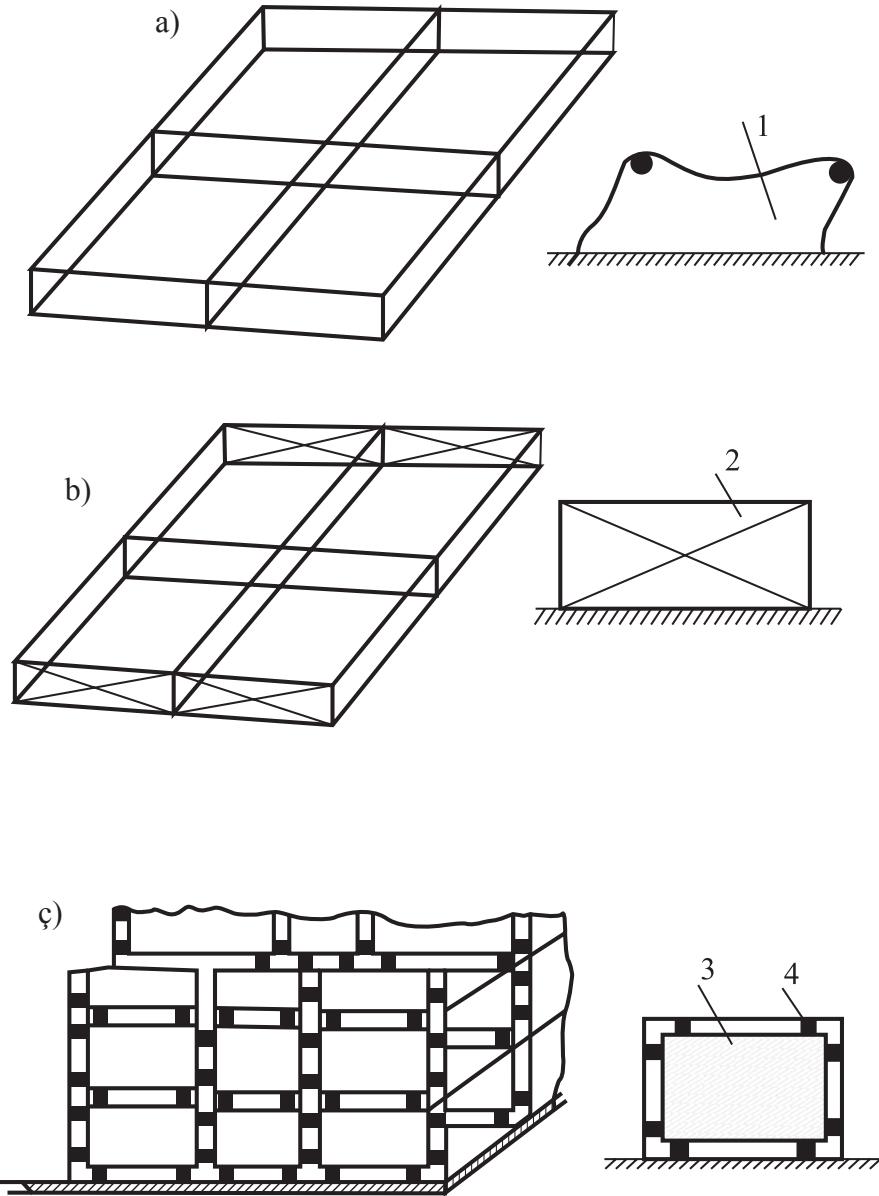
XX asyryň 70-nji ýyllaryndan başlap dünýäniň köp ýurtlarynda – Amerikada, Hytaýda, Ýaponiyada, Rumyniýada, Şwesiýada, Finlyändiyada, Fransiýada, Italiýada, Meksikada, Özbegistanda, Gazzystanda we Türkmenistanda bitewi demir-betondan beýik we belent jaýlar has köp möçberde gurlup başlandy. Bitewi öýgurluşly jaýyň ähli elementleriniň içki güýçleriň ygtybarlylykly bölünmelerine görä bilelikde oňat işlemeklerini üpçün edýär.

Bu bolsa bitewi jaýlary konstruirlemekde elementleriň peýdaly ugurdan armirlenmegine mümkünçilik berýär. Şeýlelikde, käbir elementlerde “konstruiktiw oýlanma” diýlen pikir boýunça hasapsız ýerleşdirilýän metallaryň harçlanmagyndan dynyldy.

Bitewi demir-beton konstruksiýalarynyň seýsmika çydamlylyk meseleleri çözülende iň bir wajyp soraglaryň biri hem betonyň we armaturyň üýtgeme täsirlerde bilelikde işlemeklerini üpjün etmekdir. Bu ugurdan bir işi amerikaly alym B.Bresler XX asyryň 70-nji ýyllarynda geçirdi.

Bitewi karkassız jaýlaryň aýratynlygy – olary galdyrmagyň usullary jaýyň ýükgöterijilik elementlerini konstruirlemäge baglydyr.

Bitewi jaýlary galdyrmakda ulanylýan esasy usullaryň birini tyrpýan irişmeli blokly tünew şekilli, göwrümlü, ýeri çalşyrylyan galyplarda ýerine ýetirýärler.



14-nji çyzyg.

a – çarçuwały; b – çarçuwały-baglanyşyklı; ç – diafragma gatylykly çarçuwa.
 1 – çarçuwa; 2 – baglaşdyryjylar; 3 – diafragma; 4 – berkitme

Seýsmiki koeffisiýentiň hasaplaýyş ululugyny güýçli ýer sarsgynlaryndan ýonekeý binalaryň alan bozulmalaryny takyklamak ýoly bilen goýýarlar we etrabyň baly bilen baglanyşdýryarlar.

Statiki usul diňe has berkden tutulan binalar üçin düýpli bellenen. Beýleki galan ýagdaýlar üçin ol anyk netijeleri berip bilmeyär. Muňa garamazdan, özünüň ýonekeýligine görä, birnäçe ýurtlaryň kadalarynda hasaplaýyş usulyýetiniň esasy hökmünde häzire čenli ulanylýar.

Seýsmiki yrgyldylaryň nazaryýeti ýaly, şeýle hem geçen ýer sarsgynlarynyň tejribesiniň görkezmegine görä, bina bolan seýsmiki täsiri ynandyşly ugurdan olaryň soňrakylarynyň ýekelik dinamika aýratynlyklaryna baglydygyny ýagny berkligini, massalaryň, hususy yrgyldylaryň ýygylyklarynyň (periodlarynyň) bölünüşlerini, ölçmeliň häsiýetnamalaryny we beýlekileri subut edýär. Şular ýaly ähli ýagdaýlary hasaba almak diňe dinamikanyň nazaryýetiniň çarçuwasynda mümkün, sebäbi diňe şu nazaryýetde binanyň seýsmiki yrgyldylarynyň hadysasy ýeterlikli doly ýazylyp bilner. Şular ýaly birinji synanyşygy 1920-nji ýylda ýapon alymy N. Mononobe geçirdi. Binanyň esasynyň topragynyň hereketinden durnuklaşan seýsmiki yrgylда sinusyň kanunalaýyk gelýän ýonekeý ölçmeyän garmoniki yrgylда ýa-da kosinusa [26] ýa-da ölçyän ýonekeý periodiki hadysa diýlip seredildi. Seýsmiklige çydamlylyk dinamika nazaryýetiniň esasy 1927-nji ýylda K.S.Zawriýew tarapyndan goýuldy [61]. Ol seýsmiki yrgyldylaryň geçiş hadysalaryna seredilmeginiň hökmandygyny esaslandyrды we şonuň bilen birlikde ilki bolup seýsmika çydamlylyk meselesini giňden ýeterlikli derejede goýmany oňardy. Soňra bu düşünje K.S.Zawriýewiň we A.G. Nazarowyň zähmetlerinde [26,62] ösdürildi. Dinamika nazaryýetiniň durnukanmagynda görkezilen işleriň ähmiyeti uly boldy. Emma ol wagtlar ýer sarsgynynyň häsiýeti barada çäklendirilen maglumatlar bolany sebäpli, olar topragyň garmonika kanunu boýunça hereketde geçýär diýlen diňe bir çyzgytlaşdyrylan şekillendiriliše esaslanmaly boldular.

Dinamika nazaryýeti özünüň geljekdäki ösüşini seýsmiki täsirden alnan instrumental maglumatlaryň esasynda geçirip başlady. Şeýlelikde, XX asyryň ikinji ýarymynyň başlarynda geçirilen takyklamalaryň esasynda esasyň hereketini hödürlemek bilen [19,36], binanyň tejribe hasabatynyň, ýagny esasyň hereketiniň bir ölçüji sinusoida boýunça alnyp barylmagy makullandyryldy, ýagny

$$x_o(t) = Ate^{-\alpha t} \sin \omega_{ot},$$

bu ýerde

A – amplituda;

ε – ösüši häsiýetlendiriji koeffisiýent;

ω_0 – esasyň yrgyldysynyň ýygyllygy.

Ol birnäçe çäklerde üýtgäp biler ($\varepsilon_0 \frac{2\pi}{T_0}$, T_0 – esasyň yrgyl-dysynyň periody).

Dekrementleriň (azalma, köpelme) ululygy kabul edilýär

$$\varepsilon_0 \approx 0,10; \text{ tizlenme}$$

$$x_0(t) \approx A\omega_0^2 e^{-\varepsilon t} \sin \omega_0 t.$$

Esasyň hereket ediş kanunynyň kabul ediliş hödürlenmesine görä bolan deňlemäniň görnüşi:

$$x_0(t) = Ate^{-\varepsilon t} \cdot \sin \omega_0 t.$$

Bu deňleme hereketiň baş başlangyç pursatyny pugta aýdynlaşdırýar, ýagny $t = 0$ süýşmek we tizlik bolmaýar. Seýsmiklige çydamly binalar böлümi boýunça iň bir belli sowet hünärmenleriniň biri bolan Ş.G.Napetwaridzäniň aýtmagyna görä [65; 66], topragyň hereketiniň ölçmegini üstki (ýüzley) tolkunlarda hasaba almasaň hem bolýar. Bu hereketi durnuklaşan garmoniki yrgyldylaryň kanunyna görä geçýär diýip hasap etse bolýar.

Çuňlukdaky tolkunlarda topragyň ikinji gezek herekete girmegi üçin şular hasaba alynýar:

$$xo(t) = A(\cos \omega_0 t - 1) + A1, \quad xo(t) = -Aw_0^2 \cos \omega_0 t,$$

üstki (ýüzley) tolkunlarda hereket üçin

$$xo(t) = B_0 \cos \omega_0 t \text{ bolýar.}$$

Bu ýerde ýörite işlerde seredilýän görkezmeleri, ýagny ýer sars-gynynyň akselerogrammalar arkaly ýazgysynyň getirilen seýsmiki tizlenmeleriniň spektral egriliklerini hasaplaýyış hökmünde kabul et-meli diýlen görkezme berilmeýär.

Şeýle hem aýratyn bellenmeli zadyň biri, ol hem bolsa, haçan-da ýer titrände binanyň aşagynyň esasynyň dürli nokatlary birlikde süýşmeýärler.

Seýsmikanyň täsirine hasabat geçirilende bolsa, köplenç ýagdaýda, binanyň aşagynyň esasynyň ähli nokatlary şol wagt pursatynda deňlik hereketinde bolýarlar diýlip kabul edilýär. Şeýle kabul edilme bolsa esasdaky döreýän seýsmiki tolkunyň uzynlygynyň hasabat te-kizligindäki binanyň düýbüniň meýilnamadaky ölçeginden has köp

bolýar. Şeýle kabul ediliş, bir tarapdan, mesele çözülişde matematika goýulyşlary ýönekeýleşdirýär, ikinji tarapdan bolsa, köp ýagdaýlar da binalar üçin “gysga” tolkunlara garanyňda “uzyn” tolkunlaryň has howplulygyny görkezýär.

Edebiýat çeşmelerinde getirilýän maglumatlara görä, toprakda üst seýsmiki tolkunlaryň ýáýraýış tizliginiň ortalaşdyrylan ululyklary şeýle:

– gaýa topraklarda (granitler, tebigy hek daşy, tebigy çäge daşy) $S = 1,9 - 6,1 \text{ km/sec}$ we ondan artyk;

– ýarym gaýa we ýarym ownan daşlarda (mergel, ownuk daş, çagyl daş we ş.m.) $S = 1,1 - 2,6 \text{ km/sec}$;

– çägeli we toýunly (iri we ownuk, çagylly çägeler; toýunlar, çägeli toýunlar, çägesöwler) topraklarda $S = 0,6 - 1,7 \text{ km/sec}$;

– gowşak-güýçsüz (gyrmança, üýşürilen we ş.m.) topraklarda $S = 0,25 - 0,6 \text{ km/sec}$.

S ýáýrama tizligi (km/sec) we L tolkun uzynlygy (km) boýunça öz aralaryndaky baglanyşyk baglylygyny şeýle:

$$L = S_{te} \cdot$$

Bu ýerde

te – esasyň yrgyldysynyň döwri (periody).

9. HASAPLAÝYŞ SEÝSMIKI ÝÜKİ KESGITLEMEGIŇ MYSALLARY

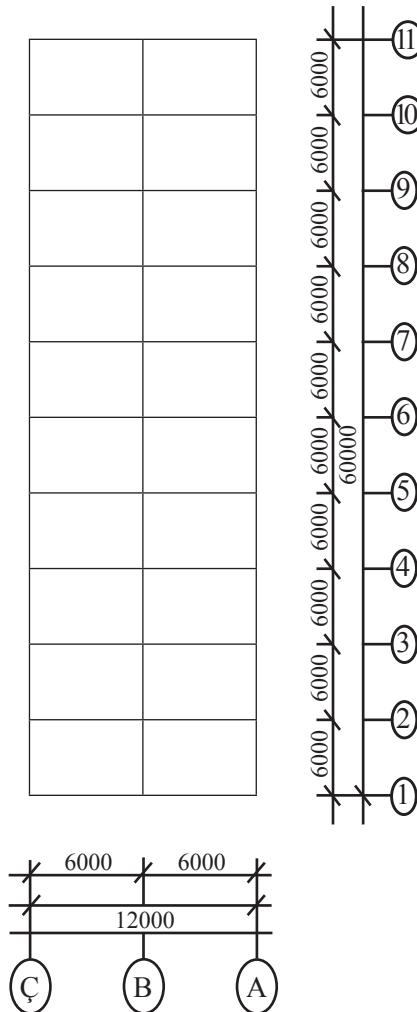
9.1. Seýsmiki güýjüň täsirine jaýyň durnuklylygynyň hasaplanlyşy

Jaýyň gurluşygy seýsmiki güýji 9 bal bolan etrabyň meýdançasyna da alnyp barylmaý. Jaýyň esasy ýükgöterijilik özeni bolup demirbeton konstruksiýasy gulluk edýär. Onuň nyşany N300, B25 klasly bolan betondan ýerine ýetirilýär, basyrgylary tegelek boşlukly ýygnama demirbeton plitalardan taslamalşdyrylyar we olar gurnalyş döwründe beton garyndysy bilen bitewilendirilýär, diwarlary (jaýyň daşky germewleri) asylma keramzitbeton panelleri bilen taslamalşdyrylyar, sokol panelleri bolsa agyr demirbeton panellerinden taslamalşdyrylyar.

Jaýyň massasyny gatlaklaryň basyrgylarynyň derejeleriniň bir ýerinde (bir nokatly çatyrlarda) diýip, şeýle hem onuň hasaplanyş çyzgydyny erkin üçderejeli ulgam hökmünde kabul edýäris.

Yükleriň agramlaryny hasaplaýarys we koeffisiýentlere baglylykda olara degişli massalary hem kesitleýäris.

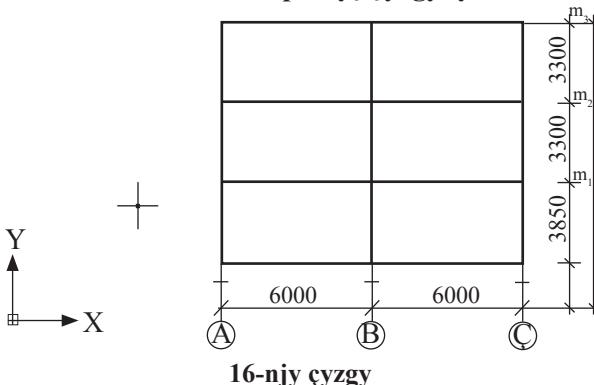
Jaýyň hasaplanyş çyzgydyna özeniň çyzgydy



15-nji çyzgy. Seýsmikligiň täsirine jaýyň hasaplanyşy.

Türkmenbaşy şäheri – 9 bal; jaýyň uzynlygy $l = 60,0 \text{ m}$; süütünleriň tory-setkasy $6 \times 6 \text{ m}$

Özeniň hasaplanыş çyzgydy



14-nji tablisa

Ýükleriň ýygñalyşy (1 m^2 basyrgy üçin)

Ýükleriň görnüşleri	Normatiw ýük (H/m^2)	Artyk yükleriň koeffisiyenti	Hasaplanыş ýuki (H/m^2)
1. Beton mastikasyna dökülip siňdirilen çagyl daşı (3 sm)	660	1,2	792
2. 4 gatlakly ruberoid düşegi	100	1,3	150
3. Sement garyndysy ($b = 3 \text{ sm}$)	540	1,3	702
4. Ýylylyk keramzit çagly (galyňlygy 20 sm)	1200	1,3	1560
5. Tegelek boşlukly demir-beton plita basyrgysy	3000	1,1	3,300

Jemi:

Gatlaklaryň basyrgylary	$q'' = 5500$		$q'' = 6484$
1. Tegelek boşlukly demir-beton plitalaryň üstündäki linoleum pollary ($3000 + 500 = 3500$)	3500	1,1	3850
2. Tegelek boşlukly demir-beton plitalaryň üstündäki plitkalar ($3000 + 1300 = 4300$)	4300	1,1	4730

**1-nji gatyň gataralyk basyrgylarynyň derejesindäki bir ýerinde
(çatylarda) ýygñalyş massa**

1. Lenoleum pollaryň agramy

$$M = q'' E K_c = 3850;$$

$$(37,71 + 74,93 + 19,751 + 9,39 + 27,78 + 13,85 + 40,26 + 28,06 + \\ + 26,05 + 12,34 + 15,36 + 12,84 + 12,84 + 15,36 + 12,34 + 20,82 + \\ + 18,87 + 8,09 + 8,06 + 18,87 + 6,41 + 2,11 + 81,48) \cdot 0,9 = \\ = 3850 \cdot 543,71 \cdot 0,9 = 1883955,$$

$$1 \cdot H = 18840 \text{ KN}.$$

2. Keramiki pollaryň agramy

$$M=qF \cdot K_c = 4730(27,26 + 7,92 + 18,50 + 6,56 + 19,36 + 4,19) \cdot 0,9 = 47; \\ 30 \cdot 83,79 \cdot 0,9 = 346775,2 \text{ H} = 3468 \text{ KN}.$$

3. Peýdaly ýük

$$1,3 \cdot 2000 \cdot 0,8(543,71 + 83,79) = 1,3 \cdot 2000 \cdot 0,8 \cdot (543,71 + 83,79) = \\ = 1,3 \cdot 2000 \cdot 0,8 \cdot 627,50 = 1300353,6 \text{ H} = 1300,4 \text{ KN}.$$

4. Arabölümeliň agramy ($g = 12 \text{ KN/sm}^3$)

$$1100 \cdot 0,10 \cdot 1,5 \cdot 1,2 \cdot 0,9 [(6,29 \cdot 15 + 2,4 + 0,8 \cdot 1,7 + 1,9 + 3,03 + \\ + 2,91 + 1,2 + 1,8 + 25,5 + 5,40 + 11,40 + 4,0 \cdot 2 + 2,0 + 4,1 \cdot 3 + 2,0 \cdot 2 + \\ + 1,42 \cdot 36 + 1,53 \cdot 2 + 1,96 \cdot 10 + 3,5 \cdot 7 + 18,37 + 4,57 \cdot 5 + 16 \cdot 2 + \\ + 3 \cdot 4 + (6,29 \cdot 11 + 4,03 + 2,2 \cdot 2 + 3,76 + 8,81 + 3,03 + 3,03 + 3,14 \cdot 2 + \\ + 2,6 + 5,7 \cdot 4 + 2,7 + 5,7 \cdot 2 + 2,7 \cdot 2 \cdot 60,44 + 4,57 \cdot 10 + 4,2)] = \\ = 11000 \cdot 0,8 \cdot 1,5 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 589,93 = 770920,5 \text{ H} = 7;$$

$$70,025 \text{ KN}.$$

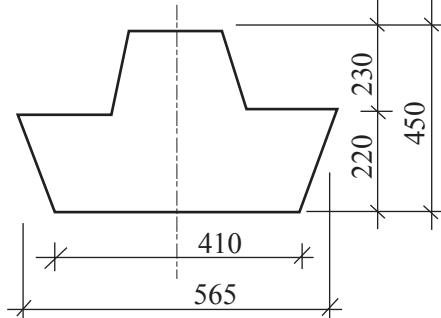
5. Sütünleriň agramy

(kesigi 40×40 ; $j = 25 \text{ KN/sm}^3$; mukdary 33 sany)

$$25000 \cdot 0,4 \cdot 0,4 \cdot 3,3 \cdot 33 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 249925,5 = 249,9 \text{ KN}.$$

6. Pürsüň agramy

$$F_{cer} = 0,26 \cdot 0,23 + 0,565 \cdot 0,22 = 0,153 \text{ m}^3.$$



17-nji çyzgy

7. Pürsüň 1m ädimlik uzynlyklarynyň agramy

$$25,0 \cdot 0,153 = 3,825 \text{ KN/adim m}:$$

a) uzynlygy 5,7 m bolan keseligine pürsleriň agramy (22 sany)

