

ЎЗБЕКИСТОН РЕСПУБЛИКАСИ
ОЛИЙ ВА ЎРТА ТАЪЛИМ ВАЗИРЛИГИ

“ТОШКЕНТ ИРРИГАЦИЯ ВА ҚИШЛОҚ ХЎЖАЛИГИНИ
МЕХАНИЗАЦИЯЛАШ МУҲАНДИСЛАРИ ИНСТИТУТИ”
МИЛЛИЙ ТАДҚИҚОТЛАР УНИВЕРСИСТЕТИ

“МЕХАНИКА ВА КОМПЬЮТЕРЛИ МОДЕЛЛАШТИРИШ” КАФЕДРАСИ

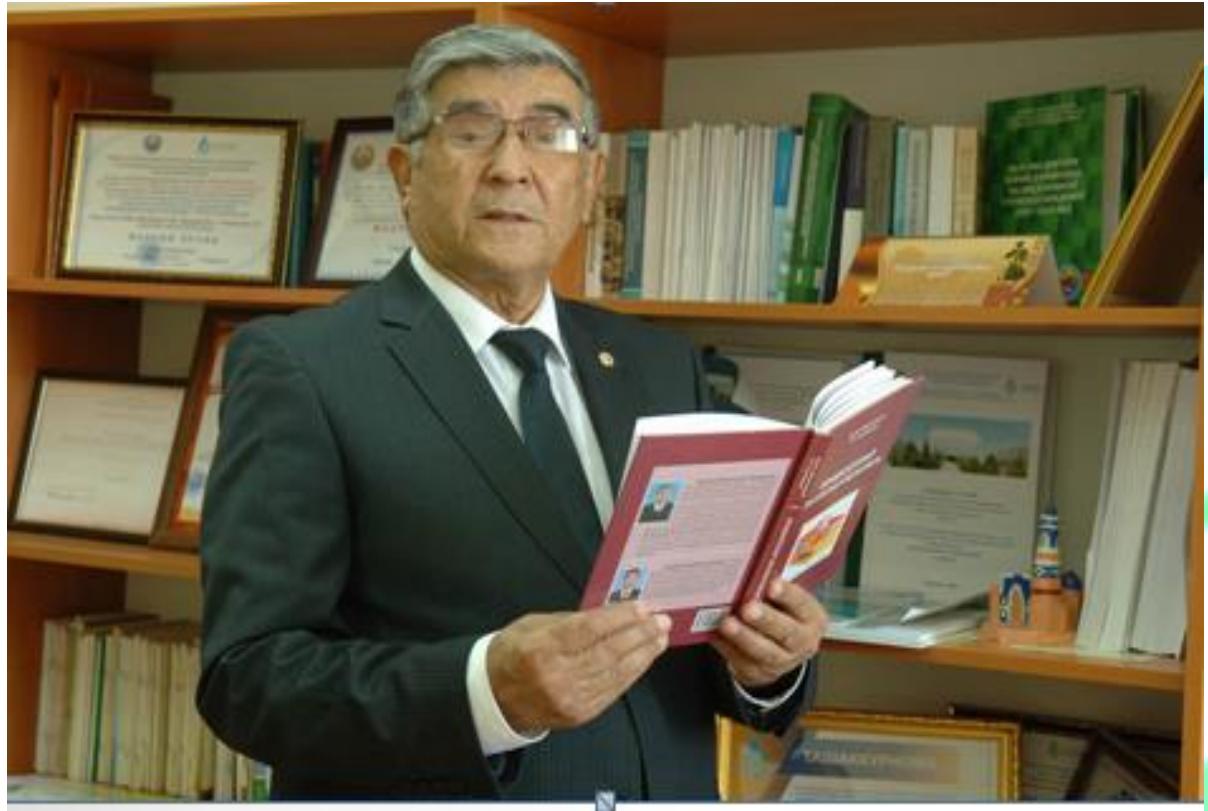
**ГИДРОТЕХНИКА ИНШООТЛАРИНИНГ ДИНАМИКАСИ ВА
ЗИЛЗИЛАБАРДОШЛИГИ ФАНИ**

МИРСАИДОВ МИРЗИЁД МИРСАИДОВИЧ

МАВЗУ-10: Сув босими минораси сейсмик мустаҳкамлигини бир
массали модель асосида баҳолаш.



