

მცხეთის მუნიციპალიტეტის სოფ. ჯიღაურაში (ს/კ: 72.04.05.221)
მევენახეობის და ყურძნისეული პროდუქტების სამეცნიერო-კვლევითი
შენობის მზიდი კონსტრუქციების
ანგარიში სტატიკურ და დინამიურ ზემოქმედებაზე

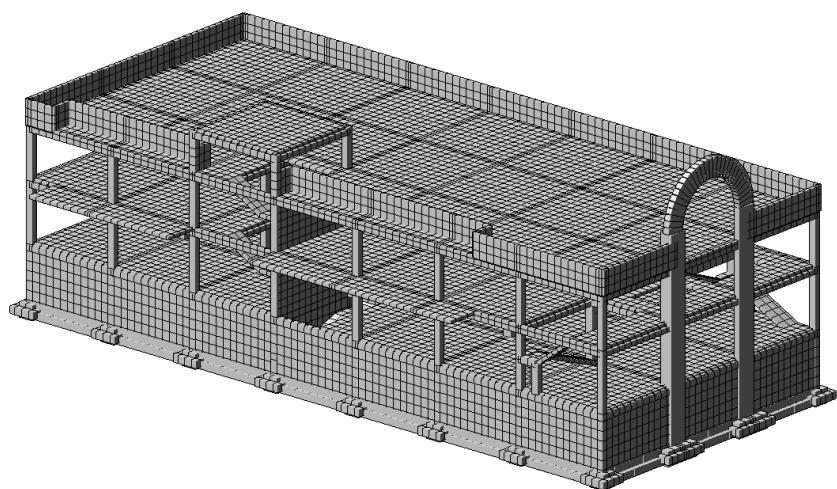
შეასრულა:

/ალ. წაჭამე

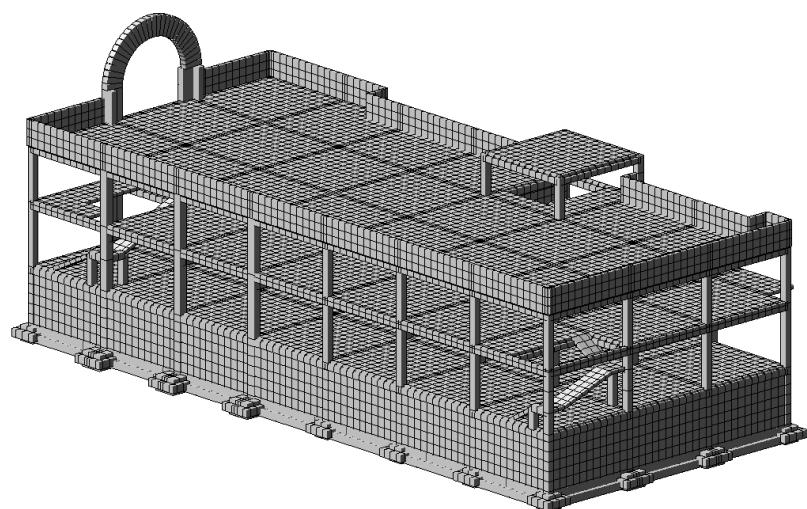
თბილისი
2019 წ.