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 22 \cdot 0,9 = 431,69 \text{ KN};$$

b) uzynlygy 5,7 m bolan jaýyň uzynlygyna dikilen pürsleriň agramy (30 sany),

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 30 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 586,34 \text{ KN};$$

c) diwar panelleriniň agramy ($q = 14 \text{ KN/m}^3$)

$$14000[(1,2 \cdot 0,25 \cdot 60,24 \cdot 2 + 2,1 \cdot 0,25 \cdot 0,6 \cdot 33 + 0,9 \cdot 3,0 \cdot 0,25 \cdot 2 + 0,9 \cdot 0,25 + 0,3 \cdot 4 + 2,1 \cdot 0,25 \cdot 0,3 \cdot 30) + (3,3 \cdot 0,25 \cdot 12,942)]1 \cdot 1 \cdot 0,9 = 14000 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 909909 \text{ H} = 909,9 \text{ KN}.$$

8. Penjireleriň aýnalarynyň agramy

$$0,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9(2,1 \cdot 1,2 \cdot 33 + 1,2 \cdot 2,4 \cdot 2) = 0,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 177,12 = 17,53 \text{ KN};$$

Ählisi $Q = 6157,45 \text{ KN}$.

$$m_1 = \frac{Q}{g} = \frac{615745}{4,81} = \frac{627,67 \text{ kg sek}^2 / \text{sm}}{\text{sm}} = 6276,7 \text{ N sek}^2/\text{sm}.$$

2-nji gatyň araörtüginiň merkezlesdirilen agramynyň aragatynyň böleginde

1. Lenoleum pollaryň agramy

$$M = g^p F K_c = 3850(37,71 + 56,80 + 10,91 + 7,76 + 75,67 + 9,89 + 13,85 + 12,16 + 27,05 + 13,85 + 12,16 + 27,05 + 35,85 + 19,06 + 19,06 + 13,85 + 12,84 + 12,84 + 13,85 + 14,17 + 13,79 + 4,92 + 81,48) \cdot 0,9 = 3850,597 \cdot 33 \cdot 09 = 2069748,4 \text{ H} = 2069,7 \text{ KN}.$$

2. Keramiki pollaryň agramy

$$M = g^p F K_c = 4730 \cdot 23,55 \cdot 0,9 = 118259,54 = 1183 \text{ KN}.$$

3. Peýdaly ýük

$$1,3 \cdot 2000 \cdot 0,8(597,33 + 23,55) = 1300028,8 \text{ H} = 1300,2 \text{ KN}.$$

4. Arabölümeliň agramy

$$12000 \cdot 0,10 \cdot 1,5 \cdot 1,1 \cdot 0,9[(6,29 \cdot 10 + 4,03 + 22 \cdot 2 + 3,76 + 8,81 + 3,03 + 3,14 \cdot 2 + 2,6 + 5,7 \cdot 4 + 2,7 + 5,7 \cdot 2 + 2,7 \cdot 2 + 54,44 + 4,57 \cdot 10 \cdot 4,2) + (6,29 \cdot 10 + 3,6 + 3,4 + 3,03 + 5,7 \cdot 4 + 3,18 + 5,7 \cdot 2 + 2,7 \cdot 2 + 60,44 + 4,57 \cdot 14)] = 12000 \cdot 0,10 \cdot 1,5 \cdot 11 \cdot 099248,54 + 234,13) = 630753,2 \text{ N} = 630,8 \text{ KN}.$$

5. Sütünleriň agramy

(kesigi 40 x 40 : $j = 25 \text{ KN/m}^3$ 933 sany)

$$25000 \cdot 0,4 \cdot 0,4 \cdot 33 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 33 = 249925,5 \text{ n.}$$

6. Pürsüň agramy

($F_{cer} = 0,153 \text{ m}^2$; 1 pog.m pürsdäki agramy $3,825 \text{ KN/pog.m}$);

a) 5,7 rigelleriň agramy (22 sany)

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 22 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 431,69 \text{ KN}.$$

b) 5,7 m uzynlykly rigelleriň gönüligine agramy

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 30 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 586,34 \text{ KN}.$$

7. Diwar panelleriniň agramy ($j = 14 \text{ KN/m}^3$)

$$14000 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 909909 \text{ N} = 909,9 \text{ KN}.$$

8. Aýnalaryň agramy

$$\frac{0,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 177,12 = 17,53 \text{ KN}}{jemi Q = 5974,33 \text{ KN}} m_2 \frac{Q_2}{g} = \frac{597433}{9,81} = \\ = 609 \frac{\text{kg sek}^2}{\text{sm}} = 6090 \text{ N}_{\text{sm}}^{\text{sek}^2}.$$

3-њи гатыň merkezleşdirilen agramynyň aragatynyň böleginde

1. Örtügiň agramy

$$6484(60,44 \cdot 12,44) \cdot 0,9 = 3952064,34 = 3952,1 \text{ KN}.$$

2. Garyň agramy

$$0,5 \cdot 0,5 \cdot 1,4(60,44 \cdot 12,44) = 237,03 \text{ KN}.$$

3. Sütünleriň agramy (kesik 40 x 40)sm $g = 25 \text{ KN/m}^3$ (33 sany)

$$25000 \cdot 0,4 \cdot 0,4 \cdot 1,65 \cdot 33 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 124962,84 = 124,36 \text{ KN}.$$

4. Pürsüň agramy

($F_{cer} = 0,153 \text{ m}^2$ Agram 1pog.m pürsde 3,825 KN/pog.m);

a) 5,7 m uzynlykly rigeliň uzoboýuna agramy (22 sany)

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 22 \cdot 1,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 431,69 \text{ KN};$$

b) 5,7 m uzynlykly rigeliň keseligine agramy (30 sany)

$$3,825 \cdot 5,7 \cdot 30 \cdot 1,1 \cdot 0,9 = 586,34 \text{ KN}.$$

5. Arabölümiden agramy

$$12000 \cdot 0,10 \cdot 1,5 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 234,13 = 305961,4 \text{ N} = 305,96 \text{ KN}.$$

6. Diwar panelleriniň agramy ($g = 14 \text{ KN/m}^3$)

$$14000[(1,2 \cdot 0,25 \cdot 37,34 \cdot 2 + 1,05 \cdot 0,6 \cdot 0,33 + 1,05 \cdot 0,25 \cdot 0,3 \cdot 30) + \\ + (2,215 \cdot 0,25 \cdot 12,94 \cdot 2)] = 14000(32,96 + 0,3 + 14,33)1,1 \cdot 0,9 + \\ + 733 = 733,9 \text{ KN}.$$

7. Aýnanyň agramy

$$0,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9(1,05 \cdot 2,4 \cdot 33 + 0,9 \cdot 2,4 \cdot 2) = 0,1 \cdot 1,1 \cdot 0,9 \cdot 91,44 = 9,05 \text{ KN}.$$

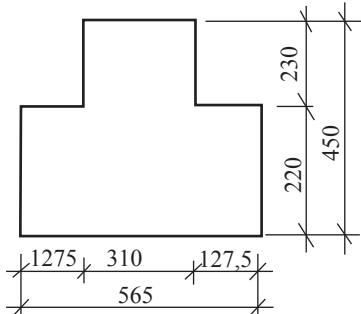
8. Agram

$$14000 \cdot 1,1 \cdot 0,9[0,185 \cdot 0,32(37,34 \cdot 2 + 12,94 \cdot 2)] = 14000 \cdot 1,1 \times \\ \times 0,3 \cdot 0,185 \cdot 0,32 \cdot 135,76 = 111392,7 \text{ N} = 111,4 \text{ KN}.$$

Jemi $Q_3 = 6102,9 \text{ KN}$.

$$m_3 \frac{610290}{9,81} = 622,11 \text{ kg} \frac{\text{sek}^2}{\text{sm}} = 6221,1 \text{ N} \frac{\text{sek}^2}{\text{sm}}.$$

Uzaboýuna rigeliň kesiginiň güýç pursatyny anyklamaly



18-nji czyzgy

$$F_1 = 56,5 \cdot 22 = 1050 \text{ sm}^2; \quad F_2 = 26 \cdot 23 = 483 \text{ sm}^2;$$

$$y_0 = \frac{1050 \cdot 12,5 + 483 \cdot 36,5}{1050 + 483} = \frac{13125 + 176296}{1533} = 20,06 \text{ sm};$$

$$y_1 = \frac{56,5 \cdot 22^3}{12} = 54687,6 \text{ sm}^4 = 54688 \text{ sm}^4;$$

$$y_1 = \frac{26 \cdot 23^3}{12} = 21292,3 \text{ sm}^4 = 21292 \text{ sm}^4;$$

$$y = 54688 + 21292 + 1050 \cdot 7,562 + 483 \cdot 16,44 = 54688 + 21292 + 60011 + 130542 = 266533 \text{ sm}^4 = 0,002665 \text{ m}^4.$$

9.2. Seýsmiki ýüküň hasabyны anyklamak

Jaýyň uzaboýuna we keseligue karkasynyň ugruny gaty düwünlere deň diýip kabul etmeli.

Karkasyň agram göteriji konstruksiýasy

40 x 40 sm kesikli sütün, 42 x 48 sm uzaboýuna pürsüň hasaby, plitalaryň direg tekjeleri bilen araörtüklerden we basyrgylardan

$$B25E_6 = 29 \cdot 10^3 \text{ MPa} = 2,9 \cdot 10^{10} \frac{H}{m^2}; \text{ klasly beton.}$$

Erkin yrgyldylarynyň perýodlalaryny çislatalaryny anyklamak üçin erkin yrgyldamak sistemasyny we bölekleriň deňlemesini, sistemanyň birlik güýçden süýşmegi üçin E.Ýe.Sigalowyň deňlemesi boýunça deňlemäniň koeffisiýentini hasaplamak.

Diregleriň we pürsleriň gatara çarçuwalarynyň gatylygyny we erkin bahalaryny hasaplaýarys.

Pürsüň erkin gatylygy

$$r_1 = r \frac{EI_p}{e_1} = \frac{22 \cdot 2,9 \cdot 10^{10} \cdot 0,002665}{5,7} =$$

$$= 2982,9 \cdot 10^5 HM = 2,982 \cdot 10^5 KN \cdot m.$$

2-nji we 3-nji gat

Sütünleriň gatylygy

$$r_{2,3} = 33 \frac{EI_c}{h2,3} = \frac{27 \cdot 2,9 \cdot 10^{10} \left(\frac{0,4 \cdot 0,4^3}{12} \right)}{3,3} = 2016,8 \cdot 10^5 NM.$$

Pürsleriň gatylygy

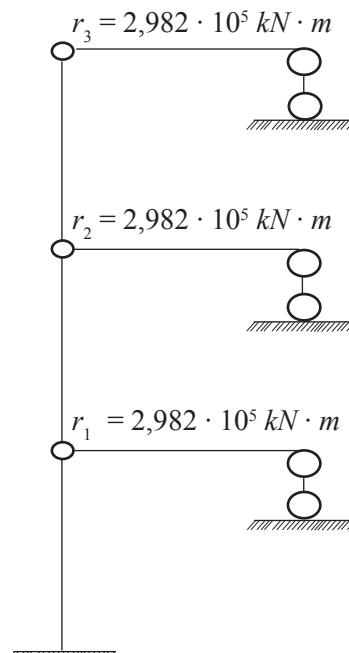
$$r_{2,3} = 22 \frac{EI_p}{l_1} = \frac{22 \cdot 2,9 \cdot 10^{10} \cdot 0,002665}{5,7} = 2982,9 \cdot 10^5 Nm.$$

Üçderejeli erkinlik boýunça jaýyň çyzgysynyň hasaby

$$m_3 = 6221,1 Nsek^2/sm;$$

$$r_3 = 2,982 \cdot 10^5 kN \cdot m;$$

$$m_1 = 6276,7 Nsek^2/sm.$$



19-njy çyzgy

**Signalowyň gabat gelýän agzalarynyň deňlemesini hasap bilen
çykarýarys:**

$$F_{kl} R_a; \frac{hk}{4rk};$$

$$F_1 = \frac{h_1}{i_1} = \frac{3,79^2}{1,756 \cdot 10^5} = 8,18 \cdot 10^{-5};$$

$$F_2 = F_1 + \frac{h_2^2}{i_2} = 8,18 \cdot 10^{-5} \frac{3,3^2}{2,017 \cdot 10^5} = 13,58 \cdot 10^{-5};$$

$$F_3 = F_2 + \frac{h_3^2}{i_3} = 13,58 \cdot 10^{-5} \frac{3,3^2}{2,017 \cdot 10^5} = 18,98 \cdot 10^{-5};$$

$$EF_k = 8,18 \cdot 10^{-5} + 13,58 \cdot 10^{-5} + 18,98 \cdot 10^{-5} = 40,74 \cdot 10^{-5};$$

$$F_k = 40,74 \cdot 10^{-5};$$

$$\begin{aligned} R_1 &= \frac{h^2}{47 + 0,33} = \frac{3,79}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^5 + 0,33 \cdot 1,756 \cdot 10^{-5}} = \\ &= \frac{3,79^2}{11,328 \cdot 10^5 + 0,579 \cdot 10^5} = \frac{14,3641}{12,328 \cdot 10^5 + 0,579 \cdot 10^5} = \\ &= \frac{14,3641}{12,508 \cdot 10^5} = 1,148 \cdot 10^{-5}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_2 &= \frac{(h_1 + h_2)}{47, + 0,33} = \frac{(3,79 + 33)^2}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5} + 0,33 \cdot 1,756 \cdot 10^{-5}} = \\ &= \frac{7,09^2}{11,928 \cdot 10^5 + 0,579 \cdot 10^5} = \frac{50,268}{12,508 \cdot 10^5} = 4,019 \cdot 10^{-5}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R_3 &= R_2 \frac{(h_2 + h_3)^2}{4G_2} = 4 \cdot 0,19 \cdot 10^{-5} + \frac{(3,3 + 3,3)^2}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5}} = \\ &= 4,019 \cdot 10^{-5} + \frac{43,56}{11,978 \cdot 10^{-5}} = 4,019 \cdot 10^{-5} + 3,652 \cdot 10^{-5} = 7,671 \cdot 10^{-5}; \end{aligned}$$

$$ER_k = 1,148 \cdot 10^{-5} + 4,019 \cdot 10^{-5} + 7,671 \cdot 10^{-5} = 12,838 \cdot 10^{-5};$$

$$ER_k = 12,838 \cdot 10^{-5};$$

$$\frac{h_1^2}{4,7} = \frac{3,79^2}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5}} = \frac{14,364}{11,978 \cdot 10^{-5}} 1,204 \cdot 10^{-5};$$

$$\frac{h_{2^2}}{47_2} = \frac{3,3^2}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5}} = \frac{10,89}{11,978 \cdot 10^5} = 0,913 \cdot 10^{-5};$$

$$\frac{h_2}{4r_3} = \frac{3,3^2}{4 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5}} = \frac{10,89}{11,978 \cdot 10^5} = 0,913 \cdot 10^{-5};$$

$$E \frac{h_k}{4r_k} = 1,204 \cdot 10^{-5} + 0,913 \cdot 10^{-5} + 0,913 \cdot 10^{-5} = 3,03 \cdot 10^{-5};$$

$$E \frac{h_k}{4r_k} = 3,03 \cdot 10^{-5}.$$

Birlik arageçmelerini tapýarys:

$$\delta_n = \frac{1}{12} (F_1 + R_1 + \frac{h_1^2}{4r_1}) \frac{8,18 \cdot 10^{-5} + 1,148 \cdot 10^{-5} + 1,204 \cdot 10^{-5}}{12} = 0,878 \cdot 10^{-5};$$

$$\delta_{11} = 0,878 \cdot 10^{-5} M/KN;$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{12} (F_2 + R_2 + \frac{h_2^2}{4r_2}) = \frac{13,58 \cdot 10^{-5} + 4,019 \cdot 10^{-5} + 091}{12} =$$

$$= \frac{18,512 \cdot 10^{-5}}{12} = 1,543 \cdot 10^{-5};$$

$$\delta_{22} = 1,543 \cdot 10^{-5} M/KN;$$

$$\delta_{33} = \frac{1}{12} (F_3 + R_3 + \frac{h_3^2}{4r_3}) = 18,98 \cdot 10^{-5} + 7,671 \cdot 10^{-5} + 0,91 \cdot 10^{-5} =$$

$$= \frac{27,564 \cdot 10^{-5}}{12} = 2,297 \cdot 10^{-5} M / KN;$$

$$\delta_{33} = 2,297 \cdot 10^{-5} \frac{M}{KN};$$

$$E\delta = 0,878 \cdot 10^{-5} + 1,543 \cdot 10^{-5} + 2,297 \cdot 10^{-5} = 4,718 \cdot 10^{-5} M/KN;$$

$$\sum \delta = 4,718 \cdot 10^{-5} M/KN.$$

Hasabatyň dogrulygyny barlaýarys:

$$\frac{1}{12} \left(\sum_{K=1}^H F + \frac{ER}{K=1} + \sum_{K=1}^S \frac{hk}{4rk} \right) = E \delta_{kk};$$

$$\frac{10^{-5}}{12}(40,74 + 12,838 + 3,03) = 4,718 \cdot 10^{-5};$$

$$\frac{56,608 \cdot 10^{-5}}{12} = 4,718 \cdot 10^{-5};$$

$$4,718 \cdot 10^{-5} = 4,718 \cdot 10^{-5}.$$

Sertler doly ýerine ýetirilýär

$$\delta_{12} = \delta_{21} = \delta_{11} + \frac{h_1 h_2}{48_i + 4_{l_1}} = 0,878 \cdot 10^{-5} +$$

$$+ \frac{3,79 \cdot 3,3}{48 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5} + 4 \cdot 1,756 \cdot 10^{-5}} =$$

$$= 0,878 \cdot 10^{-5} + \frac{12,50r}{150,16 \cdot 10^{-5}} = 0,878 \cdot 10^{-5};$$

$$\delta_{12} = \delta_{21} = 0,961 \cdot 10^{-5} M/KN;$$

$$\delta_{23} = \delta_{32} = \delta_{22} + \frac{h_2 h_3}{48 r_2} = 1,543 \cdot 10^{-5} + \frac{3,3 \cdot 3,3}{48 \cdot 2,982 \cdot 10^{-5}} =$$

$$= 15,43 \cdot 10^{-5} + \frac{10,89}{141,138 \cdot 10^{-5}} = 1,543 \cdot 10^{-5} + 0,077 \cdot 10^{-5} = 1,62 \cdot 10^{-5}$$

$$\delta_{23} = \delta_{32} = 1,62 \cdot 10^{-5} M/KN.$$

9.3. Böleklenen deňlemäniň köeffisiýentini hasapláýarys

$$\frac{1}{P_i 6} + A \frac{1}{P_i 4} + B \frac{1}{P_i^2} + D = 0;$$

$$\begin{aligned} A &= -(m_1 \delta_{11} + m_2 \delta_{22} + m_3 \delta_{33}) = -(6276,7 \cdot 0,0878 \cdot 10^{-5} + \\ &+ 6090 \cdot 0,1543 \cdot 10^{-5} + 6221,1 \cdot 02297 \cdot 10^{-5}) = \\ &= (541,86 \cdot 10^{-5} + 939,69 \cdot 10^{-5} + 1428,99 \cdot 10^{-5}) = -2910,54 \\ A &= -2910,54 \cdot 10^{-5}. \end{aligned}$$

$$B = m_1 m_2 (\delta_{11} \cdot \delta_{22} - \delta_{12}^2) + m_1 m_3 (\delta_{11} \cdot \delta_{33} - \delta_{13}^2) + m_2 m_3$$

$$(\delta_{22} \cdot \delta_{33} - \delta_{23}^2) = 6276,7 \cdot 6090,0;$$

$$\begin{aligned} &[(0,0878 \cdot 10^{-5} \cdot 0,1543 \cdot 10^{-5} (0,0961 - 10^{-5})^2] + \\ &+ 6276,7 \cdot 6221,1 \cdot [0,08 \cdot 10^{-5} \cdot 0,2297 \cdot 10^{-5} \cdot 0,0961 \cdot 10^{-5})^2] + \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& + 6090 \cdot 6221,1 \cdot [0,1543 \cdot 10^{-5} \cdot 0,2297 \cdot 10^{-5} (0,162 \cdot 10^{-5})^2] = \\
& = 38225103 \cdot (0,0134395 \cdot 10^{-10} - 0,0092352 \cdot 10^{-10}) + 37886499 \times \\
& \times (0,0354427 \cdot 10^{-10} - 0,026244 \cdot 10^{-10}) = 38225103 \cdot 00042043 \times \\
& \times 10^{-10} + 39047978 \cdot 0,0107716 \cdot 10^{-10} + 37886499 \cdot 00091987 \times \\
& \times 10^{-10} = 1160709,8 \cdot 10^{-10} + 420609,2 \cdot 10^{-10} + 348506,5 \cdot 10^{10} = \\
& = 929825,5 \cdot 10^{-10}
\end{aligned}$$

$$B = 929825,5 \cdot 10^{-10}.$$

$$\begin{aligned}
D = m_1 m_2 m_3 (\delta_{11} \delta_{23}^2 + \delta_{22} \cdot \delta_{13}^2 + \delta_{33} \delta_{12}^2 - \delta_{11} \cdot \delta_{22} \delta_{33} - 2 \delta_{12} \cdot \delta_{13} \cdot \delta_{23}) = \\
= 6276,7 \cdot 690,0 \cdot 6221,1 [0,0878 \cdot 10^{-5} x (0,162 \cdot 10^{-5}) + 0,1543 \times \\
\times 10^{-5} (0,961 \cdot 10^{-5})^2 + (0,2297 \cdot 10^{-5}) + 0,2297 - 10^{-5} \cdot (0,0961 \times \\
\times 10^{-5})^2 - 0,0878 - 10^{-5} \cdot 0,1543 \cdot 10^{-5} \cdot 0,2297 \cdot 10^{-5} - 2 \cdot 0,0961 \times \\
\times 10^{-5} \cdot 0,961 \cdot 10^{-5} \cdot 0,162 \cdot 10^{-5}] = 6276,7 \cdot 6090,0 \cdot 6221,1 \times \\
\times (0,0033042 \cdot 10^{-5} + 0,0014249 \cdot 10^{+15} + 0,0021213 \cdot 10^{-15} - \\
- 0,0031118 \cdot 10^{-5} - 0,0029922 \cdot 10^{+5}) = 6276,7 \cdot 6090,0 \cdot 6221,1 \times \\
\times (-0,0002536 \cdot 10^{-15}) = -60306633 \cdot 10^{-15}
\end{aligned}$$

$$D = -60306633 \cdot 10^{-15};$$

$$\frac{1}{P_i^6} = -2910,54 \cdot 10^{-5} \frac{1}{P_i^4} + 929825,5 \cdot 10^{-10} \frac{1}{P_i^2} - 60306633 \cdot 10^{-15} = 0$$

$$\frac{1}{P_i^6} - 29,1 \cdot 10^{-3} \frac{1}{P_i^4} + 92,98 \cdot 10^{-6} \frac{1}{P_i^2} - 60,31 \cdot 10^{-9} = 0$$

Şu deňlemäniň ähli agzalaryny 10-a köpeldýäris:

$$\frac{1}{P_i^6} - 29,1 \cdot 10^{-3} \frac{1}{P_i^4} + 92,98 \cdot 10^{-6} \frac{1}{P_i^2} - 60,31 \cdot 10^{-9} = 0$$

diýip belleýäris $\frac{10^3}{P_i^2} = \check{Z}$ -ni tapýarys.

$$\check{Z}^3 - 29,1\check{Z}^2 + 9298\check{Z} - 60,31 = 0$$

Şu deňlemäniň birinji köki ýygynama usuly bilen tapylyp bilner.