TIQXMMI
"TOSHKENT IRRIGATSIYA VA OISHLOQ
XO'JALIGINI MEXANIZATSIVALASH
MUHANDISLARI INSTITUTI"
MILLIY TADQIQOT UNIVERSITETI



МИРСАИДОВ МИРЗИЁД МИРСАИДОВИЧ
т.ф.д., профессор

• 8-МАЪРУЗА

• РЕЖА:

1. Сув босими минораси сейсмик мустахкамлигини бир массали модель асосида баҳолаш.
2. Бир массали системанинг хусусий тебраниш частотаси ва формасини аниклаш.
3. Тебранишнинг шакл коэффициентини аниклаш.
4. Бир массали системага таъсир килувчи сейсмик кучни аниклаш.
5. Бир массали модель асосида сув минорасининг сейсмик мустахкамлигини баҳолаш.

8.1. Сув босими миораси сейсмик мустахкамлигини бир массали модель асосида баҳолаш.

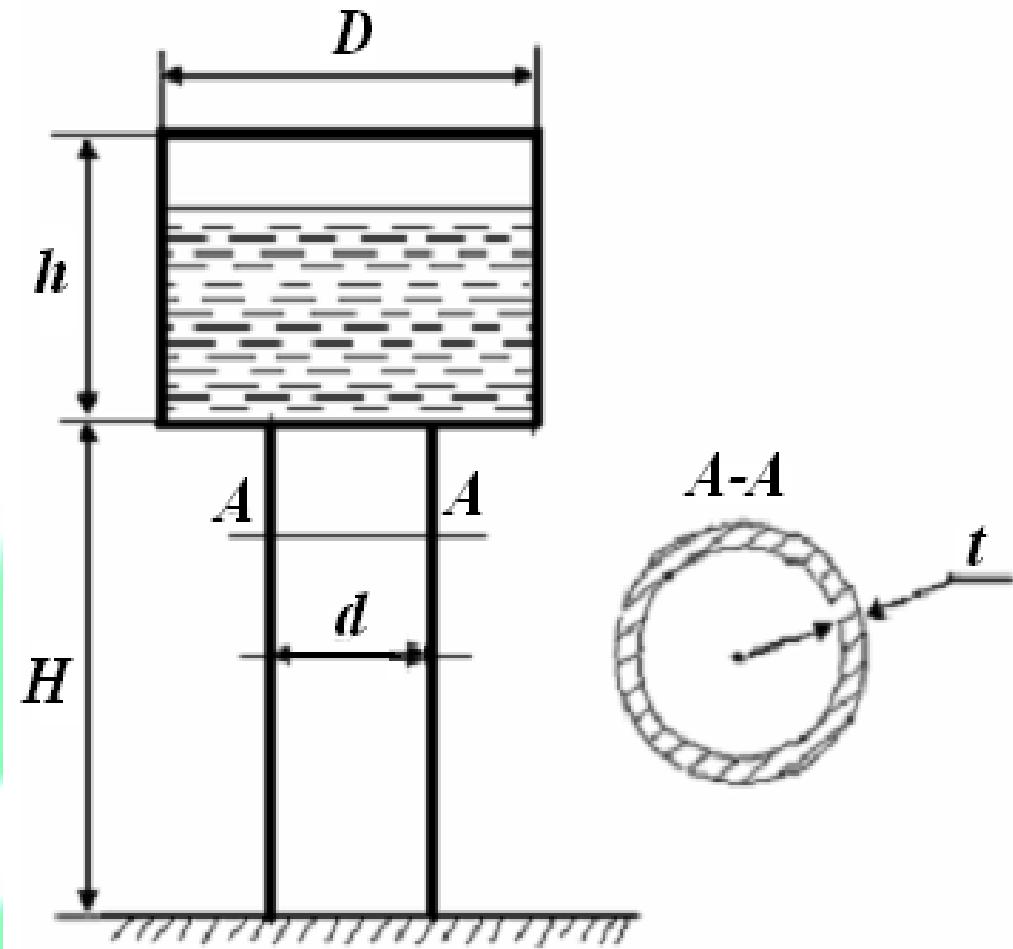
Сув босими миораси, оддий гидротехника иншоотларида бири булиб, сув таъминоти системасининг муҳим элементларидан ҳисобланади. Сув сакланадиган идиш (ёмкость) ва уни кўтариб турувчи устун (ствол) унинг асосий конструктив элементи саналади. Идиш кўпинча металдан ишланиб, ҳажми 25 м^3 дан 500 м^3 гача бўлади, устун эса пўлат ёки темирбетондан ишланади.



**8.1. Сув босими миорасининг
куриниши**

Пўлат устунли сув босими миорасининг хисоб схемасини 8.2-расмда кўрсатилгандек тасвирлаш мумкин.

Одатда, пўлат устун яхлит қувурдан ёки фермасимон панжарали кўринишида Устуннинг оғирлиги сувли идиш оғирлигидан анча кичик бўлади, шунинг учун хисоб ишларини бажаришда унинг вазни ҳисобга олинмайди.



8.2-расм. Сув босими миорасининг схемаси

Иншоотга таъсир қиладиган сейсмик кучларни аниклашда сув босими минорасининг модели сифатида бир массали чизиқли осциллятордан (8.3а-расм) фойдаланса бўлади.

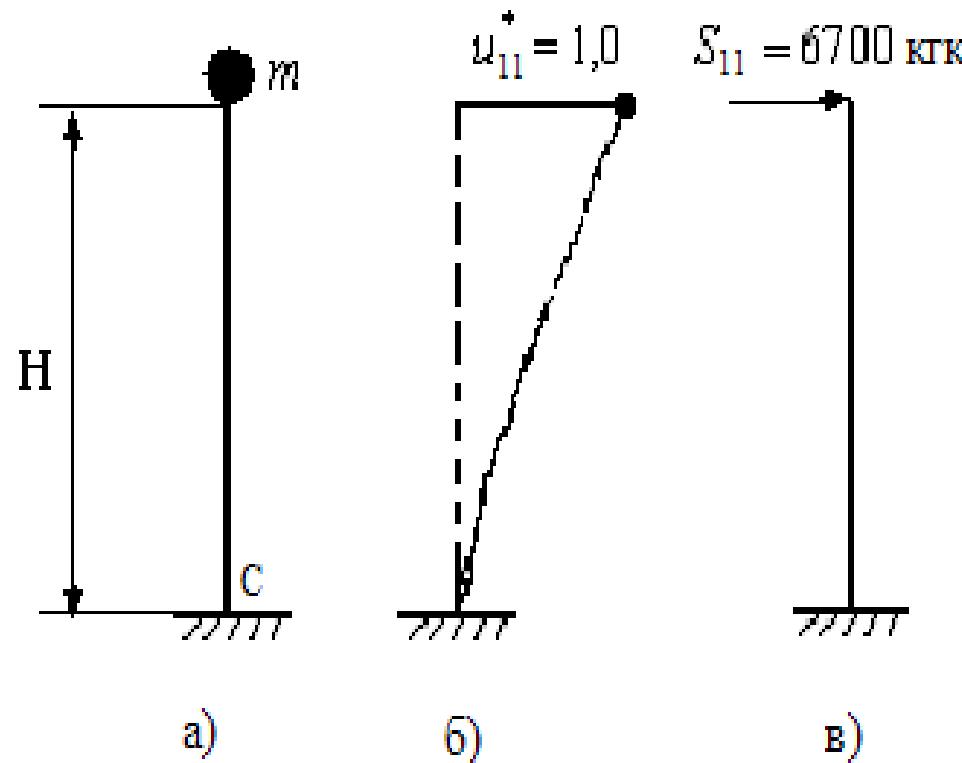
Хисоб ишларини бажаришда қурилиш ҳудудини 8 баллик ҳудуд, замин грунтини I- категориялик деб олайлик.