Belleme bilen bellemeli $\check{Z}_1 = 24$ has golaý gelýän arassalyk $P_1 = 6,45 \text{ l/sek}$ bolanda $T = 0,973 \text{ sek}$.

Birinji deňlemedäki ýatan diapazondaky ýygylýk jaýyň karkasyň özeniniň yrgyldysyna laýyk alynýar.

Galan iki köki kub deňlemesiniň köküni ulaldyp alarys (matematika boýunça gollanma seret).

Bellenýär $\check{Z} = 24$;

Şerti barlaýarys:

$$\check{Z}^3 - 29,1\check{Z}^2 + 9298\check{Z} - 60,31 = 0$$

$$24^3 - 29,1 \cdot 24^2 + 92,98 \cdot 24 - 60,31 = 0$$

$$13824 - 16761,6 + 2231,52 - 60,31 = 0$$

$$- 766,39 = 0.$$

Şerti kanagatlandyranok

$\check{Z} = 25,555$ diýlip bellenilýär.

$$25,555^3 - 29,1 \cdot 25355^2 + 92,98 \cdot 25,555 - 60,31 = 0$$

$$16688,897 - 19003,988 + 2376,104 - 60,31 = 0$$

$$19065,001 - 19064,298 = 0$$

$$0 = 0.$$

Şerti kanagatlandyrýar

Onda gutarnykly kabul edýäris.

$$\check{Z}_1 = 25,55 \text{ has golaý geliji ýygylyk}$$

$$P_1 = 6,256 \text{ l/sek} = (T = 1,0038 \text{ sek bolanda}).$$

Birinji görnüşdäki ýatan diapazondaky ýygylyk karkas jaýyň hussusy yrgyldysy.

Galan iki köki kub deňlemesiniň köklerine laýyklykda peýdalanyl taparys (matematika boýunça gollanma seret).

$$\check{Z}_2 \cdot \check{Z}_3 = \frac{60 \cdot 31}{\check{Z}_1} \quad \check{Z}_2 \cdot \check{Z}_3 = 2,36 \quad \check{Z}_2 \cdot \check{Z}_3 = 2,36$$

$$\check{Z}_2 + \check{Z}_3 = 291 - \check{Z}_1 \quad \check{Z}_2 + \check{Z}_3 = 3,545 \quad \check{Z}_2 + \check{Z}_3 = 3,545.$$

9.4. Deňlemäniň şu ulgamyny hasaplaýarys

$$\check{Z}_2 + \check{Z}_3 = 3,545 \quad \check{Z}_3 = 3,545 - \check{Z}_2$$

$$\check{Z}_2 (3,545 - \check{Z}_2) = 2,36$$

$$\check{Z}_2^2 - 3,545 - \check{Z}_2 + 2,36 = 0$$

$$\check{Z}_{1,2} = \frac{3,545}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{3,545}{2}\right)^2 - 2,36} = 1,773 \pm 0,885$$

$$\check{Z}_2 = 1,773 + 0,885 = 2,658$$

$$\check{Z}_3 = 1,773 - 0,885 = 0,888.$$

Şu köklere gabat gelýär:

$$P_1 \sqrt{\frac{10^3}{\check{Z}_1}} = \sqrt{\frac{1000}{25,555}} = 6,256 \frac{1}{sek};$$

$$P_2 \sqrt{\frac{10^3}{\check{Z}_2}} = \sqrt{\frac{1000}{2,658}} = 19,396 \frac{1}{sek};$$

$$P_3 = \sqrt{\frac{10^3}{\check{Z}_2}} = \sqrt{\frac{1000}{0,888}} = 33,558 \frac{1}{sek}.$$

Şerti barlaýarys:

$$\sum_{i=1}^3 \frac{1}{P_i^2} = \sum_{i=1}^3 m_k \delta_{kk}$$

$$\frac{1}{6,256^2} + \frac{1}{19,396^2} + \frac{1}{33,558^2} = \frac{1}{39,138} + \frac{1}{376,205} + \frac{1}{1126,139} =$$

$$= 0,02555 + 0,00266 + 0,00089 = 0,03010.$$

$$10^{-5}(6276,7 \cdot 0,0878 + 6090 \cdot 0,1543 + 6221,1 \cdot 0,2297) =$$

$$= 10^{-5}(551,094 + 936,687 + 1428,987) = 0,03018$$

$$0,03010 = 0,03018.$$

Sistemanyň erkin yrgyldysynyň periody we birinji üçin diapazonýň koeffisiýenti şeýle:

1-nji ton üçin

$$T_1 = \frac{2\pi}{P_1} = \frac{2 \cdot 3,14}{6,256} = 1,0038 \text{ sek};$$

$$\beta_1 = \frac{1}{T_1} = \frac{1}{1,0038} = 0,3760 \triangleright 0,8.$$

2-nji ton üçin

$$T_2 = \frac{2\pi}{P_2} = \frac{2 \cdot 3,14}{19,396} = 0,3224 \text{ sek};$$

$$\beta r = \frac{1}{T_2} = \frac{1}{0,324} = 3,086 \triangleright 3;$$

$\beta_2 = 3$ -i kabul edýäris.

3-nji ton üçin

$$T_3 = \frac{2\pi}{P_3} = \frac{2 \cdot 3,14}{33,558} = 0,187 \text{ s};$$

$$\beta_3 = \frac{1}{T_3} = \frac{1}{0,187} = 5,378.$$

$$\beta_3 = 5,378 > 3$$

$\beta_3 = 3$ -i kabul edýärís.

Erkin yrgyldynyň şekili deňlemäniň hasabyna görä anyklanylýar

$$(\delta_{11}m_1p_1^2 - 1) + \delta_{12} \cdot m_2 p_1 \frac{xi^2}{xi} + \delta_{13}m_3p_i^2 \frac{xi_3}{xi_1} = 0;$$

$$(\delta_{21}m_1p_1^2 - 1) + \delta_{22} \cdot m_2 p_1 \frac{xi^2}{xi} + \delta_{23}m_3p_i^2 \frac{xi_3}{xi_1} = 0;$$

$$(\delta_{31}m_1p_1^2 - 1) + \delta_{32} \cdot m_2 p_1 \frac{xi^2}{xi} + \delta_{33}m_3p_i^2 \frac{xi_3}{xi_1} = 0;$$

$$(0,0878 \cdot 10^{-5} \cdot 6276, 7 \cdot 6,256^2 - 1) + 0,0361 \cdot 10^{-5} \cdot 6090;$$

$$6,256^2 \cdot x_2 + 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 6,256^2 x = 0;$$

$$0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6276, 7 \cdot 6,256^2 + (0,1543 \cdot 10^{-5} 6090 \cdot 6,256^2 - 1);$$

$$X_2 + 0,162 \cdot 10^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 6,256^2 x_3 = 0;$$

$$-0,784 + 0,223x_2 + 0,234x_3 = 0;$$

$$0,236 - 0,632x_2 + 0,344x_3 = 0.$$

Alnan deňlemeden hasap boýunça 1-nji tony taparys.

$$x_2 = \frac{0,784 - 0,234x_3}{0,229} = (3,424 - 1,022x_3);$$

$$0,236 - 0,632(3,424 - 1,022X_2) + 0,234; \quad x_3 = 0$$

$$0,646x_3 + 0,234x_3 = 2,164 - 0,236$$

$$0,88x_3 = 1,9; \quad x_3 = 219$$

$$\text{Şeýlelikde, } X_{12} = 1,186; \quad X_{13} = 2,19.$$

2-nji ton üçin

$$(0,078 \cdot 10^{-5} \cdot 6276,7 \cdot 19,396^2 - 1) + 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6090,0 \times \\ \times 19,396^2 x_2 + 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 19,396^2 x = 0; \\ 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6276,7 \cdot 19,396^2 + (0,1543 \cdot 10^{-5} \cdot 6090 \times \\ \times 19,396^2 - 1)x_2 + 0,162 \cdot 10^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 19,396^2 x_3 = 0; \\ 1,07 + 2,202x_2 + 2,25; \quad x_3 = 0; \\ 2,27 + 4,57x_2 + 3,79; \quad x_3 = 0.$$

İslendik deňlemeden alınan maglumatlary 2-nji tondan taparys.

$$x_2 = -\frac{(1,07 + 2,25x_3)}{2,202} = -(0,486 + 1,114x_3); \\ 2,27 - 4,54(0,486 + 1,114x_3) + 3,79x_3 = 0; \\ 2,27 - 2,06 - 5,058x_3 + 3,79x_3 = 0; \\ 0,21 - 1,268x_3 = 0; \\ x_2 = (0,486 + 1,114 - 0,166) = -0,67.$$

Şeýlelikde, 2-nji ton üçin

$$x_{22} = 0,166 \quad x_{23} = 0,67$$

3-nji ton üçin

$$(0,0878 \cdot 10^{-5} \cdot 6276,7 \cdot 6376,7 \cdot 33,558^2 - 1) + 0,096 \cdot 10^{-5} \times \\ \times 6090,0 \cdot 33,558^2 x_2 + 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 33,558^2 x_3 = 0; \\ 0,0961 \cdot 10^{-5} \cdot 6276,7 \cdot 33,558^2 + (0,1543 \cdot 10^{-3} \cdot 6090,0 \cdot \\ 33,558^2 - 1)x_2 + 0,16210^{-5} \cdot 6221,1 \cdot 33,558^2 \quad x_3 = 0.$$

Alnan maglumatlara görä deňlemeleri çözüp, 3-nji ton üçin

$$x_2 = -\frac{(5,21 + 6,733x_3)}{5,591} = -(0,932 + 1,204x_3); \\ 6,793 - 9,582(0,932 + 1,204x_3) + 11,349; \quad x_3 = 0; \\ 6,793 - 8,33 - 11,537x_3 + 11,349x_3 = 0; \\ -0,188x_3 - 2,137 = 0; \\ -1,888x_3 = 2,137;$$

$$x_3 = -\frac{2,137}{0,188} = 1,1367;$$

$$x_2 = -[0,932 + 1,204(-11,367)] = (0,932 - 13,686);$$

$x_2 = 12,754$ -i taparys.

Şeýlelikde, 3-nji ton $x_{23} = -11,367$ üçin
 $x_{33} = 12,854$.

Yrgyldynyň formasyныň koeffisiýentini anyklaýarys:

$$\eta = x_1 \frac{Q_1 x_1 + Q_2 x_2 + Q_3 x_3}{Q_1 x_1^2 + Q_2 x_2^2 + Q_3 x_3^2}.$$

Yrgyldynyň 1-nji formasy üçin

$$\eta_1 = 1 \frac{6157,45 \cdot 1,0 + 5974,33 \cdot 1,186 + 8102,9 \cdot 2,19}{6157,45 \cdot 10^2 + 5974,33 \cdot 1,186^2 + 6102,9 \cdot 2,19} = 0,607;$$

$$\eta_2 = 1,186 \cdot 0,607 = 0,720;$$

$$\eta_3 = 2,19 \cdot 0,607 = 1,329.$$

Yrgyldynyň 2-nji formasy üçin

$$\eta_2 = 1 \frac{6157,45 \cdot 1,0 + 5974,33 \cdot 0,166 - 6012,9 \cdot 0,671}{6157,45 \cdot 10 + 5974,33 \cdot 1,166^2 + 6102,9(-0,671)} = 0,339;$$

$$\eta_2 = 0,166 \cdot 0,339 = 0,056;$$

$$\eta_3 = (-0,671) \cdot 0,339 = -0,227.$$

Yrgyldynyň 3-nji formasy üçin

$$\eta_1 = 1 \frac{6157,45 \cdot 1,0 - 5974,33 \cdot 11,307 + 6102,9 \cdot 12,754}{6157,45 \cdot 1,0^2 + 5974,33(-11,367)^2 + 6102,9 \cdot 12,754} = 0,009;$$

$$\eta_2 = (-11,367) \cdot 0,009 = -0,10^2;$$

$$\eta_3 = 12,754 \cdot 0,009 = 0,115.$$

Seýsmiki güýcleriň hasabyны anyklaýarys

$$S_{ik} = K_1 \cdot K_2 \cdot S_{DIK} (\text{СНиП - II - 7 - 81}).$$

Bu ýerde

$S_{oik} = Q_k A \beta_t k_\phi \cdot \eta_{ik}$ bolsa, onda $S = K_1 K_2 \cdot Q \beta_t K_\phi$ bolar

Bu ýerde

$A = 0,4 \cdot 9$ bal üçin

$$K_1 = 0,25 \text{ tabl. 3 (CHиП - II - 7 - 81);}$$

$$K_2 = 1 \text{ tabl. 4 } K\varphi = 1 \text{ tabl. 6 (CHиП - II - 7 - 81).}$$

1-nji ton üçin

$$S_1 = K_1 K_2 Q_1 A \beta_1 K \varphi \eta = 0,25 \cdot 1 \cdot 6157,45 - 0,4 \cdot 0,996 \cdot 1 \cdot 0,607 = 409,53;$$

$$S_2 = K_1 K_2 Q_2 A \beta_1 K \varphi \eta = 0,25 \cdot 1 \cdot 5974 - 0,4 \cdot 0,996 \cdot 1 \cdot 0,72 = 471,24;$$

$$S_3 = K_1 K_2 Q A \beta, K \varphi \eta_3 = 0,25 \cdot 1 \cdot 6102,9 \cdot 0,996 \cdot 1 \cdot 1,329 = 888,58.$$

2-nji ton üçin

$$S_1 = K_1 K_2 Q_1 A \beta_2 K \varphi \eta_1 = 0,25 \cdot 1 \cdot 0,157,45 - 0,4 \cdot 3,0 \cdot 1 \cdot 0,339 = 688,82;$$

$$S_2 = K_1 K_2 Q_2 A \beta_1 K \varphi \eta_2 = 0,25 \cdot 1 \cdot 5974,33 \cdot 0,4 \cdot 3,0 \cdot 0,056 = 110,44;$$

$$S_3 = K_1 K_2 Q A \beta_2 K \varphi \eta_3 = 0,25 \cdot 1 \cdot 61029 \cdot 0,4 \cdot 3,0 \cdot 1 (-0,227) = 457,15.$$

3-nji ton üçin

$$S_1 = K_1 K_2 Q A \beta_3 K \varphi \eta_1 = 0,25 \cdot 1 \cdot 6157,45 \cdot 0,4 \cdot 3,0 \cdot 1 \cdot 0,009 = 18,26 KN;$$

$$S_2 = K_1 K_2 Q A \beta_3 K \varphi \eta_2 = 0,25 \cdot 1 \cdot 6102,9 \cdot 0,4 \cdot 301 \cdot 0,11 = 231,66 KN;$$

$$S_3 = K_1 K_2 Q A \beta_3 K \varphi \eta_3 = 0,25 \cdot 1 \cdot 6102,9 \cdot 0,4 \cdot 301 \cdot 0,11 = 231,66 KN.$$

Birinji kese roma üçin seýsmiki güýçleri anyklaýarys:

1-nji ton üçin

$$S_1 = \frac{S_1}{11} = \frac{409,53}{11} = 37,23 KN;$$

$$S_2 = \frac{S_2}{11} = \frac{471,24}{11} = 42,84 KN;$$

$$S_3 = \frac{S_3}{11} = \frac{888,58}{11} = 80,78 KN.$$

2-nji ton üçin

$$S_1 = \frac{S_1}{11} = \frac{688,82}{11} = 62,62 KN;$$

$$S_2 = \frac{S_2}{11} = \frac{110,44}{11} = 10,04 KN;$$

$$S_3 = \frac{S_3}{11} = \frac{457,15}{11} = \frac{-457,15}{11} = -41,56 KN.$$

3-nji ton üçin

$$S_1 = \frac{S_1}{11} = \frac{18,26}{11} = 1,66 \text{ KN};$$

$$S_2 = \frac{S_2}{11} = \frac{201,08}{11} = 18,28 \text{ KN};$$

$$S_3 = \frac{S_3}{11} = \frac{231,66}{11} = 21,06 \text{ KN};$$

$$Q_3 = 21,06.$$

9.5. Seýsmiki güýcleriň baha belliklerini anyklaýarys

$$S_1 = \sqrt{37,23^2 + 62,62^2 + 1,66^2} z = 72,87 \text{ KN};$$

$$S_2 = \sqrt{42,84^2 + 10,04^2 + (-18,28)^2} = 47,75 \text{ KN};$$

$$S_3 = \sqrt{80,78^2 + (-41,56)^2 + 21,06^2} = 91,63 \text{ KN}.$$

Çarçuwalaryň gorizontal seýsmiki güýclere hasaby
Birinji gatlakdaky diregleriň gatylygyny hasaplaýarys.

$$i = \frac{E_{rc}}{h_l} = \frac{2,9 \cdot 10^{10} \frac{0,4 - 0,4^3}{12}}{379} = 0,5165 \cdot 10^7.$$

2-nji 3-nji gatlakda hem

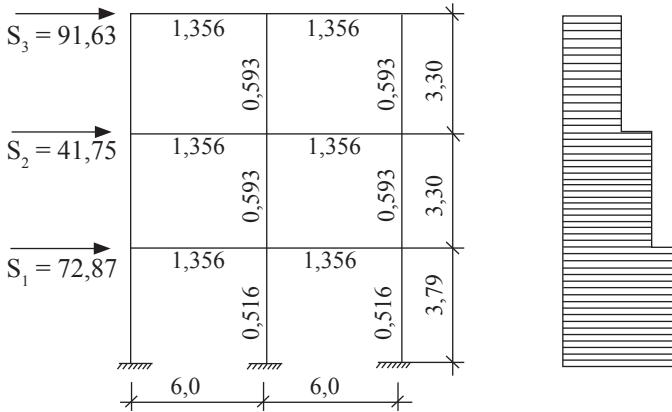
$$i_{2,3} = \frac{E_{rc}}{h_{2,3}} = \frac{2,9 \cdot 10^{10} \frac{0,4 - 0,4^3}{12}}{3,3} = 0,5932 \cdot 10^7.$$

Pürsleriň gatylygy

$$r = \frac{EI}{l_1} = \frac{2,9 \cdot 10^{10} \cdot 0,00265}{5,7} = 1,3558 \cdot 10^7;$$

$$i_{2,3} = \frac{E_{rc}}{h_{2,3}} = \frac{2,9 \cdot 10^{10} \frac{0,4 - 0,4^3}{12}}{3,3} = 0,5932 \cdot 10^7.$$

9.6. Çarçuwadaky seýsmiki güýçlerden düşyän yükleriň güýjenmesini anyklaýarys



20-nji çyzgy

Düwünlerde kese güýçler

$$Q_{10-7} = Q_{7-10} = Q_{11-8} = Q_{8-11} = Q_{12-9} = Q_{a-12} = \frac{91 \cdot 63}{3} = 30,54 \text{ KN};$$

$$Q_{7-4} = Q_{4-7} = Q_{8-5} = Q_{5-8} = Q_{a-6} = Q_{6-9} = \frac{139 \cdot 38}{3} = 46,46 \text{ Kn};$$

$$Q_{4-1} = Q_{5-2} = Q_{6-3} = \frac{212,25}{3} = 70,75 \text{ KN}.$$

Düwünlerde egilme pursaty

$$M = Q \frac{h}{2};$$

$$M_{10-7} = M_{7-10} = M_{4-8} = M_{8-4} = M_{18-a} = M_{a-12} = 30,54 \frac{33}{2} = 50,391 \text{ KN.m};$$

$$M_{7-4} = M_{4-7} = M_{8-5} = M_{5-8} = M_{a-b} = M_{b-a} = 46,46 \frac{33}{2} = 76,659 \text{ KN.m};$$

$$M_{4-1} = M_{1-4} = M_{52} = M_{2-5} = M_{6-3} = M_{3-6} = 70 \frac{3,79}{2} = 134,07 \text{ KN.m}.$$

9.7. Düwünleriň koeffisiýentini anyklaýarys

10-njy we 12-nji düwünler

$$M = M_{10-7} = M_{12-9} = \frac{i_{10-7}}{i_{10-7} + i_{10-11}} = \frac{i}{i_{12-11} + i_{12-9}} = \frac{0,593}{0,593 + 1,356} = 0,304;$$

$$M_{10-4} = M_{12-11} = \frac{i_{10-11}}{i_{10-11} + i_{10-7}} = \frac{i_{12-11}}{i_{12-11} + i_{12-9}} = \frac{1,356}{1,356 + 0,593} = 0,696.$$

11-nji düwün

$$M_{11-10} = M_{11-12} = \frac{i_{11-10}}{i_{11-10} + i_{11-8} + i_{11-12}} = \frac{i_{11-12}}{i_{11-12} + i_{11-8} + i_{11-10}} =$$

$$= \frac{1,356}{1,356 + 0,593 + 1,356} = 0,41;$$

$$M_{11-8} = \frac{i_{11-8}}{i_{11-8} + i_{11-10} + i_{11-12}} = \frac{0,593}{1,356 + 0,593 + 1,356} = 0,180.$$