Агарда, миноранинг геометрик параметрларини, яъни устун баландлигини $H=15$ м, идишнинг баландлигини $h=5$ м, идиш диаметрини $D=5$ м, устуннинг диаметрини $d=2,5$ м, қалинлигини $t=0,01$ м деб олсак, устун материалининг солиштиurma оғирлиги $\gamma_y = 7,8$ тк/м³, сувнинг солиштиurma оғирлиги $\gamma_c=1$ тк/м³ бўлса, у ҳолда идишдаги сувнинг оғирлиги:

$$Q_c = \frac{\pi D^2}{4} h \cdot \gamma_c = \frac{3,14 \cdot 5^2}{4} 5 \cdot 1 = 98,1 \text{ тк},$$

сувнинг массаси $m = \frac{Q_c}{g} = \frac{98,1}{9,81} = 10$ тк сек²/м,

устуннинг оғирлиги $Q_y = \pi d \cdot t \cdot H \cdot \gamma_y = 3,14 \cdot 2,5 \cdot 0,01 \cdot 15 \cdot 7,8 = 9,9$ тк бўлади.



$Q_c > Q_y$ бўлганлиги сабабли бир массали моделдан (8.3а-расм) фойдалансак тўғри бўлади.

8.3-расм. Сув босими минорасининг бир массали модели (а), хусусий тебраниш шакли (б) ва таъсир қилаётган сейсмик куч (в)

Миноранинг (8.2-расм), яъни бир массали системанинг (8.3а-расм) динамик характеристикасини аниклаймиз (яъни хусусий тебраниш частотаси ва формасини).

Устуннинг кўндаланг кесимини инерция моменти (халкасимон кесим учун)

$$I_x \approx 0,05(d^4 - (d - 2 \cdot t)^4) = 0,05(2,5^4 - (2,5 - 2 \cdot 0,01)^4) = 0,062 \text{м}^4 = 6,2 \cdot 10^6 \text{см}^4$$

бўлиб, системанинг статик солқилиги

$$\Delta_{ct} = \frac{Q_c H^3}{3EI_x} = \frac{98100 \cdot 1500^3}{3 \cdot 2 \cdot 10^6 \cdot 6,2 \cdot 10^6} = 8,9 \text{ см}$$

бўлади.

Системанинг (8.3а-расм) хусусий тебраниш частотаси

$$\omega = \sqrt{\frac{g}{\Delta_{ct}}} = \sqrt{\frac{981}{8,9}} = 10,5 \text{ рад/сек}$$

ва хусусий тебраниш даври

$$T = \frac{2\pi}{\omega} = \frac{2 \cdot 3,14}{10,5} \approx 0,6 \text{ сек га}$$

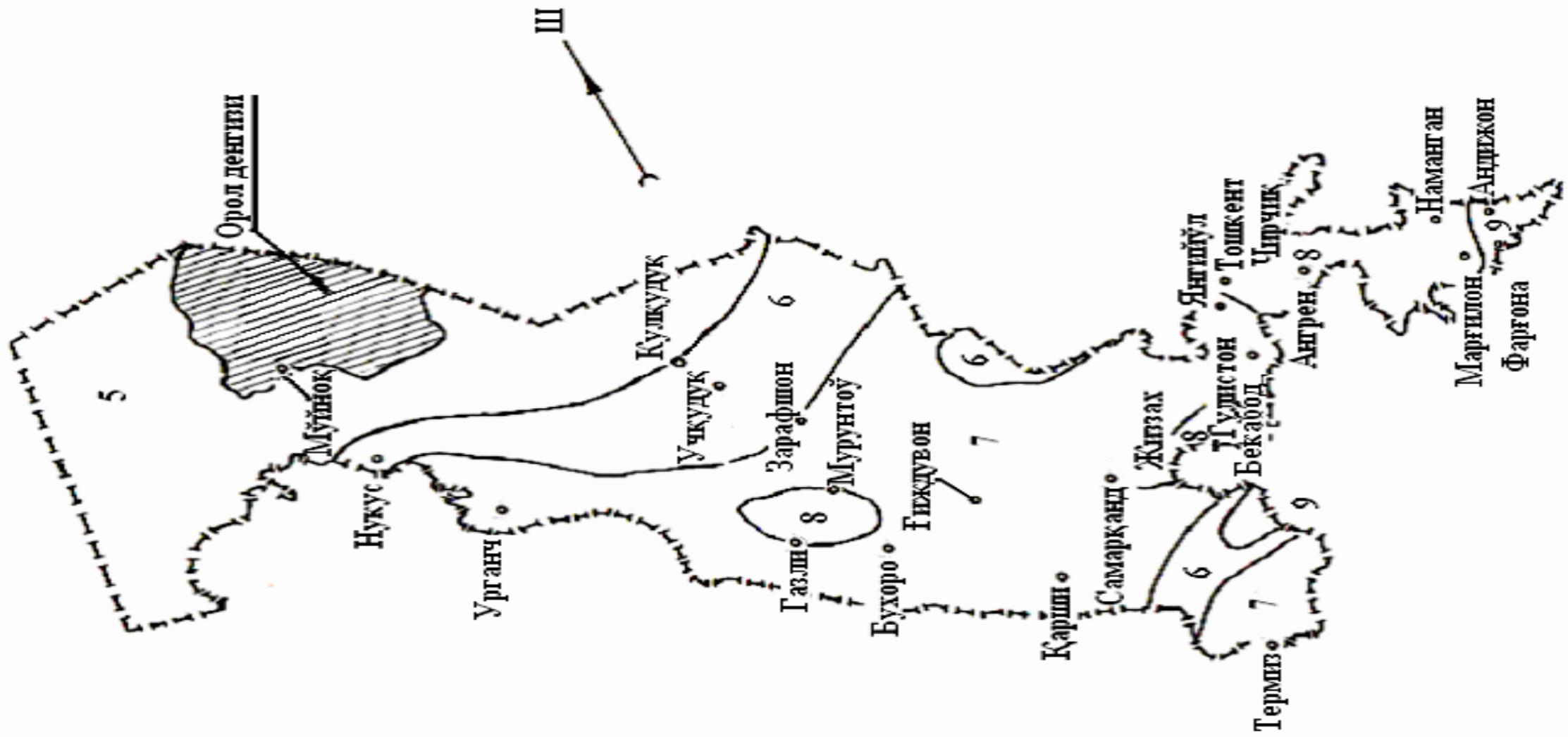
тeng бўлиб, $\omega=10,5$ рад/сек га тўғри келадиган хусусий тебраниш шакли 8.3б-расмдаги кўринишга эга бўлади.