7-nji we 9-njy düwünler

$$M_{7-8} = M_{9-8} = \frac{i_{7-8}}{i_{78} + i_{7-10} + i_{7-4}} = \frac{i_{9-8}}{i_{9-8} + i_{9-12} + i_{9-6}} =$$

$$= \frac{1,356}{1,356 + 0,593 + 0,593} = 0,53;$$

$$M_{7+10} = M_{7-4} = M_{9-12} = \frac{i_{7-10}}{i_{7-10} + i_{7-4} + i_{7-8}} = \frac{i_{7-4}}{i_{7-4} + i_{7-8} + i_{7-10}} =$$

$$= \frac{i_{9-12}}{i_{9,2} + i_{9-8} + i_{9-6}} = \frac{i_{9-6}}{i_{96} + i_{9-8} + 9 - 8} = \frac{0,593}{0,593 + 0,593 + 1,356} = 0,233.$$

8-nji düwün

$$K = M_{8-11} = M_{8-5} = \frac{i_{8-11}}{i_{8-11} + i_{8-7} + i_{83} + i_{8-9}} = \frac{i_{8-5}}{i_{8-5} + i_{8-9} + i_{8-11} + i_{8-7}} =$$

$$= \frac{0,593}{0,593 + 1,356 + 0,593 + 1,356} = 0,152;$$

$$M_{8-7} = M_{8-9} = \frac{i_{8-7}}{i_{8-7} + i_{8-5} + i_{89} + i_{9-11}} = \frac{i_{8-9}}{i_{8-9} + i_{8-11} + i_{8-7} + i_{8-5}} = \\ = \frac{1,356}{1,356 + 0,593 + 1,356 + 0,593} = 0,348.$$

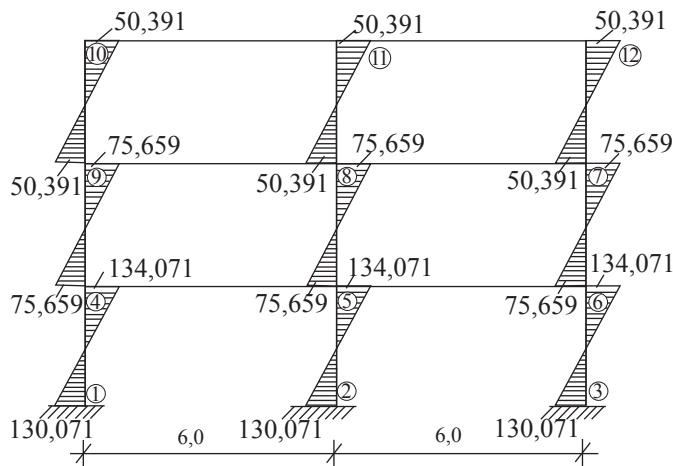
4-nji we 6-njy düwünler

$$M_{4-7} = M_{6-9} = \frac{i_{4-7}}{i_{4-7} + i_{4-1} + i_{4-5}} = \frac{i_{6-9}}{i_{6-9} + i_{6-5} + i_{6-3}} = \\ = \frac{0,593}{0,593 + 0,516 + 1,356} = 0,241; \\ M_{4-5} = M_{6-5} = \frac{i_{4-5}}{i_{4-5} + i_{4-7} + i_{4-1}} = \frac{i_{6-5}}{i_{6-5} + i_{6-9} + i_{6-3}} = \\ = \frac{1,356}{1,356 + 0,593 + 0,516} = 0,55; \\ M_{4-1} = M_{6-3} = \frac{i_{4-1}}{i_{4-1} + i_{4-5} + i_{4-7}} = \frac{i_{6-3}}{i_{6-3} + i_{6-5} + i_{6-9}} = \\ = \frac{0,516}{0,516 + 1,356 + 0,593} = 0,209.$$

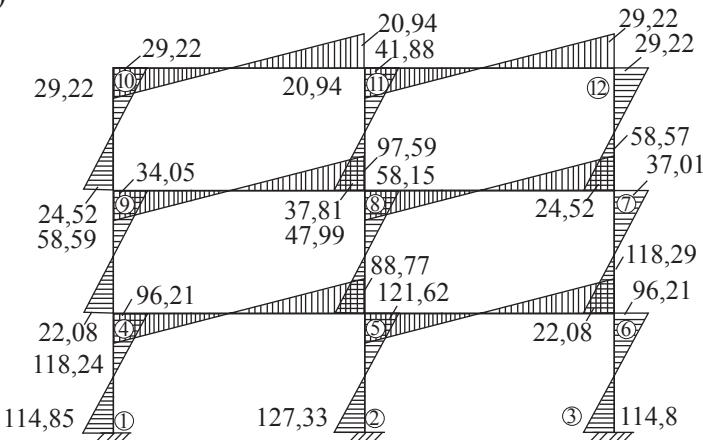
5-nji düwün

$$M_{5-8} = \frac{i_{5-8}}{i_{5-8} + i_{5-4} + i_{5-2} + i_{5-6}} = \frac{0,593}{0,593 + 1,356 + 0,516 + 1,356} = 0,155; \\ M_{5-2} = \frac{i_{5-2}}{i_{5-2} + i_{5-6} + i_{5-8} + i_{5-4}} = \frac{0,516}{1,356 + 0,516 + 1,356 + 0,593} = 0,135; \\ M_{5-4} = \frac{i_{5-4}}{i_{5-4} + i_{5-2} + i_{5-6} + i_{5-8}} = \frac{1,356}{1,356 + 0,516 + 1,356 + 0,593} = 0,355; \\ M_{5-6} = \frac{i_{5-6}}{i_{5-6} + i_{5-8} + i_{5-4} + i_{5-2}} = \frac{1,356}{1,356 + 0,593 + 1,356 + 0,516} = 0,355.$$

a)



b)



21-nji çyzgy. Seýsmiki ýükleriň täsir etmeginiň pursatlarynyň epýurasy

9.8. Kese güýcleri kesgitleyäris

$$Q_{1-4} = Q_{4-1} = \frac{96,21 + 114,85}{3,79} = \frac{211,06}{3,79} = 55,69 \text{ KN};$$

$$Q_{2-5} = Q_{52} = \frac{121,63 + 127,33}{3,79} = \frac{248,86}{3,79} = 65,69 \text{ KN};$$

$$Q_{3-6} = Q_{6-3} = \frac{96,21 + 114,85}{3,79} = \frac{211,06}{3,79} = 55,69 KN;$$

$$Q_{5-8} = Q_{8-5} = \frac{38,15 + 55,81}{3,3} = \frac{113,96}{3,3} = 34,53 KN;$$

$$Q_{6-9} = Q_{9-6} = \frac{34,05 = 22,08}{3,3} = \frac{56,13}{3,3} = 17,01 KN;$$

$$Q_{7-10} = Q_{10-7} = \frac{29,22 + 24,52}{3,3} = \frac{53,74}{3,3} = 16,28 KN;$$

$$Q_{8-11} = Q_{11-8} = \frac{41,88 + 37,83}{3,3} = \frac{79,71}{3,3} = 24,15 KN;$$

$$Q_{9-12} = Q_{12-9} = \frac{29,22 + 24,52}{3,3} = \frac{53,74}{3,3} = 16,28 KN;$$

$$Q_{4-5} = Q_{5-6} = \frac{-88,72 - 118,29}{6,0} = \frac{-207,01}{6,0} = 34,51 KN;$$

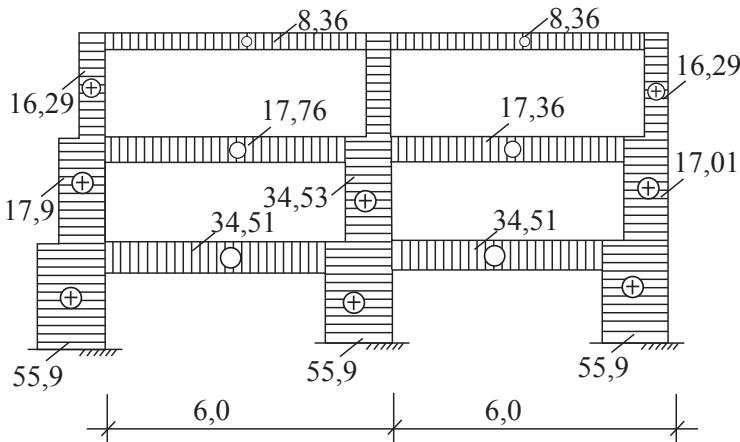
$$Q_{5-6} = Q_{6-5} = \frac{-118,29 - 8,872}{6,0} = \frac{-207,01}{6,0} = 34,51 KN;$$

$$Q_{7-8} = Q_{8-7} = \frac{-47,99 - 58,57}{6,0} = \frac{-106,56}{6,0} = 17,46 KN;$$

$$Q_{8-9} = Q_{9-8} = \frac{-47,96 - 58,57}{6,0} = \frac{-106,56}{6,0} = 17,46 KN;$$

$$Q_{10-10} = Q_{10-10} = \frac{-20,94 - 29,22}{6,0} = \frac{-50,16}{6,0} = 8,36 KN;$$

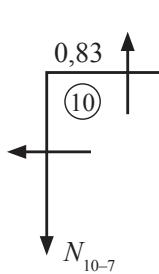
$$Q_{11-12} = Q_{12-11} = \frac{-29,22 - 20,94}{6,0} = \frac{-50,16}{6,0} = 8,36 KN.$$



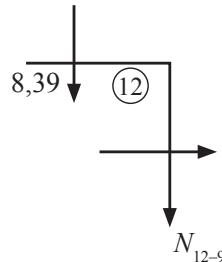
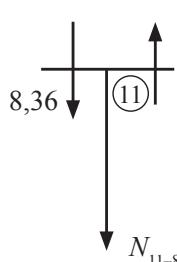
22-nji çyzgy

Uzaboýuna güýçleri hasaplaýarys:

10-njy düwün

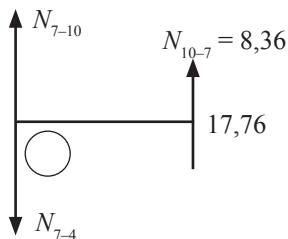


11-nji düwün



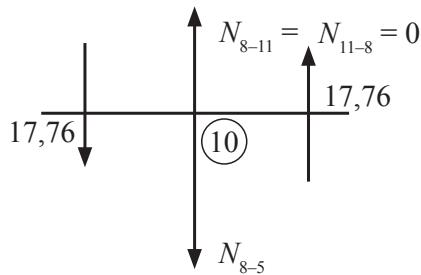
$$N_{10-7} = 8,36 \text{ KN} \quad N_{11-8} = 8,36 - 8,36 = 0 \quad N_{11-9} = 8,36 \text{ KN.}$$

7-nji düwün



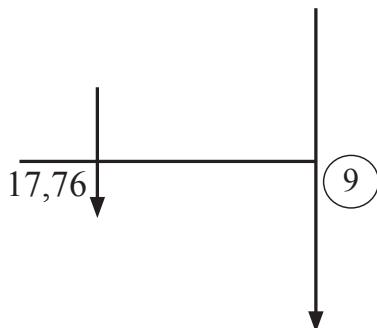
$$N_{7-4} = 17,76 + 8,36 = 26,12 \text{ KN.}$$

8-nji düwün



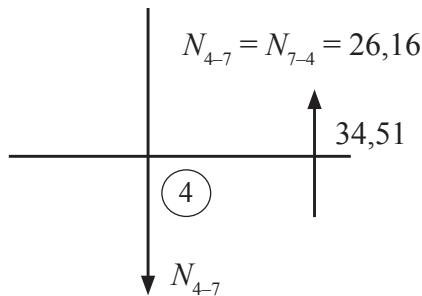
$$N_{8-5} = 17,76 - 17,76 = 0.$$

9-njy düwün

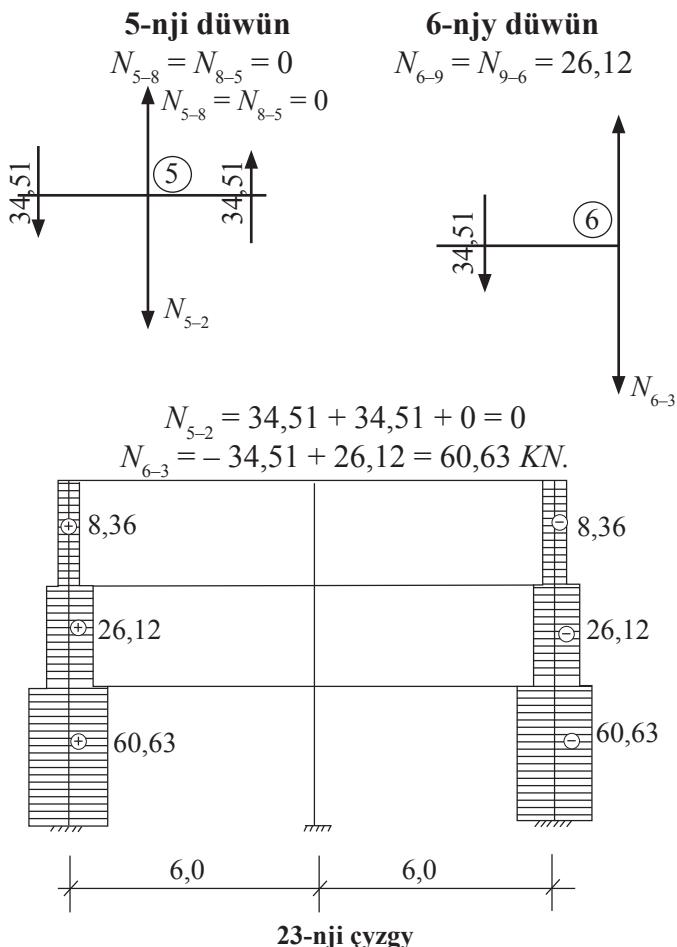


$$N_{9-6} = -8,36 - 17,76 = -26,12 \text{ KN.}$$

4-nji düwün

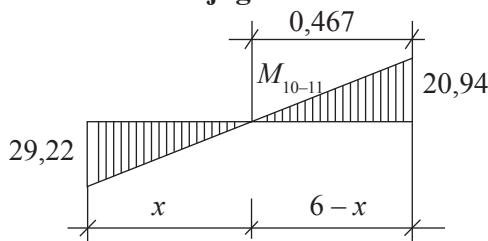


$$N_{4-1} = 34,51 + 26,12 = 60,63 \text{ KN.}$$



9.9. Seýsmiki güýçleriň täsir etmeginde gerim pursatlaryny anyklaýarys

10-11-nji gerimlerde



$$\frac{20,94}{x} = \frac{29,22}{6-2}$$

$$20,94(6-x) = 125,64$$

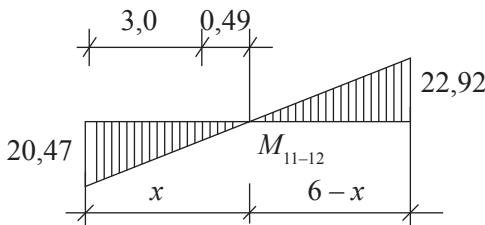
$$X = 2,54 \text{ m}$$

$$6-x = 6 - 2,54 = 3,46 \text{ m}$$

$$\frac{20,94}{3,46} = \frac{M_{10-11}}{0,46}$$

$$M_{10-11} = -2,80 \text{ KN.m.}$$

11-12-nji gerimlerde



$$\frac{29,22}{x} = \frac{20,94}{6-x};$$

$$29,22(6-x) = 20,94x;$$

$$50,16x = 175,32;$$

$$X = 3,49 \text{ M};$$

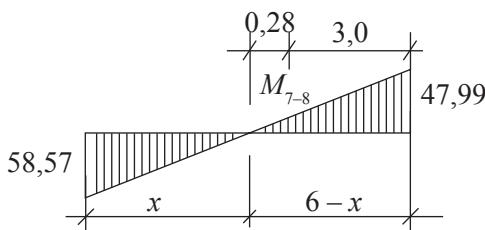
$$6-x = 2,51 \text{ m};$$

$$\frac{20,49}{3,49} = \frac{M}{0,49};$$

$$M_{11-12} = 2,94 \text{ KN.m.}$$

Gerimde

$$\frac{58,57}{6-x} = \frac{47,99}{x}$$



$$58,57x + 47,49x \cdot 6 \cdot 47,99$$

$$106,56x = 287,94$$

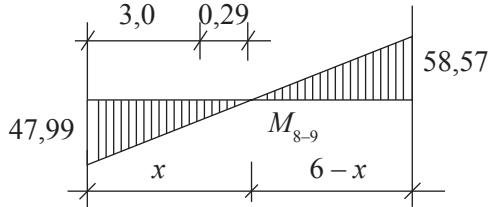
$$X = 2,72$$

$$6 - x = 3,28$$

$$\frac{47,99}{3,08} = \frac{M_{7-8}}{0,28}$$

$$M_{7-8} = -4,09 \text{ KN.m.}$$

8-9-njy gerimlerde



$$58,57x - 47,99x = 58,57 \cdot 6$$

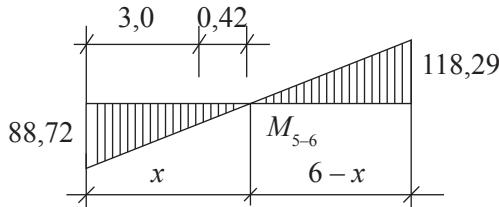
$$106,56x = 351,42$$

$$X = 3,29; 6 - x = 2,71$$

$$\frac{47,99}{3,29} - \frac{M_{8-9}}{0,29}$$

$$M_{8-9} = 4,23 \text{ KN.m.}$$

5-6-njy gerimlerde



$$118,29x + 88,72 = 6 \cdot 118,29$$

$$207,01x = 709,74$$

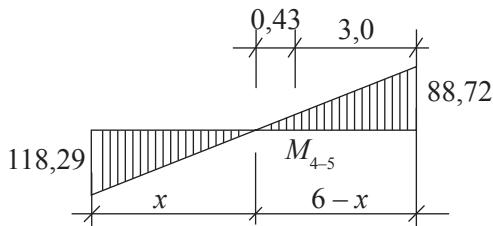
$$X = 3,42 \text{ m}$$

$$6 - x = 2,58 \text{ m}$$

$$\frac{88,72}{3,42} = \frac{M_{5-6}}{0,42}$$

$$M_{5-6} = 1089 \text{ KN.m.}$$

4-5-nji gerimlerde



$$\frac{118,29}{6-x} = \frac{88,72}{x}$$

$$88,72x + 118,29x = 88,72 \cdot 6$$

$$207,01x = 532,32$$

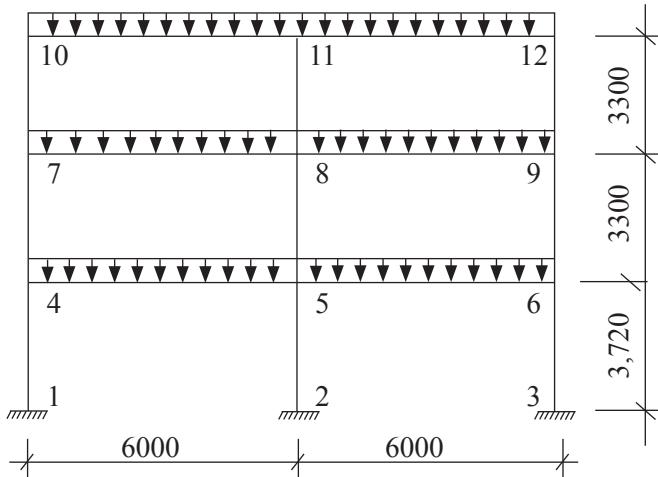
$$X = 2,57 \text{ m}$$

$$6 - x = 3,43 \text{ m}$$

$$\frac{88,72}{34,3} = \frac{M_{4-5}}{0,43}$$

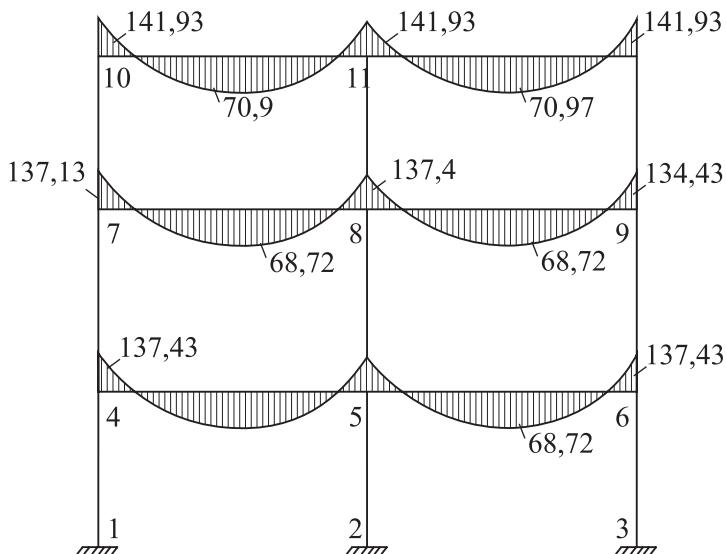
$$M_{5-6} = -11,12 \text{ KNm.}$$

Çarçuwanyň dik güýclere hasaby

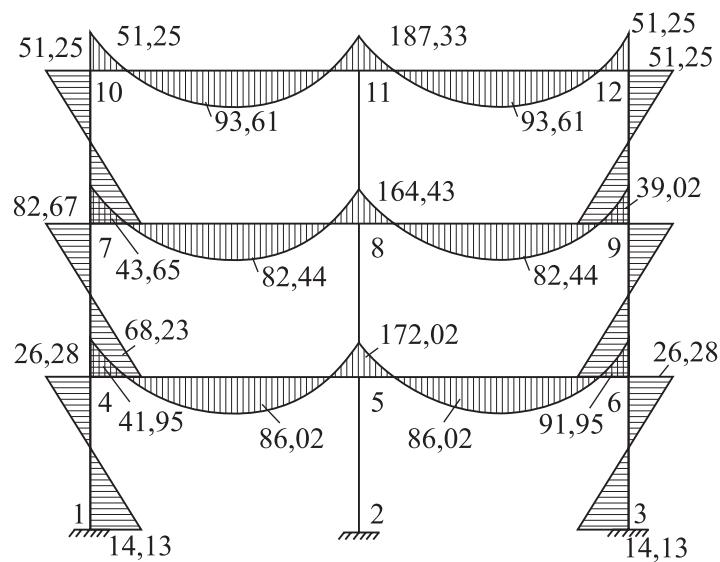


24-nji çyzgy

a)



b)



25-nyj çyzgy. Dikligine täsir edýän yükleriň egilme epýurasy

9.10. Ыкleriň ýygyndysy

Birmeňzeş gatlar üçin ýygnalan ýükler

a) ara örtügiň agramy

$$q_1^{nep} = 3,85 \cdot 6 = 23,10 \text{ KN/m}.$$

b) peýdaly ýük

$$q_1^{doly} = 2,0 \cdot 6,0 \cdot 1,3 = 15,6 \text{ KN/m};$$

ç) 1-nji gat üçin arabölümeliň agramy

$$q_1^{nep} = 11,0 \cdot 3,0 \cdot 0,8 \cdot 1,1 = 29 \text{ KN/m};$$

d) arabölümeliň agramy

$$q_1^{nep} = 11,0 \cdot 3,0 \cdot 0,8 \cdot 1,1 = 29 \text{ KN/m}.$$

Şeýlelikde,

$$q_1 = 45,81 \text{ KN/m}.$$

Basyrgy üçin ýygnalan ýükler

a) 1 ädim m pürsde bolan agram

$$q_1^{pür} = 3,825 \cdot 1,1 = 4,21 \text{ KN/m};$$

b) basyrgylaryň agramy

$$q_2^{bas} = 6,484 \cdot 6 = 38,90 \text{ KN/m};$$

ç) garyň agramy

$$q_3^{gar} = 0,5 \cdot 1,4 \cdot 6,0 = 42 \text{ KN/m}.$$

Şeýlelikde, $g_2 = 47,31 \text{ KN/m}$

$$\begin{aligned} M_{4-5}^{on} &= M_{5-4}^{on} = M_{5-6}^{on} = M_{6-5}^{on} = M_{7-8}^{on} = M_{8-7}^{on} = M_{8-9}^{on} = M_{9-8}^{on} = \\ &= \frac{q_1 l_1^2}{12} = \frac{4581 \cdot 6^2}{12} = 137,43 \frac{\text{KN}}{\text{m}}; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M_{4-5}^{gerim} &= M_{5-4}^{gerim} = M_{5-6}^{gerim} = M_{7-8}^{gerim} = M_{8-7}^{gerim} = M_{8-9}^{gerim} = \\ &= \frac{q_1 l_1^2}{24} = \frac{4581 \cdot 6^2}{24} = 68,72 \frac{\text{KN}}{\text{m}}; \end{aligned}$$

$$M_{10-11}^{on} = M_{11-10}^{on} = M_{11-12}^{on} = M_{12-11}^{on} = \frac{q_2 l_2^2}{12} = \frac{4731 \cdot 6^2}{12} = 141,93 \frac{\text{KN}}{\text{m}};$$

$$M_{10-11}^{gerim} = M_{11-10}^{gerim} = M_{11-12}^{gerim} = M_{12-11}^{gerim} = \frac{q_2 l_1^2}{24} = \frac{47,31 \cdot 6^2}{24} = \\ = 70,97 \frac{KN}{m}.$$

Dikligine täsir edýän ýükleriň egilme pursatynyň epýurasy.