Ўзбекистонда тасдиқланган ва хозирги кунда ишлатиб келинаетган норматив хужжат ҚМҚ 2.01.03-96 га асосан лойиха ишларини бажаришда қурилиш майдончасининг сейсмиклик даражаси аниқлаштирилади (8.1- жадвал). Бино ва иншоотларни лойихалашда бажариладиган барча ҳисобий ишлар шу қурилиш майдончасининг аниқлаштирилган сейсмиклик даражаси орқали олиб борилиши зарур.

**Замин грунтининг хусусиятларига мувофиқ қурилиш майдончасининг
сейсмиклик даражасини аниқлаштириш (ҚМҚ 2.01.03-96 га асосан)**

8.1-жадвал

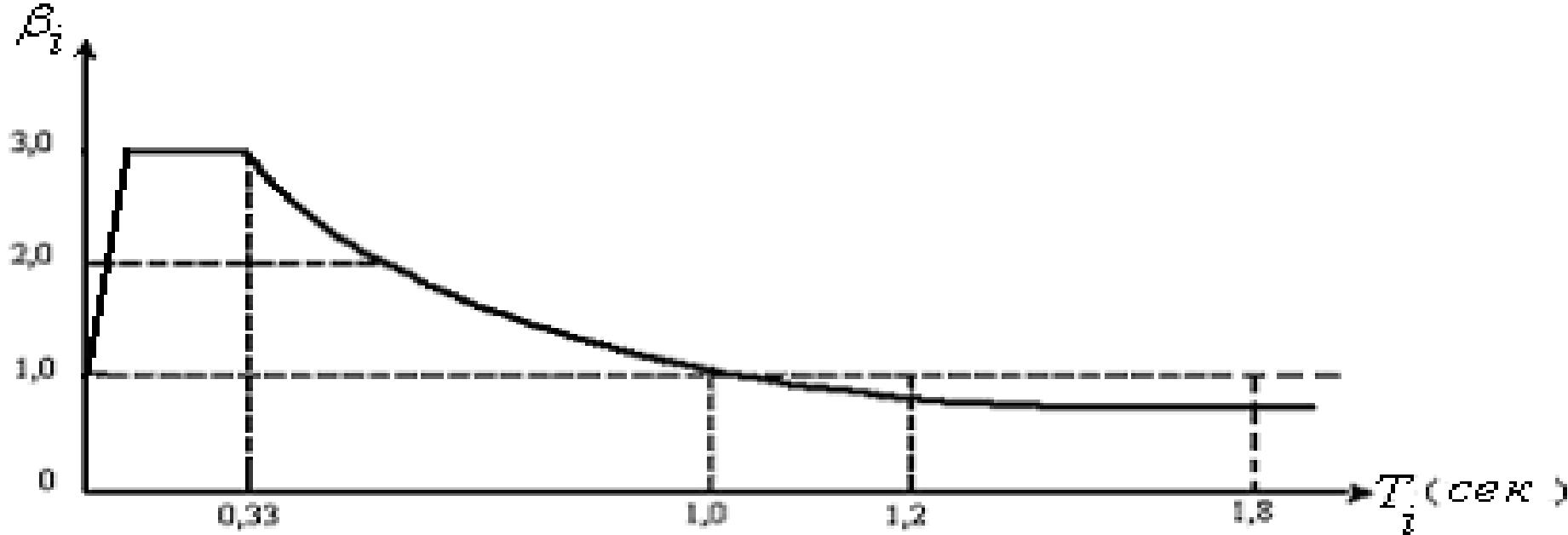
Зилзила- бардошлиқ бўйича грунт категорияси (тоифаси)	Грунтлар	Худуднинг сейсмиклик даражаси, балларда		
		7	8	9
Қурилиш майдончасининг аниқлаштирилган сейсмиклик даражаси, балларда				
I	Турли жинсли қоя <i>тошли</i> грунтлар, бўш емирилган, йирик синикили, зич, кам намли магма жинслари	6	7	8
II	Емирилган қоя <i>тошлар</i> , зичлиги ўртача қумлар, тупроқлар, ғоваклик коэффициенти $e < 0,8$ ва қуюқ- суюқлик кўрсаткичи $J_\ell \leq 0,5$ бўлган қумоқ тупроқлар, $e < 0,8$ бўлган қумоқ тупроқлар	7	8	9
III	Ғоваклиги $e > 0,7$ бўлган бўш, чангсимон қумлар, $e > 0,8$ бўлган қумоқ тупроқлар	8	9	9



8.4-расм. Ўзбекистон Республикаси ҳудудининг умумий сейсмик районлаштириш картаси (КМҚ 2.01.03-96 га асосан).

Масалан: Ангрен шаҳрида қуриладиган бинонинг қурилиш майдон- часидаги грунт I-категориялик бўлса, у ҳолда бу бинони лойиҳалашда барча ҳисоб ишлари 7 баллик аниқлаштирилган сейсмиклик даражаси учун бажарилиши керак. Чунки, Ангрен шаҳрининг ўзи 8 баллик зонада жойлашган (8.4- расм), замин грунти I- категориялик грунтга тўғри келганлиги учун 8.1- жадвалга асосан аниқлаштирилган сейсмиклик даражаси 7 баллга тўғри келади.

Юкорида топилган бир массали сув босими миорасининг модели учун тебраниш даврини секундни эътиборга иншоотнинг динамиклик коэффициенти ҚМҚ 2.01.03-96 даги 8.5–расмдан топамиз.



8.5-расм. Динамик коэффициентнинг графиги (ҚМҚ 2.01.03-96 дан)

Динамик коэффициент $\beta(T_i)$ ни баъзи холларда куйидаги формулалар ердамида хам топиш мумкин:

агар $0 < T_i \leq 0.33$ сек бўлса, $\beta(T_i) = 3$;

$0.33 \leq T_i \leq 1.25$ сек бўлса, $\beta(T_i) = 1/T_i$;

$T_i \geq 1.25$ сек бўлса, $\beta(T_i) = 0.8$ деб олинади.

Демак хисоб ишларимизда 8.5-расмда берилган графикдан $T=0,6$ секунд даврга түгри келадиган динамиклик коэффициент β ни аниклаймиз. **Унинг қиймати I - категориялик грунт ва хусусий тебраниш даври $T=0,6$ сек бўлган система учун $\beta \approx 1.7$ га тенг экан.**

Тебраниш шакли (8.3б-расм) дан фойдаланиб, бир массали система учун тебранишларнинг шакл коэффициентларини куйидаги формулага асосан

$$\eta_{ki} = \frac{u_{ki}^* \sum_{k=1}^n m_k u_{ki}^*}{\sum_{k=1}^n m_k u_{ki}^{*2}} = \frac{u_{ki}^* \sum_{k=1}^n Q_k u_{ki}^*}{\sum_{k=1}^n Q_k u_{ki}^{*2}}$$

Аниқласак у холда $\eta_{ik}(\eta_{11})=1,0$ тенг булади.

Бу ерда: - u_{ki} деганда к нүкта (масса) нинг i - шакл бўйича кўчиши тушунилади; $Q_k = m_k g$ – оғирлик кучи, m_k – иншоотнинг k нүктасидаги тўпланган массаси, g – эркин тушиш тезланиши.

КМҚ 2.01.03-96 га асосан тебранишнинг i - шакли бўйича иншоотнинг k нүктасида ҳосил бўладиган сейсмик куч қўйидагича аниқланади:

$$S_{ki} = K_1 \cdot K_2 \cdot K_\psi \cdot Q_k \cdot A \cdot \beta_i \cdot \eta_{ki}$$

Бу ерда КМҚ 2.01.03-96 дан олинадиган коэффициент кийматлари қўйидагилар булиб: А - ер кимирлаш жараенида ҳосил бўладиган тезланишни ифодаловчи коэффициентнинг кийматлари 7,8,9 баллик ҳудудлар учун 0.1, 0.2, 0.4 деб олинади;

K_1 -қолдик деформациялар, ёриклар ва бошқаларнинг пайдо бўлишини ҳисобга олувчи коэффициент бўлиб, қиймати 0,25 га тенг деб олиниши мумкин; K_2 – иншоотнинг баландлиги H ни ҳисобга оладиган коэффициент бўлиб, қиймати: $H < 60\text{м}$ бўлганда $K_2=0,8$; $H=60-100\text{м}$ бўлганда $K_2=0,9$; $H>100\text{м}$ бўлганда $K_2=1$ бўлади; K_ψ - иншоот материалига ва қурилиш ҳудудининг зилзила баллига боғлик коэффициент; грунтли иншоотлар учун ҳудуд балли 7,8 бўлганда $K_\psi = 0,7$; 9 балл бўлганда $K_\psi = 0,65$ га тенг деб олинади. Бетон ва темирбетон иншоотлар учун 7,8 баллда $K_\psi = 1$; 9 баллда $K_\psi = 0,8$; β_i - динамиклик коэффициенти бўлиб, иншоотнинг хусусий тебраниш даври (T_i) га қараб, 8.5-расмдаги графикдан топилади; тебранишнинг шакл коэффициентин юкорида аникланган були у $\eta_{ik}(\eta_{11})=1,0$ тенг.

Шу формуладан фойдаланиб, масса $m = \frac{Q_c}{g}$ га таъсир этувчи сейсмик кучни аниқлаймиз.

Бунинг учун ҚМҚ 2.01.03-96 дан юкоридаги формулаға кирган коэффициент кийматларини топиб оламиз:

$$A = 0,2; K_1 = 0,25; K_2 = 0,8; K_\psi = 1.$$

Демак идишдаги сувнинг массасига таъсир киладиган сейсмик куч

$$S_{11} = K_1 \cdot K_2 \cdot K_\psi \cdot Q_c \cdot A \cdot \beta \cdot \eta_{11} = 0,25 \cdot 0,8 \cdot 1 \cdot 98,1 \cdot 0,2 \cdot 1,7 \cdot 1 \approx 6,7 \text{ тк}$$

тенг булади.

Сейсмик кучдан ҳосил бўладиган максимал эгувчи момент таянч нуқтаси C га тўғри келади (8.3а-расм):

$$M_{\max} = S_{11} \cdot H = 6700 \cdot 1500 = 1005 \cdot 10^4 \text{ кгк см.}$$

Устун кўндаланг кесимиининг қаршилик моменти:

$$W_x = \frac{I_x}{0,5d} = \frac{6,2 \cdot 10^6}{0,5 \cdot 250} \approx 5 \cdot 10^4 \text{ см}^3$$

Устун кўндаланг кесимидағи максимал (яъни C нуқтадаги) кучланиш:

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{W_x} = \frac{1005 \cdot 10^4}{5 \cdot 10^4} \approx 201 \text{ кгк/см}^2 \text{ бўлади.}$$

Максимал кучланишнинг топилган қиймати рухсат этилган кучланишдан кичик, яъни $\sigma_{\max} \leq [\sigma] = 1600 \text{ кгк/см}^2$. Бу эса, сув босими миорасининг сейсмик мустаҳкамлиги таъминланганлигини кўрсатади.