9.11. Ortaky gerimlerde egilme pursatini anyklaýarys

$$M_{4-5} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{4-5} + M_{5-4}}{2} = \frac{45,81 - 6^2}{8} = \frac{68,23 + 172,02}{2} = \\ = 206,145 - 120,125 = 86,02 KN.m; \\ M_{5-6} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{5-6} + M_{6-5}}{2} = \frac{45,81 \cdot 6^2}{8} = \frac{172,02 + 68,23}{2} = \\ = 206,145 - 120,125 = 86,02 KN.m; \\ M_{7-8}^{gerim} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{7-8} + M_{8-7}}{2} = \frac{45,81 \cdot 6^2}{8} = 206,145 - 123,71 = \\ = 82,435 = 82,4 KN.m; \\ M_{8-9}^{npoz} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{8-9} + M_{9-8}}{2} = \frac{45,81 \cdot 6^2}{8} = \frac{164,75 + 82,67}{2} = \\ = 206,145 - 123,71 = 82,435 = 82,44 KN.m; \\ M_{10-11}^{npoz} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{10-11} + M_{11-10}}{2} = \frac{47,31 \cdot 6^2}{8} = \frac{51,25 + 187,33}{2} = \\ = 212,89 - 119,290 = 93,605 = 93,61 KN.m; \\ M_{11-12}^{npoz} = \frac{q_1 l^2}{8} - \frac{M_{11-12} + M_{12-11}}{2} = \frac{47,31 \cdot 6^2}{8} = \frac{187,33 + 51,25}{2} = \\ = 212,895 - 119,290 = 93,61 KN.m.$$

Dikligine täsir edýän ýükleriň pursatlarynyň elementleriniň kelsingine güýçlerini anyklaýarys

$$Q_{10-11} = \frac{q_2 l}{2} + \frac{M - M}{l} = \frac{47,31 \cdot 6^2}{2} + \frac{-187,33 + 51,25}{8} =$$

$$= 141,93 - 39,76 = 102,17 \text{ KN};$$

$$Q_{11-10} = \frac{q_2 l^2}{2} + \frac{M \cdot M}{l} = -\frac{47,31}{2} + \frac{-187,33 + 51,25}{6} =$$

$$= 141,93 - 39,76 = -181,69 \text{ KN};$$

$$Q_{12-11} = \frac{q_2 l}{2} + \frac{M_{np} \cdot M_{ne}}{l} = -\frac{47,31}{2} + \frac{51,25 + 187,33}{6} =$$

$$= -141,93 + 39,76 = -102,17 \text{ KN};$$

$$Q_{7-8} = \frac{q_2 l}{2} + \frac{M_{np} + M_{ne}}{l} = \frac{4581 \cdot 6}{2} + \frac{-164,75 + 82,67}{6} =$$

$$= 137,43 - 13,68 = 123,75 \text{ KN};$$

$$Q_{8-7} = \frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} + M_{ne}}{l} = -\frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{164,75 + 82,67}{6} =$$

$$= -137,43 - 13,68 = 151,11 \text{ KN};$$

$$Q_{8-9} = \frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} - M_{ne}}{l} = -\frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{-82,67 + 164,75}{6} =$$

$$= 137,43 + 13,68 = 151,11 \text{ KN};$$

$$Q_{8-9} = -\frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} M_{ne}}{l} = -\frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{82,67 + 164,75}{6} =$$

$$= -137,43 + 13,68 = -123,75 \text{ KN};$$

$$Q_{4-5} = -\frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} M_{ne}}{l} = \frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{172,02 + 68,23}{6} =$$

$$= -137,43 - 17,30 = 154,73 \text{ KN};$$

$$Q_{5-4} = -\frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} M_{ne}}{l} = \frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{-68,23 + 172,02}{6} =$$

$$= 137,43 + 17,30 = 154,73 \text{ KN};$$

$$Q_{6-5} = -\frac{q_1 l}{2} + \frac{M_{np} M_{neb}}{l} = \frac{45,81 \cdot 6}{2} + \frac{-68,23 + 172,02}{6} = \\ = -137,43 + 17,30 = -120,13 \text{ KN.}$$

9.12. Diregleriň kese güýçleri

$$Q_{4-1} = -\frac{M_{np} - M_{neb}}{h_1} = -\frac{26,28 + 14,15}{3,79} = -10,67 \text{ KN};$$

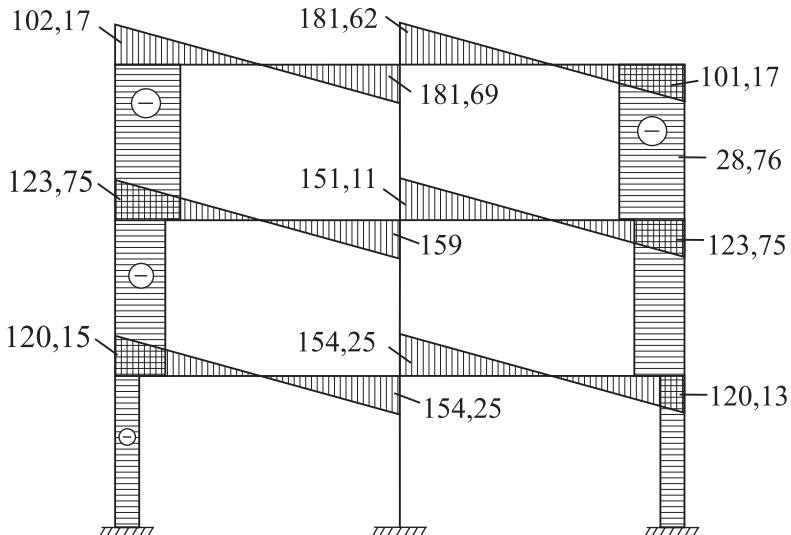
$$Q_{7-4} = \frac{M_{np} + M_{neb}}{h_2} = \frac{39,02 + 41,95}{3,3} = 24,54 \text{ KN};$$

$$Q_{10-7} = \frac{M_{np} + M_{neb}}{h_1} = \frac{51,25 + 43,65}{3,3} = 28,76 \text{ KN};$$

$$Q_{6-3} = \frac{M_{np} + M_{neb}}{h_1} = \frac{51,25 + 43,65}{3,79} = 10,67 \text{ KN};$$

$$Q_{9-6} = \frac{M_{np} + M_{neb}}{h_2} = \frac{39,02 + 41,95}{3,3} = 24,54 \text{ KN};$$

$$Q_{12-9} = \frac{M_{np} - M_{neb}}{h_3} = \frac{51,25 + 43,65}{3,3} = 28,76 \text{ KN}.$$



26-njy çyzgy

9.13. Diklik yükünden çarçuwanyň direglerinden adaty uzaboý güýjuniň kesgitlenilişi

$$N_{7-4} = -102,17 - 123,75 = -225,92 \text{ KN};$$

$$N_{10-7} = -102,17 \text{ KN};$$

$$N_{4-1} = -225,92 - 120,13 = -346,05 \text{ KN};$$

$$N_{11-8} = -181,69 - 181,69 = -363,38 \text{ KN};$$

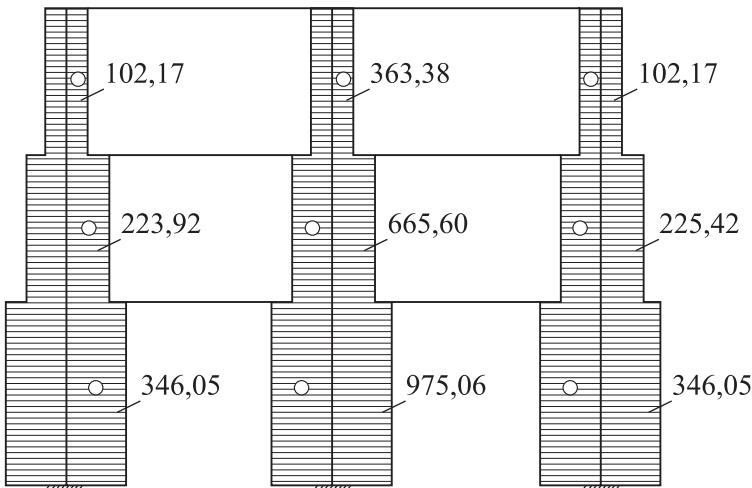
$$N_{8-5} = 363,38 - 151,11 = -665,80 \text{ KN};$$

$$N_{5-2} = -665,60 - 154,73 - 154,73 = -975,06 \text{ KN};$$

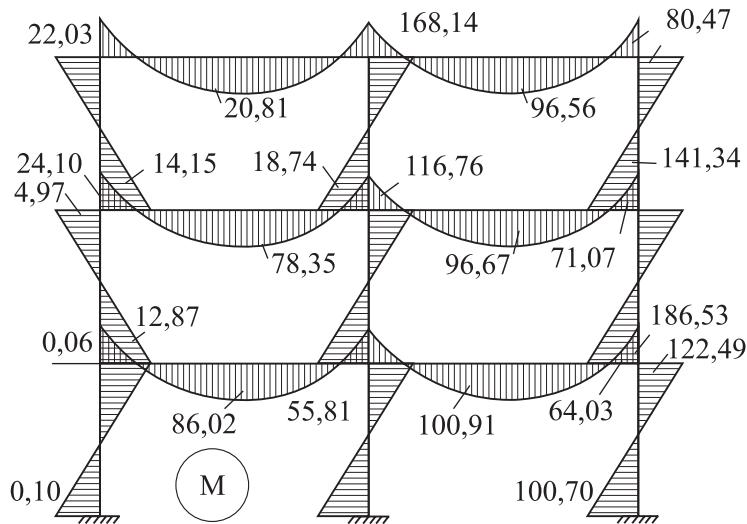
$$N_{12-9} = -102,17 \text{ KN};$$

$$N_{6-3} = -346,05 \text{ KN};$$

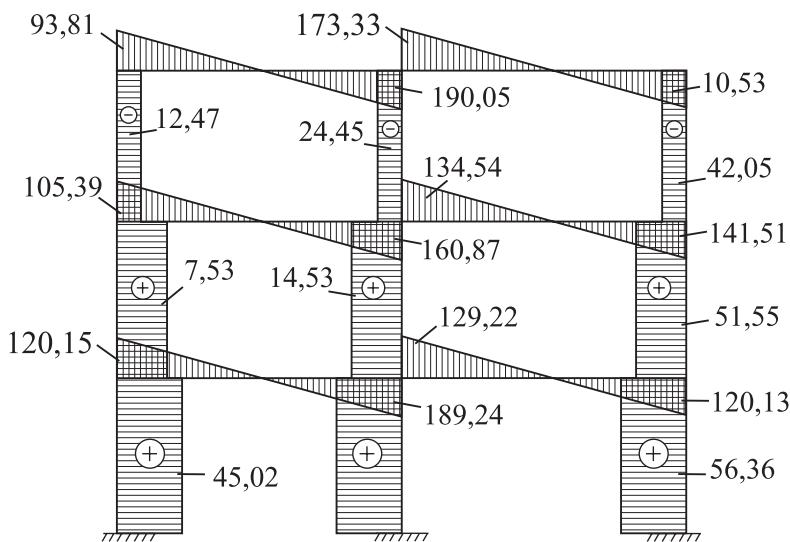
$$N_{9-6} = -225,92 \text{ KN}.$$



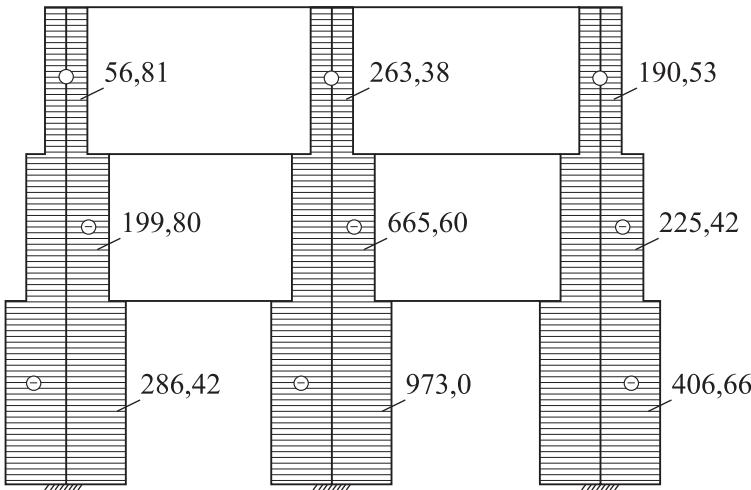
27-nji çyzgy. Diklik yükden adaty güýjüň direglerde epýurasy



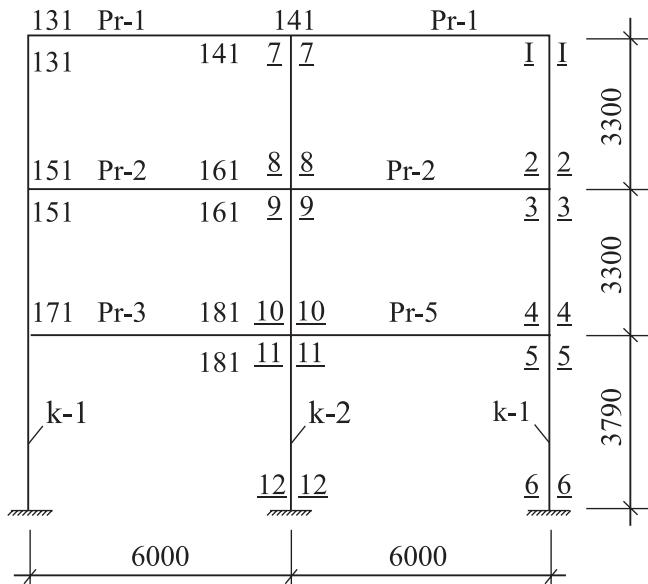
28-nji çyzgy. Jemleýji epýur “M”



29-njy çyzgy. Jemleýji epýur Q



30-njy çyzgy. Jemleyji epýur “N”



31-nji çyzgy. Kesikleriň çyzgysy

Düwünleri deňeşdirme tablisalary

		Düzenlenen teleskopme	Ajlaw "4"	Ajlaw "3"	
5	-	-	-	-	-
6	-	-	-	-	-
10	-5,112	-2,232	-2,556	-	-
11	0,559	-	-1,116	-1,118	-0,49
12	-	-	-1,347	-	-0,724
7	-	+0,736	-	-	-
8	-	-	-0,37	-	-
9	-	-	-	-0,245	-
4	-	-	-	-	-0,757
5	-	-	-	-	-
6	-	-	-	-	-
10	+0,901	0,304	+0,451	-	-
11	+0,067	-	+0,134	+0,134	+0,058
12	-	-	-0,108	-	-0,217
7	-	+0,172	-	-	+0,345
8	-	-	-0,101	-	-0,017
9	-	-	-	-	-0,232
4	-	-	-	-	-0,117
5	-	-	-	-	-
6	-	-	-	-	-
Gitar-nykly	-29,164	+29215	-20,854	-20,834	+41,879
Düzedilen pursatlar	-29,22	+29,22	-20,94	+41,88	-29,22
					+29,24
					+24,494
					-58,677
					+34,135
					-47,991
					+37,831
					-47,991
					+58,18
					+3,005

9-nji düwün		4-nji düwün		5-nji düwün		6-nji düwün		1-nji düwün		2-nji düwün		3-nji düwün	
98	912	9-6	4-7	4-5	4-1	5-4	5-8	5-6	5-2	0-5	6-9	6-3	1-4
0,534	0,233	0,233	0,241	0,55	0,209	0,355	0,155	0,355	0,135	0,55	0,241	0,209	1
-	+50,391	+76,659	+76,659	-	134,07	-	+76,659	-	+134,071	-	76,659	+134,071	+134,071
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	3-6
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-6,636	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-13,909	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-16,45	-	-	-	-	-	-7,009	-	-	-	-	-	-	-
-55,734	-24,318	-24,318	-	-	-	-	-	-	-	-	-12,154	-	-
-	-	-47,454	-108,252	-41,136	-59,126	-	-	-	-	-	-20,508	-	-
-	-	-	-25,065	-	-51,331	-22,412	-51,331	-19,520	-25,667	-	-	-9,76	-
-	-	-20,855	-	-	-	-	-47,519	-	-95,098	-41,67	-36,138	-	-18,069
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	+1,381	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	+4,267	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
+1,853	-	-	-	-	-	+2,121	-	-	-	-	-	-	-
+7,95	+3,401	+3,401	-	-	-	-	-	-	-	-	+1,701	-	-
-	-	+5,158	+11,768	+4,472	+5,884	-	-	-	-	-	+2,236	-	-
-	-	-	+7,019	-	+14,038	+6,13	+14,038	+5,338	+7,019	-	-	-	+2,669

-	-	-1,051	-	-	-2,398	-	-2,398	-	-4,796	-2,102	-1,822	-	-	-0,94
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-0,174	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-0,736	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
0,76	-	-	-	-	-0,38	-	-	-	-	-	-	-	-	-
+1,12	+0,49	+0,49	-	-	-	-	-	-	-	0,245	-	-	-	-
-	-	-1,314	-3,456	-1,313	-1,728	-	-	-	-	-0,656	-	-	-	-
-	-	-	-	+0,80	-	+1,60	+0,698	+1,60	+0,608	+0,80	-	-	+0,304	-
-	-	0,126	-	-	-	-	-	-0,887	-	-0,574	-0,252	-0,218	-	-9,109
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-0,048	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-	+0,172	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-0,232	-	-	-	-	-	-	-	-0,101	-	-	-	-	-	-
+0,218	+0,094	+0,094	-	-	-	-	-	-	-	-	+0,047	-	-	-
-	-	-	-0,234	-0,535	-0,203	-0,267	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	-	-	+0,116	-	+0,233	+0,102	+0,233	+0,087	+0,116	-	-	10,044	-
-	-	-0,018	-	-	-	-	-0,042	-	-0,081	-0,034	-0,032	-	-	-0,016
-	+24,551	+33,973	+22,229	-118,205	+891	-89,207	+55,808	-87,73	+121,50	-118,	+21,932	+96,861	+114,90	+127,51 +119,806
-58,57	+24,52	34,05	+22,08	-118,29	+96,21	88,72	+55,81	-88,72	+121,63	-118,29	+22,08	+96,21	+114,85	+127,33 +114,85

Düwiinler											
sterženler		10-nji düwün		11-nji düwün		12-nji düwün		7-nji düwün		8-nji düwün	
koeffisiyent	0,646	0,304	0,41	0,41	0,18	0,696	0,304	0,233	0,534	0,348	0,152
berkleyji pursat (ktt)	+141,93	-	-141,93	+141,93	-	+41,93	-	-	+137,43	-	+137,43
10	-08,78	-43,15	-49,39	-	-	-	-	-21,57	-	-	-
11	+10,125	-	+20,25	+20,25	+8,89	+10,125	-	-	-	-4,445	-
12	-	-	+45,068	-	+91,736+40,068	-	-	-	-	-	-
7	-	-13,002	-	-	-	-	-27,00	-61,68	-27,00	-30,93	-
8	-	-	-	-	+2,01	-	-	+4,61	-	+9,22	+4,02
9	-	-	-	-	-	+13,14	-	-	-	-	+30,11
4	-	-	-	-	-	-	-	-14,99	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,500
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10	+2,001	+0,874	+1,00	-	-	-	+0,437	-	-	-	-
11	10,02	-	-20,04	-20,04	-8,80	-10,02	-	-	-	-4,400	-
12	-	-	-1,085	-	-2,170	-0,950	-	-	-	-	-
7	-	+1,16	-	-	-	-	+3,23	+5,30	+2,32	+2,65	-
8	-	-	-	-2,270	-	-	-8,195	-	-10,39	-4,54	-10,34
9	-	-	-	-	-	-1,000-	-	-	-	-2,00	-
4	-	-	-	-	-	-	-	-0,83	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-2,20
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Gutarynykly pursatlar		Düzedilen pursatlar		Düwünlileri deňleýdirme		Ayław „4“		Ayław „3“		Düwünlileri deňleýdirme		Ayław „4“		Ayław „3“	
10	+6,16	+2,70	+3,08	-	-	-	+1,35	-	-	-	-	-	-	-	-
11	+0,056	-	+0,112	+0,112	+0,051	+0,056	-	-	-	-	+0,026	-	-	-	-
12	-	-	+0,346	-	-	+0,642	+0,252	-	-	-	-	-	-	-	-
7	-	+0,545	-	-	-	-	+1,09	+2,50	+1,09	+1,26	-	-	-	-	-
8	-	-	-	+0,246	-	-	-	+0,563	-	+1,126	+0,492	+1,26	+0,492	-	-
9	-	-	-	-	-	0,165	-	-	-	-	-	-0,38	-	-	-
4	-	-	-	-	-	-	-	-	+054	-	-	-	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-0,245	-	-	-
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
10	-0,42	-0,18	-0,21	-	-	-	-0,09	-	-	-	-	-	-	-	-
11	-0,078	-	-0,156	-0,156	-0,070	-0,078	-	-	-	-	-0,035	-	-	-	-
12	-	-	+0,084	-	+0,169	+0,094	-	-	-	-	-	-	-	-	-
7	-	-0,117	-	-	-	-	-0,235	-0,540	-0,235	-0,270	-	-	-	-	-
8	-	-	-	-	+0,070	-	-	+0,162	-	+0,324	+0,141	+0,324	+0,141	-	-
9	-	-	-	-	-	-	-0,033	-	-	-	-	-0,071	-	-	-
4	-	-	-	-	-	-	-	-	+0,082	-	-	-	-	-	-
5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-3055	-	-	-
6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Gutarynykly pursatlar	+50,994	-51,168	+187,284	+18,377	+0,027	-51,421	+50,966	-43,699	+82,970	-39,033	-164,45	+0,14	+115,06	0,035	
Düzedilen pursatlar	+51,25	-81,25	-187,33	+187,33	0,00	-51,25	+51,25	-43,65	+82,67	-39,02	-164,75	0,00	+164,75	0,00	

9.14. Sütünlerdäki armaturlaryň hasaby

Betonyň klasy $B25 R_B = 1480 \text{ KN/sm}^3 = 14,5 \text{ MPa}$.

İşleýän armaturyň klasy A-III $R_{se} = 375 \text{ H/sm}^2$.

Keselígine duran armaturyň klasy A-I.

$R_{sw} = 18000 \text{ H/sm}^2 = 180 \text{ MPa}$.

K-1 sütün

kesik 1-1

$M_{1-1} = 80,47; M_{1-1} = 110,53 \text{ KN}; Q_{1-1} = 45,05 \text{ KN}$.

Sütüniň kesigi $40 \times 40 \text{ sm}$ uzynlygy $l = 1079 \text{ sm}$.

$$l = l_o + \frac{h - a}{2} = \frac{80,47}{110,53} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,728 + 0,135 = 0,863 = 863 \text{ sm};$$

$$h = \frac{N_{1-1}}{R_B b \cdot h_o} = \frac{110,53}{1,45 \cdot 40(40 \cdot 3)} = 0,101;$$

$$A_s = A_s = \frac{R_3 b h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_3 (1 - \delta)};$$

$$\xi = \frac{n(1 - \xi R) + 2d\xi R}{1 - \xi R + 2d},$$

Bu ýerde

$$\alpha = \frac{m - n\left(1 - \frac{n}{2}\right)}{1 - \delta};$$

$$\delta = \frac{q_1}{h_o} = \frac{3}{27} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{1-1} l}{R b \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{110530 \cdot 86,3}{1450 \cdot 30 \cdot 27^2} = 0,323.$$

Çäklendiriji bahalar

$$\xi_R = \frac{w}{1 + \frac{QSR}{QSR}} \quad 1 - \frac{w}{u}$$

$$\xi_o = 0,85 - 0,008 \cdot RB = 0,85 - 0,008 \cdot 14,50 = 0,742;$$

$$\begin{aligned}
R &= \frac{\xi_o}{1 + \frac{R_s \left(1 - \frac{\xi_o}{1,1}\right)}{500}} = \frac{0,742}{1 + \frac{340 \left(1 - \frac{0,740}{1,1}\right)}{500}} = \\
&= \frac{0,742}{1 + \frac{340 \cdot 0,325}{500}} = \frac{0,742}{1 + 0,1221} = \frac{0,742}{1,1221} = 0,608; \\
a &= \frac{0,323 - 0,101 \left(1 - \frac{0,101}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,238; \\
\xi &= \frac{0,101(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,238 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,238} = \frac{0,331}{0,808} = 0,381; \\
A_s &= A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,327 - 0,381 \left(1 - \frac{0,381}{2}\right)}{2a} = \\
&= \frac{342265 \cdot 2}{37500 \cdot 0,89} = 11,91 \text{ sm}^2; \\
A_s &= A_s^1 = 11,91 \text{ sm}^2. \\
2\varphi 28 A\text{-III} (A_s = 12,32 \text{ sm}^2) &\text{ kabul edýäris.}
\end{aligned}$$

9.15. Halkanyň (hamutyň) hasaby

Öňünden täsir edýän güýcleriň hasabyny kese güýje degişli edip bolan barlap görýäris.

$$\begin{aligned}
Q_n &< 0,35 \cdot R_b \cdot m_1 \delta_1 b h_o; \\
Q_{11} &< R_1 \cdot R_6 \cdot m \delta_1 b h_o.
\end{aligned}$$

Bu ýerde $h_1 = 0,6$ çyzykly elementler üçin ulanylýar.

$$R_p = 100 \text{ N/sm}^2 \text{ (B-25 klasly beton üçin)}$$

$$Q = 45050 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 325316,2 \text{ N.}$$

Şertler kanagatlandyrylyar. Kabul edilen kesigiň ölçegleri ýeterlik.

$$Q_{1+1} = 27000 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 26800 \text{ N};$$

$$27000 \text{ N} > 26800 \text{ N}$$

Şertler kanagatlandyrylmayar, ýöne kese armatury hasap arkaly anyklamaly. Halkalaryň işleýşini aşaky deňleme boýunça anyklaýarys.

$$q_1 = \frac{Q_{11}^2}{4h_2 b h_{c,R_p}^2 \cdot m_1 \delta_1} = \frac{2700}{4 \cdot 2 \cdot 40 \cdot 37^2 \cdot 100 \cdot 0,85} = 136,4 \text{ N/sm}^2.$$

Bu ýerde R_2 – koeffisiýent aýyr betona deň 2. Kebşirleme şertlerinden gelip çykýan göni işçi armaturyň kese syryklarynyň diametri ne $\varphi 10$ A-I soňky edip kabul edýäris.

Kese syryklaryň ädimi

$$20,0 = 20 \cdot 28 = 560 \text{ mm} \quad Rv = 0,785 \text{ sm}^2 \quad nv = 1.$$

Şundan köp bolmaly däl.

Kese syryklaryň ädimi hökman

$$U = \frac{Rswhy \cdot n_x}{qv} = \frac{18000 \cdot 0,785 \cdot 1}{136,47} = 98 \text{ sm};$$

$$U_{max} = \frac{0,75 \cdot h_2 \cdot h_p \cdot b \cdot h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 40 \cdot 37^2}{2a} = 11 \text{ sm}$$

bolmaly.

Gurnama taýdan pikirlenmeleriň netijesinde kese syryklaryň ädimini direge golaý edip kabul edýäris.

$U = 100 \text{ mm}$ gerimleriň arasynda;

$U = 300 \text{ mm}$.

Kesik 2-2

$$M_{2+2} = 68,17 \text{ KNm}; N_{22} = 110,53 \text{ KN}; Q_{2-2} = 45,05 \text{ KN}.$$

Sütüniň kesigi 40x40, uzynlygy $l = 1079 \text{ sm}$.

$$l = l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{68,17}{110,53} + \frac{0,4 - 0,03}{2} = 0,616 + 0,135 = \\ = 0,751 = 75,1 \text{ sm};$$

$$n = \frac{n_{2-2}}{Rb \cdot b \cdot h_o} = \frac{110,53}{145 \cdot 40 \cdot (40 \cdot 3)} = 0,101;$$

$$A_s = A_s = \frac{Rb \cdot b \cdot h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2} \right)}{R_s (1 - \delta)};$$

$$\xi = \frac{h(1 - \xi R) + 2d\xi R}{1 - \xi R + 22}, \quad \text{bu } 2 = \frac{m - \frac{n}{1} - \frac{n}{2}}{1 - \delta};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{22} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{2-2} \cdot 1}{Rb \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{110530 \cdot 75,1}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,28;$$

$$d = \frac{0,281 - 0,101 \left(1 - \frac{0,101}{2} \right)}{1 - 0,11} = 0,196;$$

$$\xi = \frac{0,101(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,196 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 20,196} = 0,357;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1950 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,281 - \left(\frac{0,357}{2}\right)}{37,500(1 - 0,11)} = 10,13 \text{ sm}^2;$$

2928 III ($A_s = 12,32 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

Halkalaryň hasabyna şertli kesik 1-1-i kabul edýäris.

$$l = l_o + \frac{k - a^1}{2} = \frac{73,07}{252,04} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,290 + 0,135 = 0,425 = 42,5 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{3-3}}{Rbn \cdot b \cdot h_o} = \frac{252,04}{1,45 \cdot 40(40 \cdot 3)} = 0,234;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B b \cdot h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_s(1 - \delta)};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{3-3} l}{R_B \delta \cdot h_o^2} = \frac{252040 \cdot 42,5}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,363;$$

$$a = \frac{0,363 - 0,234 \left(1 - \frac{0,234}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,169;$$

$$\xi = \frac{0,234(1 - 0,608) + 2\xi \cdot 0,169 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,169} = 0,419;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,363 \left(1 - \frac{0,419}{2}\right)}{37,500(1 - 0,11)} = 13,08;$$

$$A_s = A_s^1 = 13,08 \text{ sm}^2$$

2928 A-III ($A_s = 12,32 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

9.16. Halkalaryň (hamutlaryň) hasaby

Kese güýçleriň täsirine durnukly bolmagynyň hökmany hasabyň barlaýarys.

$$Q_{5-3} < 0,35 R B \varphi \cdot m_1 \delta_1 b h_o$$

$$Q_{3-3} < k, k_B m \delta b h_o$$

$Q_{3-3} = 415500N < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 325316,2 N$;
 Sertler kanagatlanarly, diregleriň ölçeglerini ýeterlik kabul edýäris.

$$Q_{3-3} = 415500 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 41510 N;$$

$$41550 N = 41510 N$$

Sertler kanagatlandyrýar.

Kese syryklary 1-1 kesikdäki ýaly kabul edýäris.

Kesik 4-4

$M_{4-4} = 64,03 Kn.m$; $N_{4-4} = 252,04 KN$; $Q = 415,5 KN$;
 Sütüniň kesigi $40x40 sm$, uzynlygy $1079 sm$.

$$l - l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{64,63}{252,04} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,254 + 0,135 - 0,389 = 38,9 sm;$$

$$n = \frac{N_{4-4}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{252,04}{1,45 \cdot 40(40 - 3)} = 0,234;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_n \cdot b \cdot h_o \cdot m}{R_s(1 - \delta)},$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{4-4}l}{R_B b \cdot h_o^2} = \frac{252040 \cdot 38,9}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,332;$$

$$d = \frac{0,332 - 0,234 \left(1 - \frac{0,234}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,136;$$

$$\xi = \frac{0,234(1 - 0,608) + 0,136 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,136} = 0,388;$$

$$A_s = A_s^{11} = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,332 - 0,388}{37,500(1 - 0,11)} = 11,93 sm^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 1193 sm^2;$$

$2\varphi 28\text{-A-III}$ ($A_s = 12,32 sm^2$) kabul edýäris.

Kese syryklaryň hasabyna şertli kesik 3-3-i kabul edýäris.

Kesik 5-5

$M_{5-5} = 122,49 KNm$; $N_{5-5} = 406,68 KN$; $Q_{5-5} = 66,36 KN$.
 Sütüniň kesigi $40x40 sm$, uzynlygy $1079 sm$.

$$l - l_o + \frac{h \cdot a^1}{2} = \frac{102,49}{406,68} + \frac{0,40 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,301 + 0,155 - 0,436 \text{ mm} = 436 \text{ sm};$$

$$N_{9-5} \quad n = \frac{406,68}{R_b \cdot b \cdot h_o} = \frac{0,377}{145 \cdot 40(40 - 3)} = 0,372;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{Rb \cdot b \cdot h_o m \cdot \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_s(1 - \delta)};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{5-6} \cdot l}{R_b \cdot b \cdot h_0^2} = \frac{406680 \cdot 43,6}{14,50 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,600;$$

$$d = \frac{0,600 - 0,372 \left(1 - \frac{0,372}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,379;$$

$$\xi = \frac{0,372(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,329 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,329} = 0,523;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,60 \cdot 0,523 \left(1 - \frac{0,523}{2}\right)}{37,500(1 - 0,11)} = 21,68 \text{ sm}^2;$$

2·φ28 A-III+1φ36 A-III kabul edýäris.

Halkalaryň hasaby

Kese güýçleriň durnuklylygynyň hasabyny barlaýarys.

$$Q_{5-5} = 0,35 R_b \cdot m \delta b h_o$$

$$Q_{5-5} = K, Kp m \delta_1 \cdot b h_o$$

$$Q_{5-5} = 66360 H < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,83 \cdot 40 \cdot 37 = 325316,2 N.$$

Şertler kanagatlanarly. Kesigiň ölçeglerini ýeterlik diýip kabul edýäris.

$$Q_{5-6} = 66360 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 41510 N;$$

$$66360 N > 41510 N.$$

Şertler kanagatlandyranoq.

Kese armatury hasap arkaly anyklamak hökman.

Hamutlaryň işlemegini aşaky deňleme boýunça anyklaýarys.

$$q_x = \frac{Q_{5-5}}{4R_2 \cdot b \cdot h_{cR_o}^2 \cdot m \delta_1} = \frac{66360^2}{4 \cdot 2 \cdot 40 \cdot 372 \cdot 100 \cdot 0,85} = 296,11 \frac{N}{sm}$$

Kebşirlemäniň şertlerine görä gönü işjeň armaturyň we kese armaturyň syryklarynyň (armirlenişini) diametrini $\varphi 10$ A-I soňky diýip kabul edýäris.

Kese syryklaryň ädimi $20 = 20 \cdot 28 = 560 \text{ mm}$ -den uly bolmaly däldir.

$$X = 0,785 \text{ } h_x = 1.$$

Kese syryklaryň ädimi hökman

$$U = \frac{R_{sx} \cdot X \cdot n_x}{q_x} = \frac{18000 \cdot 0,785 \cdot 1}{296,11} = 4,5 \text{ sm};$$

$$U_{max} = \frac{0,75 \cdot R_2 \cdot R_p \cdot b \cdot h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 40 \cdot 37^2}{66360} = 49 \text{ sm}$$

bolmaly.

Gurnama taýdan pikirlenmelere görä, kese syryklaryň ädimini direglerden aşakda kabul edýäris:

$$U = 100 \text{ m.}$$

Gerimde

$$U = 300 \text{ mm.}$$

Kesik 6-6

$$M_{6-6} = 100,70 \text{ KNm}; N_{6-6} = 406,68 \text{ KN};$$

$$Q_{6-6} = 66,36 \text{ KN}$$

Sütüniň kesigi $40 \times 40 \text{ sm}$; uzynlygy 1079 sm ;

$$M_{6-6} = l = l_o = \frac{h - a^1}{2} = \frac{68,17}{110,53} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,247 + 0,135 = 0,382 = 38,2 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{6-6}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{R_B b \cdot h_o m - \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_B (1 - \delta)},$$

$$m = \frac{N_{5-5} \cdot l}{Rb \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{406,68 \cdot 38 \cdot 2}{1950 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,526;$$

$$\alpha = \frac{0,526 - 0,372 \left(1 - \frac{0,372}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,264;$$

$$\xi = \frac{0,372(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,264 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,264} = 0,511;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{0,1350 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,526 \cdot 0,511 \left(1 - \frac{0,511}{2}\right)}{37,500(1 - 0,11)} = 19,37 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 19,37 \text{ sm}^2;$$

$2\varphi 28 \text{ A-III} + 1a36 \text{ A-III}$ ($A_s^1 = 22,50 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

Halkalaryň hasaby üçin kesik 5-5-e seret.

Sütün umumy uzynlygyna görä taýynlanýar. Şonuň üçin 1-nji ga-tyň derejesine çenli $2\varphi 28 \text{ A-III} + 1\varphi 36 \text{ A-III}$ kabul edýäris. Ondan soň $1\varphi 36 \text{ A-III}$ kesip $2\varphi 28 \text{ A-III}$ sütüniň umumy uzynlygyna çenli alýarys.

Sütün K-2

Kesik 7-7

$$M_{7-7} = 41,88 \text{ KN.m}, N_{7-7} = 363,38 \text{ KN.m}, Q_{7-7} = 24,15 \text{ KN};$$

Sütüniň kesigi $40 \times 40 \text{ sm}$, uzynlygy 1079 sm .

$$l = l_o = \frac{h - a^1}{2} = \frac{41,88}{363,38} + \frac{0,4 - 0,03}{2} = 0,115 + 0,135 = \\ = 0,250 = 25 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{7-7}}{Rb \cdot b \cdot h_o} = \frac{363,38}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,332;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{Rb \cdot b \cdot h_o m \cdot \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_s (1 - \delta)};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{7-7} \cdot l}{Rb \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{36 \cdot 3380 \cdot 25}{1450 \cdot 40 \cdot 372} = 0,306;$$

$$\alpha = \frac{0,306 - 0,332 \left(1 - \frac{0,332}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,047;$$

$$\xi = \frac{0,274(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,047 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,047} = 0,337;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,306 - 0,337 \left(1 - \frac{0,337}{2}\right)}{37500(1 - 0,11)} = 11,08 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 11,08 \text{ sm}^2.$$

$2\varphi 32 \text{ A-III}$ ($A_s = 16,09 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

Hamutlaryň hasaby

Kese güýçleriň täsirine durnuklylygyň hasabynyň hökmanlygyny barlayarys.

$$Q_{7-7} < 0,35 R_B \cdot m \delta_1 b h_o;$$

$$Q_{7-7} < K_1 K_p \cdot m \delta_1 b h_o;$$

$$Q_{7-7} = 24150 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 325316,2 N;$$

Şertler doly kanagatlandyrýar. Kabul edilen kesigiň ölçegleri ýeterlikli.

$$Q_{7-7} = 24150 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 41510 N$$

$$24150 < 41510 N.$$

Şertleri kanagatlandyrýar. Kese syryklaryň ädimini gurnama taýdan direge golaý kabul edýäris ädimde $U = 100 mm$, gerimde $U = 300 mm$.

$$D = 10 A - I f x = 0,785 sm^2 n x = 1.$$

Kesik 8-8

$$M_{8-8} = 37,83 KN.m; N_{8-8} = 363,38 KN.m;$$

$$Q_{8-8} = 24,15 KN; \text{ Sütüniň kesigi } 40 \times 40 sm \text{ uzynlygy } 1079 sm; \\ 9,890 m 989 sm.$$

$$l = l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{68,17}{110,53} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,104 + 0,135 = 0,239 = 23,9 sm;$$

$$n = \frac{N_{8-8}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{363,38}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,332;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B \cdot b \cdot h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2} \right)}{R_l (1 - \delta)},$$

$$\delta = \frac{a}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{8-8} \cdot l}{R_B \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{363380 \cdot 23,9}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,294;$$

$$\alpha = \frac{0,294 - 0,332 \left(1 - \frac{0,332}{2} \right)}{1 - 0,11} = 0,034;$$

$$\xi = \frac{0,332 \left(1 - 0,608 \right) + 2 \cdot 0,034 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,034} = 0,241;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,294 - 0,24 \left(1 - \frac{0,241}{2} \right)}{37500 (1 - 0,11)} = 10,58 sm^2;$$

$$2\oslash 32 \text{ A-III } (A_s = 16,09 sm^2) \text{ kabul edýäris.}$$

Halkalaryň hasabynda kesik 7-7-ä seret.

Kesik 7-7

Kesik 9-9

$$M_{9-9} = 58,15 \text{ KN.m}; N_{9-9} = 665,60 \text{ KN}; Q_{9-9} = 34,53 \text{ KN};$$

Sütüniň kesigi 40x40 sm, uzynlygy 1079 sm.

$$l = l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{58,15}{665,60} + \frac{0,40 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,087 + 0,135 = 0,222 = 22,2 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{9-9}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{665,60}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,6094;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B \cdot b \cdot h_o m \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_s (1 - \delta)},$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{9-9} \cdot l}{R_B \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{665600 \cdot 22,2}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,500;$$

$$\alpha = \frac{0,609(1 - 0,608) + 2 \cdot 0,038 \cdot 0,608}{1 - 0,008 + 2 \cdot 0,083} = 0,578;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,500 \cdot 0,578 \left(1 - \frac{0,578}{2}\right)}{37500(1 - 0,11)} = 17,06 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 17,06 \text{ sm}^2.$$

2Ø 32 A-III ($A_s = 16,09 \text{ sm}^2$) kabul edýärис.