- ВИДЕО МАТЕРИАЛ



НАЗОРАТ САВОЛЛАРИ

1. Сув босими миорасининг хусусий частотасини аниглашда нима учун бир массали модель кабул килинади?
2. ҚМК 2.01.03-96 бу кандай хужжат?
3. Биринчи категориялик грунт учун курилиш майдончесининг аниқлаштирилган сейсмиклик даражасини, балларда кандай олиш керак?
4. Иккинчи категориялик грунт учун курилиш майдончесининг аниқлаштирилган сейсмиклик даражасини, балларда кандай олиш керак?
5. Учинчи категориялик грунт учун курилиш майдончесининг аниқлаштирилган сейсмиклик даражасини, балларда кандай олиш керак?
6. Иншоотнинг динамик коэффициенти кайси параметрли асосида аникланди?

НАЗОРАТ САВОЛЛАРИ

7. Иншоотнинг динамик коэффициенти нималар асосида топилади?
8. Курилиш майдончасининг аниқлаштирилган сейсмик даражасининг баллардаги қиймати қаердан олинади?
9. ЎзР сейсмик районлаштириш картасида нималар берилган булади?
10. Тебранишларнинг шакл коэффициентининг формуласини қиймати нималарга боғлик?
11. Иншоотларда ҳосил бўладиган сейсмик кучни ҳисоблаш формуласини қаердан олиш мумкин?
12. Сув босими минорасининг сейсмик куч таъсиридаги энг хавфли зонаси иншоотнинг қаерга туғри келади?

ФОЙДАЛАНИЛГАН АДАБИЁТЛАР

1. Мирсаидов М.М., Султанов Т.З Иншоотлар зилзилабардошлиги. Тошкент, “Фан”.- 2012. - 240 бет. (Монография).
2. Мирсаидов М.М., Годованников А.М. Сейсмостойкость сооружений. Ташкент: «Узбекистан», 2008. - 220 стр. (Учебное пособие).
3. Mirsaidov M.M., Sultanov T.Z. Inshootlar zilzilabardoshligi (O'quv qo'llanma). Toshkent, “Shams”.- 2013. - 244 бет. (O'quv qo'llanma).
4. Мирсаидов М.М. Теория и методы расчета грунтовых сооружений на прочность и сейсмостойкость. Ташкент: «Фан», 2010.- 312 стр. (Монография).
5. Бестужева А.С. Расчет сейсмостойкости сооружений. М.: Изд-во МИСИ-МГСУ. 2020. – 55 с.

ФОЙДАЛАНИЛГАН АДАБИЁТЛАР

6. Саркисов Д.Ю. Сейсмостойкость зданий и сооружений. Томск: Изд-во Том.гос.архит.-строит.ун-та. 2021. -364 с.
7. Немчинов Ю.И. Сейсмостойкость зданий и сооружений. Киев: 2008. – 480 с.
8. Поляков С.В. Последствия сильных землетрясений. М.: Стройиздат, 1978. 311 с.
9. Поляков С.В. Сейсмостойкие конструкции зданий. М.: Высшая школа, 1983. 304 с.
10. Зилзилавий худудларда курилиш. КМК 2..01.03.-96. УзР Давлат Архитектура ва Курилиш Кумитаси. Тошкент.1997.



ТИКХММУ
"TOSHKENT IRRIGATSIIYA VA QISHLOQ
XO'JALIGINI MECHANIZATSIALASH
MUHANDISLARI INSTITUTI"
MILLIY TADQIQOT UNIVERSITETI



ЭЪТИБОРИНГИЗ УЧУН РАХМАТ!



МИРСАИДОВ МИРЗИЁД МИРСАИДОВИЧ

☎ + 998 71 237 09 81

✉ theormir@mail.ru