Halkalaryň hasaby

Kese güýcleriň täsiriniň hasabynyň hökmandygyny subut edýqrı�.

$$Q_{9-9} < 0,35 R_B \cdot m \delta_1 \cdot b \cdot h_o;$$

$$Q_{9-9} < R_1 R_p \cdot m \delta_1 b h_o;$$

$$Q_{9-9} = 34530 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 3253.$$

Şertler kanagatlanarly. Kabul edilen kesigiň ölçegleri ýeterlikli.

$$Q_{9-9} = 34530 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 41510 \text{ N}.$$

$$34530 \text{ N} < 41510 \text{ N}.$$

Şertler kanagatlanarly. Kese syryklar gurnama taýdan direge go-laý. 100 mm ädimi gerimde $U = 300 \text{ mm}$.

$$d = 10 \text{ A-I } fx = 0,785 \text{ nx} = 1$$

Kesik 10-10

$$M_{10-10} = 55,81 \text{ KN.m}; N_{10-10} = 665,60 \text{ KN}; \\ Q_{10-10} = 34,53 \text{ KN}, \text{sütüniň kesigi } 40 \times 40 \text{ sm} \\ l = l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{55,81}{665,60} + \frac{0,40 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,084 + 0,135 = 0,219 = 21,9 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{10-10}}{R_B b h_o} = \frac{665,60}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,609;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B \cdot b \cdot h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2} \right)}{R_s (1 - \delta)};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{10-10} \cdot l}{R_B \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{665,60 \cdot 21,9}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,493;$$

$$\alpha = \frac{0,493 - 0,609 \left(1 - \frac{0,609}{2} \right)}{1 - 0,608} = 0,072;$$

$$\xi = \frac{0,609 (1 - 0,608) + 2 \cdot 0,72 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,072} = 0,556;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,493 - 0,556 \left(1 - \frac{0,556}{2} \right)}{37500 (1 - 0,11)} = 17,76 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 17,76 \text{ sm}^2.$$

2Ø 32 A-III ($A_s = 16,09 \text{ sm}^2$)

Halkalaryň hasabynda kesik 9-9-a seret.

Kesik 11-11

$$M_{11-11} = 121,63 \text{ KN.m}; N_{11-11} = 975,06 \text{ KN}; \\ Q_{11-11} = 65,69 \text{ KN}; \text{Sütüniň kesigi } 40 \times 40 \text{ sm, uzynlygy } 1079 \text{ sm.}$$

$$l = l_o + \frac{h - a}{2} = \frac{121,63}{975,06} + \frac{0,40 - 0,03}{2} = 0,124 + 0,135 = \\ = 0,259 = 25,9 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{11-11}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{975,06}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,892;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B \cdot b \cdot h_o m - \xi \left(1 - \frac{\xi}{2}\right)}{R_s (1 - \delta)},$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{11-11} l}{R_B \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{975060 \cdot 25 \cdot 9}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,856;$$

$$\alpha = \frac{0,885 - 0,892 \left(1 - \frac{0,892}{2}\right)}{1 - 0,11} = 0,384;$$

$$\xi = \frac{0,892(1 - 0,608) + 2 + 0,384 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,384} = 0,682;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,855 - 0,682 \left(1 - \frac{0,882}{2}\right)}{2a} = 30,82 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 30,82 \text{ sm}^2.$$

$$4 \not\otimes 32 \text{ A-III } (A_s = 32,17 \text{ sm}^2)$$

Halkalaryň hasaby

Kese güýçleriň täsirine hasabyň hökmanlygyny barlaýarys.

$$Q_{11-11} < 0,35 R_B \cdot m \delta_1 b h_o;$$

$$Q_{9-9} < R_B R_1 \cdot m \cdot \delta_1 b h_o;$$

$$Q_{11-11} = 6569 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 325515,2 N$$

Şertler kanagatlanarly. Kabul edilen kesigiň ölçegleri ýeterlikli.

$$Q_{11-11} = 65690 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 40 \cdot 37 = 41510 N$$

$$6569 N > 41510 N$$

Şert kanagatlandyranoq. Kese armatury hasap arkaly anyklamak hökman.

Hamutlaryň işjeňligini şu deňleme boýunça anyklaýarys.

$$q_x = \frac{Q_{11-11}^2}{4R_2 \cdot b h_{cR_p}^2 \cdot m \delta_1} = \frac{65690^2}{4 \cdot 2 \cdot 40 \cdot 37^2 \cdot 100 \cdot 85} = 290,2 \frac{N}{sm^2}.$$

Kebşirlemäniň şertine görä, goni işjeň armaturyň syryklarynyň diametrini $\not\otimes 10$ A-I diýip kabul edýäris. Kese syryklaryň ädimi $20d = 20 \cdot 32 = 640 \text{ sm}$ -den uly bolmaly däl.

$$F_x = 0,785 \text{ sm}^2; nx = 1$$

Kese syryklaryň ädimini tapýarys.

$$U = \frac{R_{sw} f_x \cdot n}{q_x} = \frac{18000,0 \cdot 0,785 \cdot 10,0}{290,2} = 45 \text{ sm};$$

$$U_{max} = \frac{0,75 K R_p \cdot b \cdot h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 40 \cdot 37^2}{65690} = 49 \text{ sm}.$$

Gurnama taýdan pikirlenmeleriň netijesinde kese syryklaryň ädimini direge golaý kabul edýärис.

$U = 100 \text{ mm}$, gerimde $U = 300 \text{ mm}$.

Kesik 12-12

$$M_{12-12} = 127,33 \text{ KN.m}; N_{12-12} = 975,06 \text{ KN};$$

$$Q_{12-12} = 65,69;$$

Sütüniň kesigi $40 \times 40 \text{ sm}$, uzynlygy 1079 sm .

$$l = l_o + \frac{h - a^1}{2} = \frac{127,33}{973,06} + \frac{0,4 - 0,03}{2} =$$

$$= 0,131 + 0,135 = 0,266 = 2660 \text{ sm};$$

$$n = \frac{N_{12-12}}{R_B \cdot b \cdot h_o} = \frac{975,06}{1,45 \cdot 40 \cdot 37} = 0,892;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{R_B \cdot b \cdot h_o \cdot m \cdot \xi \left(\frac{\xi}{2} \right)}{R_s (1 - \delta)};$$

$$\delta = \frac{a^1}{h_o} = \frac{3}{37} = 0,11;$$

$$m = \frac{N_{12-12} \cdot l}{R_B \cdot b \cdot h_o^2} = \frac{975060 \cdot 26,60}{1450 \cdot 40 \cdot 37^2} = 0,878;$$

$$\alpha = \frac{0,878 - 0,892 \left(1 - \frac{0,892}{2} \right)}{1 - 0,11} = 0,386;$$

$$\xi = \frac{0,892 \left(1 - 0,6080 \right) + 2 \cdot 0,388 \cdot 0,608}{1 - 0,608 + 2 \cdot 0,386} = 0,678;$$

$$A_s = A_s^1 = \frac{1450 \cdot 40 \cdot 37 \cdot 0,878 - 0,678 \left(1 - \frac{0,638}{2} \right)}{37500 (1 - 0,11)} = 31,25 \text{ sm}^2;$$

$$A_s = A_s^1 = 31,25 \text{ sm}^2.$$

4Ø 32 A-III ($A_s = 32,17 \text{ sm}^2$) diýip kabul edýärис.

Kese syryklaryň hasabynda kesik 11-11-e seret.

Şeylelikde, birinji gatyň derejesine çenli kabul edýäris.
 $2\varnothing 32$ A-III sütüniň her bir tarapyna $2\varnothing 32$ A-III şu nokatda kesýäris, $2\varnothing 32$ A-III sütüniň ähli uzynlygyndan geçirýäris.

9.17. Pürs üçin armatury saýlamak

Pürs Pr-1

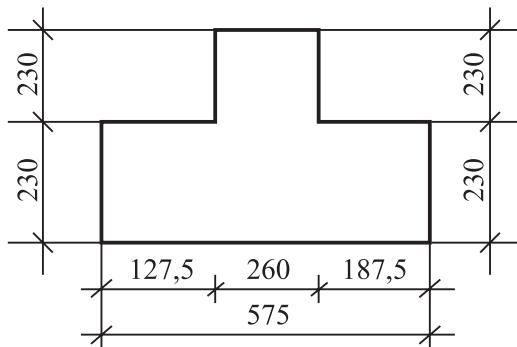
Kesik 13-13 $M_{13-13} = 90,81 \text{ KN}\cdot\text{m}$

Betonyň klasy B25 $R_B = 1450 \text{ N/sm}^2$.

Armaturyň klasy A-III $R_s = 37500 \text{ N/sm}^2$

Halkalar hem armaturdan, klasy A-I $R_{s10} = 18000 \text{ N/sm}^2$;

$R_p = 100 \text{ N/sm}^2$ armaturlardan durýan halkalar.



32-nji çyzgy. Hasaplaýış çyzgydy

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b \cdot h_0^2} = \frac{9081000}{1450 \cdot 21 \cdot 45^2} = 0,158$$

$A_0 = 0,158 \text{ } \eta = 0,918$ şu ýagdaýda.

$$A_s = \frac{M}{R_B h_0} = \frac{9081000}{37500 \cdot 0,918 \cdot 45} = 6,36 \text{ } \text{sm}^2$$

$$A_s = 6,36 \text{ } \text{sm}^2$$

$2\varnothing 20$ A-III; ($A_s = 6,28 \text{ } \text{sm}^2$)

Kesik 14-14

$$M_{14-14} \approx 208,27.$$

Hasap ýagdaýyny şu deňleme boýunça anyklaýarys:

$$\begin{aligned} R_B \cdot b H^1 \cdot h_h^1 (h_0 - 0,5 h_h^1) &= 1450 \cdot 42 \cdot 28(45 - 0,5 \cdot 25) = \\ &= 1450 \cdot 42 \cdot 25 \cdot 32,5 = 46068750 \frac{\text{N}}{\text{sm}}. \end{aligned}$$

$4606875 N > 20827000 N$.

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b_n^1 \cdot h_0^2} = \frac{20827000}{1450 \cdot 42 \cdot 45^2} = 0,181;$$

$A_0 = 0,181 \text{ } \eta = 0,900$ şu ýagdaýda

$$A_s = \frac{M}{R_s \cdot \eta \cdot h_0} = \frac{20827000}{37500 \cdot 0,900 \cdot 45} = 15,12 \text{ } sm^2$$

$$A_s = 15,12 \text{ } sm^2; 2\otimes 32 \text{ A-III } (A_s = 16,09) \text{ } sm^2.$$

9.18. Kese syryklaryň hasaby

Kese güýçleriň täsirine durnuklylygyna hasabyň hökmandygyny barlaýarys.

$$Q_{14-14} \leq 0,35 R_B \cdot m\delta_1 \cdot b \cdot h_o;$$

$$Q_{14-14} \leq K_1 R_p m\delta_1 \cdot b \cdot h_o.$$

Bu ýerde $h_1 = 0,6$ syrykly elementler.

$$Q_{14-14} = 190050 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 759071,2 \text{ } N$$

$$190050 < 759071,2 \text{ } N$$

Sertleri kanagatlandyrýýar. Kabul edilen kesigiň ölçegleri ýeterliklidir.

$$Q_{14-14} = 190050 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 96390;$$

$$190050 > 9639 \text{ } N.$$

Şerti kanagatlandyranoğ. Kese armatury hasap arkaly anyklamalydyr.

Direglerdäki hamutlaryň işjeňligi şu deňleme boýunça anyklanylýýar.

$$q_x = \frac{Q_{14-14}^2}{4R_2 b h_o R_p m \delta} = \frac{190050^2}{4 \cdot 2 \cdot 42 \cdot 45^2 (100) \cdot 0,85} = 624,52 \frac{N}{sm^2}.$$

Bu ýerde K_2 – koeffisiýent agyr betona deňdir. Kebşirlemäni şertine laýyklykda gönülige keseligine armaturyň we keseligine syryklaryň armaturlarynyň diametrini $\varphi 10$ A-I diýip kabul edýäris.

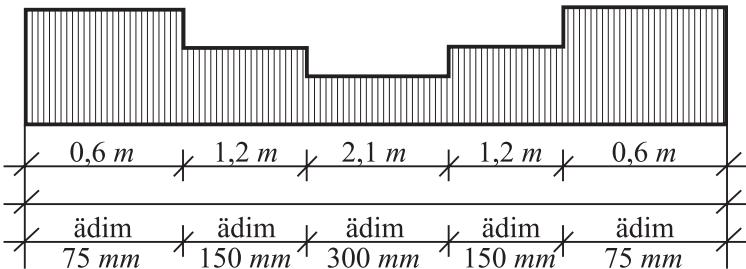
$$F_x = 0,785 \text{ } sm^2 n_x = 1$$

Keseligine syryklaryň ädimi hökman.

$$U = \frac{R_{sw} \cdot h_x \cdot n}{q_x} = \frac{18000 \cdot 0,785,1}{624,52} = 21 \text{ } sm;$$

$$U_{max} = \frac{0,75 k_2 R_v \cdot b h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 42 \cdot 45^2}{190050} = 67 \text{ } sm.$$

Keseligine syryklaryň ädimini pürsüň hasap çyzgydynyň şertine görä kabul edýäris.



33-nji çyzgy.

Pürs Pr-2 Kesik 15-15

$$M_{15-15} = 78,35 \text{ KN.m};$$

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b - h_0^2} = \frac{7835000}{1450 \cdot 21 \cdot 45^2} = 0,136;$$

Şeýlelikde, $A_o = 0,136$; $\eta = 0,927$;

$$A_s = \frac{M}{R_s \eta \cdot h_0} = \frac{7835000}{37500 \cdot 0,927 \cdot 45} = 5,52 \text{ sm}^2$$

$A_s = 5,52 \text{ sm}^2$ 2Ø 20 A-III ($A_s = 6,08 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

Kesik 16-16

$$M_{16-16} = 212,74 \text{ KN.m}$$

Hasap ýagdaýyny şu deňleme boýunça anyklaýarys:

$$\begin{aligned} R_B \cdot b_n^1 \cdot h_n^1 (h_0 - 0,5 h_n^1) &= 1450 \cdot 42 \cdot 25 (45 - 0,5 \cdot 250) = \\ &= 1450 \cdot 42 \cdot 25 \cdot 32,5 = 46068750 \text{ mm}. \end{aligned}$$

$$21274000 \text{ N.sm} < 46068750 \text{ mm}.$$

Gysylan armatur gerek däl. Gysylan zolagyň serhedi tekjeden geçýär, ýagny şartler ýerine ýetirilýär.

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b_n^1 \cdot h_0^2} = \frac{21274000}{1450 \cdot 42 \cdot 45^2} = 0,185;$$

Şeýlelikde, $A_o = 0,185$; $\eta = 0,898$

$$A_s = \frac{M}{R_s \cdot \eta \cdot h_0} = \frac{21274000}{37500 \cdot 0,898 \cdot 45} = 15,48 \text{ sm}^2.$$

$A_s = 15,48 \text{ sm}^2$ 2Ø 32 A-III ($A_s = 16,09 \text{ sm}^2$) kabul edýäris.

Kese syryklaryň hasaby

$$Q_{16-16} = 168,87 \text{ KN.}$$

Kese güýçleriň durnuklylygynyň hasabynyň hökmanlygyny barlaýarys.

$$Q_{16-16} = 168870 < Q_{16-16} \leq 0,35 \cdot R_B \cdot m\delta_1 \cdot b \cdot h_o$$

$$Q_{16-16} < k_1 R_1 \cdot m\delta_1 \cdot b \cdot h_o$$

$$Q_{16-16} = 168870 < 0,35 \cdot 1450 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 769712 \text{ N}$$

$$168870 < 739071,2 \text{ N}$$

Şertler kanagatlandyrýar kesigiň ölçegleri ýeterlikli.

$$Q_{16-16} = 168870 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 96390 \text{ N}$$

$$168870 > 96390 \text{ N}$$

Şertler kanagatlandyranok, kese armaturanyň hasaby boýunça kesgitlemeli. Halkanyň ýygylyk aralygyny şu deňleme boýunça taparys:

$$q_x = \frac{Q_{16-16}}{4K_2 \cdot b_0^2 \cdot R e m \delta} = \frac{168870^2}{4 \cdot 2 \cdot 42 \cdot 45^2 \cdot 100 \cdot 0,85} = 489,82 \frac{\text{N}}{\text{sm}};$$

Kebşirlemäniň şertine laýyklykda, gönüligine, keseligue armaturyň we keseligue syryklaryň diametrini soňky edip kabul edýäris $\varphi 10 \text{ A-I}$;

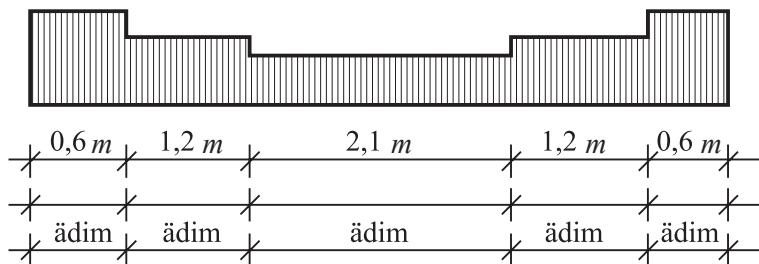
$$f_x = 0,785 \text{ sm}^2 n_x = 1$$

Keseligue syryklaryň hökmany ädimi

$$U = \frac{R_{sw} f_x \cdot n_x}{q_x} = \frac{18000 \cdot 0,783 \cdot 1}{489,82} = 27 \text{ sm};$$

$$U_{max} = \frac{0,75 \cdot K_R \cdot R_p \cdot b \cdot h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 42 \cdot 45^2}{168870} = 67 \text{ sm bolar.}$$

Keseligue syryklaryň ädimini pürsün hasap çyzgydynyň şertine görä kabul edýäris.



34-nji çyzgy

Pürs Pr-3 Kesik 17-17 M

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b \cdot h_0^2} = \frac{7490000}{1450 \cdot 21 \cdot 43^2} = 0,130;$$

Şeýlelikde, $A_0 = 0,130 \text{ } \eta = 0,93$

$$A_s = \frac{M}{R_s \eta \cdot h_0} = \frac{7490000}{37500 \cdot 0,750 \cdot 45} = 5,26 \text{ } sm^2$$

$A_s = 5,26 \text{ } sm^2$ 2φ 20 A-III ($A_s = 6,28 \text{ } sm^2$) diýip kabul edýärис.

Kesik 18-18

$$M_{18-18} = 260,74.$$

Hasap ýagdaýyny şu deňleme boýunça anyklaýarys.

$$\begin{aligned} K_B \cdot b_n^1 \cdot h_n^1 (h_0 - 0,3h_n^1) &= 1450 \cdot 42 \cdot 25(45 - 0,5 \cdot 25) = \\ &= 1450 \cdot 42 \cdot 25 \cdot 32,5 = 4608750 \text{ } N.sm \\ 46068750 \text{ } N.sm &> 26074000 \text{ } N.sm \end{aligned}$$

Gysylan armatur gerek däl we zolagyň serhedi tekjeden geçýär, ýagny şertler ýerine ýetirilýär.

$$A_0 = \frac{M}{R_B \cdot b_n^1 \cdot h_0^2} = \frac{26074000}{1450 \cdot 42 \cdot 45^2} = 0,227;$$

Şeýlelikde, $A_0 = 0,227 \text{ } \eta = 0,870$

$$A_s = \frac{M}{R_s \eta - h_0} = \frac{26074000}{37500 \cdot 0,870 \cdot 45} = 19,59 \text{ } sm^2.$$

$A_s = 19,59 \text{ } sm^2$ 2φ 36 A-III ($A_s = 20,36 \text{ } sm$) diýip kabul edýärис.

Kese syryklaryň hasaby

$$Q_{18-18} \leq 0,35 R_B \cdot m\delta_1 \cdot bh_o;$$

$$Q_{18-18} \leq R K_p \cdot m\delta_1 bh_o;$$

$$Q_{18-18} = 18924 \text{ } N < 0,35 \cdot 145 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 759071,24;$$

$$18924000 \text{ } N < 75907120 \text{ } N.$$

Şertleri kanagatlandyrýar. Kabul edilen ölçegler ýeterlikli.

$$Q_{12-19} = 18924000 < 0,6 \cdot 100 \cdot 0,85 \cdot 42 \cdot 45 = 963990$$

$$18924000 > 96390.$$

Şerti kanagatlandyranok. Ahyrky armatury hasap arkaly anykla-mak hökman.

Halkalaryň işleýsi şu deňleme bilen anyklanylýar:

$$q_x = \frac{Q_{18-19}}{4K_2 \cdot b \cdot h_0 \approx R_{Tp}^1 \cdot m\delta_1} = \frac{189240}{4 \cdot 2 \cdot 42 \cdot 45^2 \cdot 100 \cdot 0,85} = 560,77 \frac{N}{sek}.$$

Kebşirlemäniň şertinden gelip çykyş ýaly, gönüligine işjeň armaturyň we keseligine armatur syryklaryň ahyrky diametрini kabul edýäris:

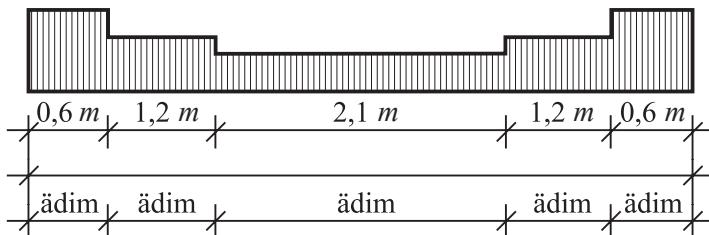
$$\varphi 10 \text{ A-I } R_x = 0,785 \text{ sm}^2 n_x = 1.$$

Keseligue syryklaryň ädimi hökman.

$$U = \frac{R_{sw} \cdot f_x h}{q_x} = \frac{18000 \cdot 0,785 \cdot 1}{560,77} = 22 \text{ sm};$$

$$U_{max} = \frac{0,75 \cdot h_2 k_p l h_0^2}{Q} = \frac{0,75 \cdot 2 \cdot 100 \cdot 42 \cdot 45^2}{189240} = 61 \text{ sm}.$$

Kese syryklaryň ädimini pürsleriň hasap çyzgydynyň şertine görä kabul ederis.



35-nji çyzgy

EDEBIÝAT

1. Gurbanguly Berdimuhamedow. Ösüšiň täze belentliklerine tarap. Saýlanan eserler. I tom. Aşgabat, 2008.
2. *Gurbanguly Berdimuhamedow*. Ösüšiň täze belentliklerine tarap. Saýlanan eserler. II tom. Aşgabat, 2009.
3. *Gurbanguly Berdimuhamedow*. Garaşsyzlyga guwanmak, Watany, halky söýmek bagtdyr. Aşgabat, 2007.
4. *Gurbanguly Berdimuhamedow*. Türkmenistan – sagdynlygyň we ruhubelentligiň ýurdy. Aşgabat, 2007.
5. Türkmenistanyň Prezidenti Gurbanguly Berdimuhamedowyň Ministrler Kabinetiniň göçme mejlisinde sözlän sözi. (2009-njy ýylyň 12-nji iýuny). Aşgabat, 2009.
6. Türkmenistanyň Konstitusiýasy. Aşgabat, 2008.
7. Türkmenistanyň Prezidentiniň «Obalaryň, şäherleriň, etrapdaky şäherceleriň we etrap merkezleriniň ilatynyň durmuş-ýasaýyş şertlerini özgertmek boýunça 2020-nji ýyla çenli döwür üçin» Milli maksatnamasy. Aşgabat, 2007.
8. «Türkmenistany ykdysady, syýasy we medeni taýdan ösdürmegiň 2020-nji ýyla çenli döwür üçin Baş ugry» Milli maksatnamasy. «Türkmenistan» gazeti, 2003-nji ýylyň 27-nji awgusty.
9. Türkmenistanyň nebitgaz senagatyny ösdürmegiň 2030-njy ýyla çenli döwür üçin Maksatnamasy. Aşgabat, 2006.
10. Горшков Г.П. Строение земного шара. Техиздат, 1958г.
11. Куликов К.А., Сидоренко Н.С. Планета Земли. М.: Наука, 1972г.
12. Инженерный анализ последствий землетрясений в Японии и США (перевод с англ. В.А.Быховского).М.: Госстройиздат, 1961г.
13. Оразымбетов Н.О. и др. Ашхабадское землетрясение 1948г. М.: Госстройиздат, 1960г.
14. Медведев С.В. и др. Инструкция по проведению сейсмического микрорайонирования. Труды ИФЗ. АН СССР №22, 1962г.
15. Медведев С.В. Инженерная сейсмология. М.: Госстройиздат, 1962г.

16. Поляков С.В. Последствия землетрясений в г.Ниигата (Япония). Сейсмостойкость крупнопанельных и каменных зданий. М.: Стройиздат, 1967г.
17. Рассказовский В.Т., Рашидов Т.Р., Абдурашидов К.С. Последствия Ташкентского землетрясения. Ташкент: Фан, 1967г.
18. Сейсмическое районирование СССР. М.: Наука, 1968г.
19. Корчинский И.Л. Расчет сооружений на сейсмическое воздействие. Науч.сообщ. Вып.14 ЦНИПС. М.: Стройиздат, 1954г.
20. Кочор М.Г. Оценка инженерных характеристик землетрясений методами математической статистики. Труды ИФЗ АН СССР, №10, 1960г.
21. Рассказовский В.Т. Колебания гибких сооружений, вызванные действием кратковременных инерционных сил. ИЗВ. АН УзбССР. №6, 1956г
22. Сейсмическая шкала и методы измерения сейсмической интенсивности. М.: Наука, 1975г.
23. СНиП 11-7-81 Строительство в сейсмических районах. Госстрой СССР, М.: Стройиздат. 1982г.
24. Мартемьянов А.И. Проектирование и строительство зданий и сооружений в сейсмических районах. Учебное пособие для вузов. М.: Стройиздат, 1985г.
25. Руководство по проектированию жилых и общественных зданий с железобетонным каркасом, возводимых в сейсмических районах. ТбилЗНИИЭП и ЦНИИСК им.Кучеренко. М.: Госстройиздат, 1970г.
26. Завриев К.С. Динамическая теория сейсмостойкости. Труды Закавказского института сооружений. Вып. 26 Тифлис, 1936, (см. также вып. 28, 1937).
27. СНиП 2.01.07-85 Нагрузки и воздействия. Госстрой СССР-М.: ЦИТП Госстроя СССР, 1986г.
28. Рекомендации по проектированию структурных конструкций. ЦНИИСК им. Кучеренко, Госстроя СССР, М.: Стройиздат, 1984г.
29. Рекомендации по расчету на сейсмические воздействия инженерного и встроенного технологического оборудования. ЦНИИСК им.Кучеренко Госстроя СССР, М., 1984г.
30. Синицын А.П. Влияние бегущей сейсмической волны на массивные сооружения. В сб.: Вопросы инженерной сейсмологии. Выпуск 5, М.: АН СССР, 1961г.
31. Сейсмостойкое строительство зданий. Под.ред. И.Л.Корчинского. Учебное пособие для вузов, М.: Высшая школа, 1971г.
32. Корчинский И.Л. Расчет сооружений на сейсмические воздействия. ЦНИИСа, вып.14, М.: Госстройиздат. 1954г.

33. Корчинский И.Л. Приближенная оценка сейсмических колебаний сооружений большой протяженности (в плане) исследования по сейсмостойкости зданий и сооружений. М.: Госстройиздат. 1961г.
34. Корчинский И.Л. Влияние протяженности (в плане) здания на величину действующей на него сейсмической нагрузки. Сейсмостойкость промышленных зданий и инженерных сооружений. М.: Госстройиздат, 1962г.
35. Корчинский И.Л. Оценка несущей способности конструкций при сейсмическом воздействии с энергетических позиций. Бетон и железобетон. №2, 1967г.
36. Корчинский И.Л. и др. Основы проектирования зданий в сейсмических районах. М.: Госстройиздат, 1961г.
37. Корчинский И.Л. и Гриль А.А. Определение сейсмических нагрузок для большепролетных вантовых покрытий. Информационный сборник. №4, 1969г.
38. Корчинский И.Л. и Петров А.А. О сейсмостойкости каменных зданий с учетом перегрузок. Жилищное строительство. №3, 1971.
39. Корчинский И.Л. и Щепелев В.Ф. Расчет высотных зданий на сейсмические воздействия с учетом их протяженности. Строительное проектирование промышленных предприятий. №2, 1965.
40. Назаров А.Г. Метод инженерного анализа сейсмостойких сил. Ереван, 1959г.
41. Рабинович И.М. Основы динамического расчета сооружений на действие мгновенных и кратковременных сил. М.: Госстройиздат, 1945г.
42. Хачян Э.Е. Расчет сооружений на сейсмостойкость по акселерограммам сильных землетрясений. Известия АН Арм.ССР, гл.XVII. №1, 1964г.
43. Щепелев В.Ф. Свободные крутильные колебания высотных зданий. Строительная механика и расчет сооружений. №3, 1966.
44. Бородин Л.А. Расчет сложных промышленных сооружений на свободные колебания. Строительное проектирование промышленных предприятий. №2, 1968.
45. Корчинский И.Л., Бородин Л.А. Частоты и формы свободных колебаний сложных конструктивных систем. Известия высших учебных заведений, серия «Строительство и архитектура» №8, 1965.
46. Корчинский И.Л. Вибрации каменных зданий, вызываемые вибрацией грунта. Строительная промышленность. №6, 1950.

47. Преображенский В.С. Свободные крутильно-сдвиговые колебания зданий. Сб. «Сейсмостойкость промышленных зданий и инженерных сооружений» М.: Госстройиздат, 1962г.
48. Тимошенко С.П. Колебания в инженерном деле. М.: Физматгиз, 1967.
49. Современное состояние вопроса о внутреннем сопротивлении материалов. Сборник ЦНИПСа, Динамические свойства строительных материалов. М.: Стройиздат, 1940г.
50. Инструкция по определению расчетной сейсмической нагрузки для зданий и сооружений. М.: Госстройиздат, 1962г.
51. Руководство по проектированию производственных зданий с каркасом из железобетонных конструкций для сейсмических районов. ЦНИИП промизданий Госстроя СССР. М.: 1972г.
52. Поляков С.В. Сейсмостойкие конструкции зданий. Учебное пособие для вузов. М.: Высшая школа, 1983г.
53. Рекомендации по определению периодов и форм колебаний каркасных зданий. Ереван: АИСМ Госстроя Армянской ССР, 1970.
54. Пособие по проектированию каркасных промзданий для строительства в сейсмических районах (к СНиП 11-7-81), ЦНИИП Промзданий. М.: Стройиздат, 1984г.
55. Поляков С.В. Последствия сильных землетрясений. М.: Стройиздат, 1978г.
56. Поляков С.В., Ойзерман В.И. Сопоставление отечественных и зарубежных норм проектирования конструкций зданий для строительства в сейсмических районах. Обзор. М.: ВНИИС, 1986
57. ВСН 32-77 Инструкция по проектированию конструкций панельных жилых зданий. М.: Стройиздат, 1978г.
58. Рекомендации по проектированию зданий в сейсмоизолирующем скользящем пояском и динамическими гасителями колебаний. ЦНИИСК им. Кучеренко, НИИОСП им. Герсанова, 1985г.
59. Медведева Е.С. Влияние землетрясения как волнового процесса на сооружение. «Сейсмостойкое строительство» Реферативная информация, серия XIV, 1985г.
60. Ньюмарк Н., Розенблюэт Э. Основы сейсмостойкого строительства (сокр.пер. с англ./Под.ред. Я.М.Айзенберга. М.: Стройиздат, 1984г.
61. Завриев К.С. Расчет инженерных сооружений на сейсмостойкость. «Изв. Тифлисского политехнического института», 1928г.
62. Завриев К.С. Динамическая теория сейсмостойкости. Тбилиси, 1936 г.

63. Курмаев А.М. Современные методы строительства зданий в сейсмических районах: справочная книга. Кишинев: Карта Молдовеняскэ, 1985г.
64. РСН 01-73 Указания по повышению монолитности кирпичной кладки в сейсмических районах с сухим и жарким климатом. Уз.ССР., Ташкент: ТашЗНИИЭП, 1973г.
65. РСН 01-74 Временные указания по расчету и конструированию комплексных конструкций кирпичных зданий в сейсмических районах. Госстрой Уз.ССР, Ташкент: ТашЗНИИЭП, 1974г.
66. Напетваридзе Ш.Г. Сейсмостойкость гидротехнических сооружений. М.: Госстройиздат, 1959г.
67. Напетваридзе Ш.Г. Вопросы теории сейсмостойкости сооружений. Тбилиси: изд-во АН Грузинской ССР, 1956г.
68. Джабуа Ш.А., Мухадзе Т.И. Распределение повреждений в кирпичных зданиях при землетрясениях. НТ сборник, серия 14 «Сейсмостойкое строительство». вып.7, М.: ВНИИИС, 1980.
69. Кожемякин Э.Г. Стыки и узлы железобетонных каркасов зданий, возводимых в сейсмических районах. Кишинев: Карта Молдовеняскэ, 1981г.
70. Рекомендации по расчету и конструированию монолитных и панельных стен жилых зданий для сейсмических районов. ЦНИИЭП жилища. М.:1985г.
71. Карцивадзе Г.Н. О роли отдельных нормальных составляющих в процессе сейсмических колебаний сложных систем. Сообщения АН Грузинской ССР, Е.25, №6, 1960г.
72. Медведев С.В. Ускорения колебаний грунта при сильных землетрясениях. Труды Геофизического института АН СССР. №10 (177), 1960г.
73. Ильичев В.А. Особенности возведения фундаментов в сейсмических районах. М.: Стройиздат, 1982г.
74. Красников Н.Д. Динамические свойства грунтов и методы их определения. Л.: Стройиздат, 1970г.
75. Красников Н.Д. Сейсмостойкость гидротехнических сооружений из грунтовых материалов. М.: Энергоиздат, 1981г.
76. Савинов О.А. Сейсмостойкость плотин из грунтовых материалов. Изв. вузов, Строительство и архитектура. №11, Новосибирск, НИСИ им. В.В.Куйбышева, 1977г.
77. Рашидов Т. Динамическая теория сейсмостойкости сложных систем подземных сооружений., Ташкент: ФАН, 1973г.

78. Газлийские землетрясения 1976г. (инженерный анализ последствий); М.: Наука, 1982г.
79. Жунусов Т.Ж. Колебания зданий при мощных взрывах в Медео – в кн.: Колебания зданий при взрывах и землетрясениях, вып.6, Алма-Ата, 1972г.
80. РСН 13-87 Строительство монолитных зданий в сейсмических районах Молдавской ССР. Госстрой МССР, Кишинев: Тимпул, 1988г.
81. СНиП 2.03.01-84. Бетонные и железобетонные конструкции. Госстрой СССР. М.: ЦИТП Госстроя СССР, 1985г.
82. Корчинский И.Л., Беченева Г.В. Прочность строительных материалов при динамических нагрузлениях. М.: Стройиздат, 1966г.
83. Пособие по производству работ при устройстве оснований и фундаментов (к СНиП 3.02.01-83)/НИИОСП им. Н.М. Герсанова. М.: Стройиздат, 1986г.
84. Рекомендации по восстановлению и усилению крупнопанельных зданий полимеррастворами. / Тбил ЗНИИЭП Госгражданстроя, Тбилиси: ТбилЗНИИЭП, 1984г.
85. Мартемьянов А.И. Ширин В.В. Способы восстановления зданий и сооружений, поврежденных землетрясением. М.: Стройиздат, 1978г.
86. Рекомендации по усилению каменных конструкций зданий и сооружений. ЦНИИСК им. Кучеренко Госстроя СССР. М.: Стройиздат, 1984г.
87. Шебалин Н.В. Землетрясения – наука о землетрясениях. М.: Знание, 1974г.
88. Эйби Дж.А. Землетрясения. (пер. с англ.). М.: Недра, 1982г.
89. Проектирование сейсмостойких зданий, Т.3. М.: Стройиздат, 1971г.
90. Справочник проектировщика. Динамический расчет зданий и сооружений. М.: Стройиздат, 1984г.
91. Толкачев Г.С. О деформируемости песчаного грунта при импульсном нагружении. Известия ВНИИГ, №118, 1977.
92. Григорян С.С. Об основных представлениях динамики грунта. Прикладная механика и математика. т.24, №6, 1960г.
93. Иванов П.Л. Разжижение песчаных грунтов. Л.: Госэнергоиздат, 1962г.
94. Красников Н.Д. Исследования динамических упругопластических свойств грунтов для микрорайонирования. – в кн.: Сейсмическое микрорайонирование. М.: Наука, 1977г.
95. Рахматуллин Х.А., Сагоманян А., Алексеев Н.А. Вопросы динамики грунтов. М.: Изд-во МГУ, 1964г.
96. Саваренский Е.Ф. Сейсмические волны. М.: Недра, 1972г.

97. Саваренский Е.Ф., Кирнос Н.Д. Элементы сейсмологии и сейсмометрии. Гостеортхиздат, 1965.
98. Савинов О.А. Сейсмостойкость плотин из грунтовых материалов. – Известия вузов. Строительство и архитектура. 1977г.
99. Основы теории сейсмостойкости зданий и сооружений. Т.2/ К.С.Завриев, А.Г.Назаров, Я.М.Айзенберг и др. М.: Стройиздат, 1970г.
100. Руководство по высотным зданиям. Типология и дизайн, строительство и технология. – М.: ООО “Атлант-строй,” 2006.
101. Рекомендации по применению буроинвекционных свай. НИИОСП им. Н. М. Герсеванова, М.: 2005.
102. Никитин И.К., Кодыш Э.Н., Трекин Н.Ё. Айзенберг Я.М. Проектирование многоэтажных зданий с железобетонным каркасом для сейсмических районов. ОАО “ЦНИИ промзданий”. М.: 2008.
103. Современное высотное строительство. М.: ГУП ИТЦ Москомархитектуры, 2007.
104. Ставницер Л.Р., Никитаева Г.А. Резонансный метод определения демпфирующих характеристик грунтов. Основания, фундаменты и механика грунтов. №1, 2008.
105. ВЕЛД. Предотвращение аварий зданий и сооружений. Сборник научных трудов. М.: 2008.
106. Ставницер Л.Р. Сейсмостойкость оснований и фундаментов. М.: Ассоциации строительных вузов, 2010.
107. Turkmenistanyň seýsmik sebitlere bölünmeginiň milli kartasy. Seýsmologiya ylmy-barlag instituty, Aşgabat, 1999.

MAZMUNY

Sözbaşy	7
Giriş	12

1. BINANYŇ DINAMIKASYNDA KABUL EDILEN AŇLATMALAR

1.1. Dinamikanyň elementleriniň gysga kesitlemeleri	16
---	----

2. ÝERTITREMÄNIŇ DÖREMEGINIŇ SEBÄPLERI

2.1. Ýer sarsgyny hadysasynyň howpy.....	21
2.2. Ýer sarsgynynyň döremeginiň we onuň ojagynyň titremesiniň esasy fiziki ýagdaýlary	23

3. ÝERTITREMÄINIŇ GÜÝJÜNE BAHА BERMEK

3.1. Ýer astyndaky döreýän energiýanyň täsiri.....	25
3.2. Ýazgy şkalalary	26
3.3. Ýer sarsgynynyň ojagynyň fizika häsiýeti we ojaklaryň görnüşleri	27
3.4. Seýsmiki tolkunlar	28

4. SEÝSMIKI TÄSIRII TOPRAGYŇYRGYLDYSYNYŇ HÄSIÝETNAMASY

4.1. Topragyň yrgyldysynyň häsiýetnamalary	30
4.2. Ýeriň topragynyň tizlenmesiniň aýratynlyklary	31
4.3. Seýsmika ugurdan etraplaşdyrmak we ýer çägini mikroetraplaşdyrmak	34

5. SEÝSMIKLI GÜÝC YÜKLERİ WE HASAPLAÝÝŞ ÇYZGYSYNY SAÝLAMAK

5.1. Hasap geçirmegiň nazaryyetiniň ösmeginiň gysga taryhy we ösüş ugry	36
5.2. Hasaplaýş çyzgysyny saylamak. Umumy maglumatlar	42
5.3. Birderejeli erkin ulgam	45
5.4. Köpderejeli erkinlik ulgamy	48

6. SEÝSMIKI HASABAT YÜKLERINI KESGITLEMEK

6.1. Kesgitlenýän seýsmiki yükleriň ýörelgelere bölünişleri we olaryň kesgitlenişleri	52
6.2. Dinamika koeffisiýenti	54
6.3. Yrgyldy görnüşiniň hasabaty	55
6.4. Seýsmika güýçleriniň hasabat bahalaryny kesitlemegiň usuly	67

7. GURLUŞYK SERİŞDELERINIŇ DINAMIKA HÄSİÝETNAMALARY

7.1. Gurluşyk serişdeleriniň berkliginiň esasy baglylyk şertleri	73
7.2. Konstruksiýalaryň dinamika gatylygy	75
7.3. Togtamanyň häsiýetnamalary	77

8. SEÝSMIKA ÇYDAMLY GURLUŞYGYTASLAMAGYŇ ESASY YAGDAÝLARY

8.1. Umumy ýagdaýlar	82
8.2. Göwrüm-meýilnamalaşdyryş çözgütleri	84
8.3. Konstruktiv çyzgylar	85
8.4. Maýyşgak konstruktiv çyzgylar jaýlar	88
8.5. Kerpiç jaýlar	93
8.6. Bitewi demir-beton jaýlar	96

9. HASAPLAÝÝŞ SEÝSMIKI YÜKİ KESGITLEMEGIŇ MYSALLARY

9.1. Seýsmiki güýjüň täsirine jaýyň durnuklylgynynň hasaplanlylyşy	100
9.2. Seýsmiki yüküň hasabyny anyklamak	106

9.3. Böleklenen deňlemäniň koeffisiýentini hasaplaýarys	110
9.4. Deňlemäniň şu ulgamyny hasaplaýarys.	112
9.5. Seýsmiki güýçleriň baha belliklerini anyklaýarys	118
9.6. Çarçuwadaky seýsmiki güýçlerden düşyän yükleriň güýjenmesini anyklaýarys.	119
9.7. Düwünleriň koeffisiýentini anyklaýarys	120
9.8. Kese güýçleri kesgitleyäris	122
9.9. Seýsmiki güýçleriň täsir etmeginde gerim pursatlaryny anyklaýarys	126
9.10. Yükleriň ýygyntrysy.	131
9.11. Ortaky gerimlerde egilme pursatyny anyklaýarys	132
9.12. Diregleriň kese güýçleri.	134
9.13. Diklik ýükünden çarçuwanyň direglerinden adaty uzabóý güýjüniň kesgitlenilişi.	135
9.14. Sütünlerdäki armaturlaryň hasaby	146
9.15. Halkanyň (hamudyň) hasaby	147
9.16. Halkalaryň hasaby	149
9.17. Pürs üçin armatury saýlamak	159
9.18. Kese syryklaryň hasaby	160

Asker Söýünmämmedowiç Kazijýew

SEÝSMIKA ÇYDAMLY GURLUŞYK

Ýokary okuw mekdepleri üçin okuw kitaby

Redaktory

B. Hojadurdyýewa

Teh. redaktory

T. Aslanowa

Surat redaktory

T. Aslanowa

Kompýuter bezegi

O. Gataulina

Ýygnamaga berildi 15.06.2011. Çap etmäge rugsat edildi.
Ölçegi 60x90 $\frac{1}{16}$. Ofset kagyzy. Edebi garnitura.
Ofset çap ediliş usuly. Çap listi 11,0. Hasap-neşir listi 9,029.
Neşir № 49. Sargyt № 84. Sany 100.

Türkmenistanyň Ylymlar akademiyasynyň “Ylym” neşirýaty.
744000. Aşgabat, Türkmenbaşy şayoly, 18.