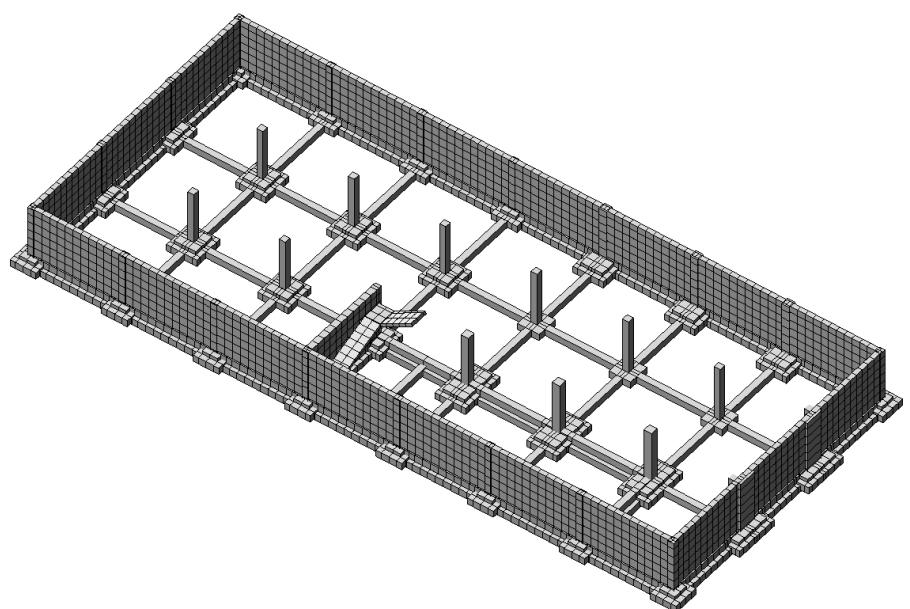
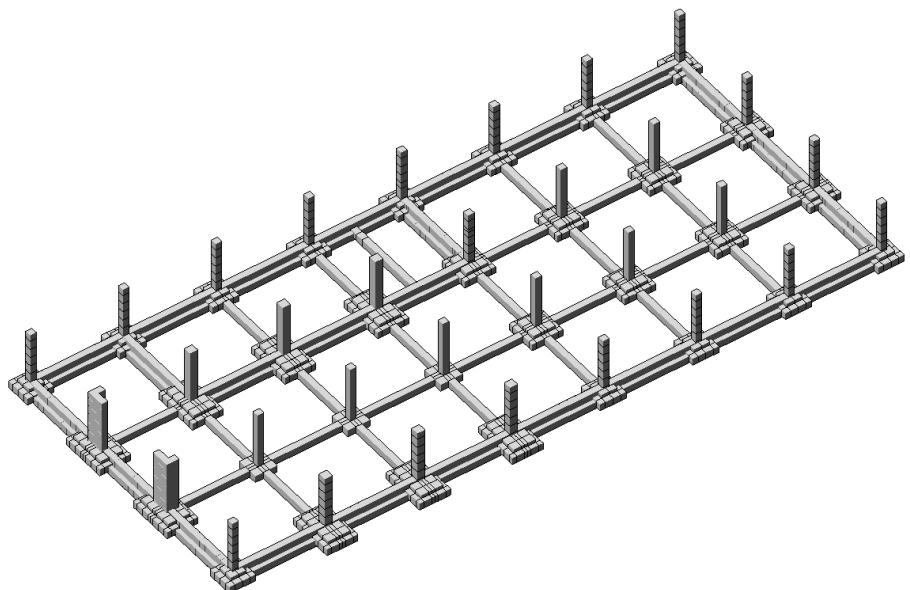
საანგარიშო მოდელის საერთო ხედები

gvnic_saxi-10.3d



gvnic_saxi-10.3d





შენობა გაანგარიშებულია სასრულ ელემენტთა მეთოდით პროგრამა „ЛИРА САПР 2013“-ის გამოყენებით, საქართველოში მოქმედი ნორმების შესაბამისად. საანგარიშო სქემა შედგენილია არქიტექტურული და კონსტრუქციული პროექტის შესაბამისად.

დატვირთვების განაწილება

1 მუდმივი დატვირთვა

- 1.1. რკინაბეტონის კონსტრუქცია გენერირდება ავტომატურად, მოცულობითი წონა $2.5 \text{ } \text{ტ}/\text{მ}^3$. დატვირთვის კოეფიციენტი $\gamma=1.1$
- 1.2. ბლოკის კედლები გათვალისწინებულია თანახმად განაწილებული დატვირთვის სახით 1 გრძ.მ-ზე სართულის დონეზე. კედლის სისქედ მიღებულია 40 სმ. მოცულობითი წონა $1.6 \text{ } \text{ტ}/\text{მ}^3$. გადატვირთვის კოეფიციენტი $\gamma=1.1$
- 1.3. იატაკის წონა:

ვენა	სისქე	მოცულობითი წონა, $\text{ტ}/\text{მ}^3$	დატვირთვა, $\text{ტ}/\text{მ}^3$	გადატვირთვის კოეფიციენტი	საანაგრიშო დატვირთვა
1	2	3	4	5	6
მსუბუქი ბეტონის იატაკი – მარკა D1800	0.1	1.8	0.18	1.2	0.216
იატაკი ხის	0.03	0.8	0.024	1.2	0.0288
				ჯამი –	0.2448

2 სანგრძლივი დატვირთვა

- 2.1. კედლის ტიხები, განაწილებული დატვირთვა $1 \text{ } \text{მ}^2$ -ზე არის $0.100 \text{ } \text{ტ}/\text{მ}^2$. დატვირთვის კოეფიციენტი $\gamma=1.2$. საანგარიშო დატვირთვა – $0.120 \text{ } \text{ტ}/\text{მ}^2$

3 დროებითი დატვირთვა

სართული	ნორმატიული მნიშვნელობა, $\text{ტ}/\text{მ}^2$	ნორმატიული დოკუმენტი	გადატვირთვის კოეფიციენტი	საანაგრიშო დატვირთვა
1	2	3	5	6
საოფისე	0.2	СНиП 2.01.07-85*	1.3	0.26
საკონფერენციო დარბაზი	0.4	СНиП 2.01.07-85*	1.3	0.52
კიბეები	0.4	СНиП 2.01.07-85*	1.2	0.48
ბოლო სართულის ფილა (სახურავი)	0.05	პნ 01. 05 -08	1.4	0.07

სეისმური დატვირთვა

საქართველოს ტერიტორიის სეისმური დარაიონების და საინჟინრო-გეოლოგიური კვლევების შესაბამისი დასკვნებისა და რეკომენდაციების მიხედვით დადგენილია, რომ სამშენებლო მოედანი განლაგებულია 8-ბალიანი სეისმური საშიშროების ზონაში MSK 64 სკალის მიხედვით ($A=0.16$); გრუნტის კატეგორია სეისმური თვისებების მიხედვით - II.

შენობის კონსტრუქციული სქემიდან გამომდინარე, გაანგარიშებულია პორიზონტალურ და ვერტიკალურ (X,Y,Z) სეისმურ ზემოქმედებები.

საქართველოში მოქმედი ტექნიკური რეგლამენტის, პნ 01.01-09, თანახმად, საანგარიშო სტატიკური დატვირთვები მრავლდება შემდეგ თანწყობის კოეფიციენტებზე (პუნქტი 4,1):

მუდმივი - 0,9;

ხანგრძლივი - 0,8;

დროებითი - 0,5;

სეისმური ზემომედების საწყისი მონაცემები, თანახმად პნ 01.01-09
გრუნტის კატეგორია II, ცხრილი 1

გრუნტის აჩქარება 0.16g დანართი 1.

ცხრილი 4.1, II კატეგორია, 8 ბალი. $K_0=1$

ცხრილი 3, რკინაბეტონის კარკასი. $K_1=0.35$

ცხრილი 4, პოზიცია 8. $K_2=1$

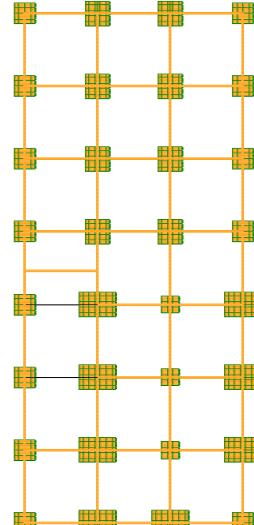
ცხრილი 5, პოზიცია 1. $K_3=1$

ცხრილი 6, პოზიცია 3. $K_\Psi=1$ ($h/b = 3.75/0.4 = 9.4$)

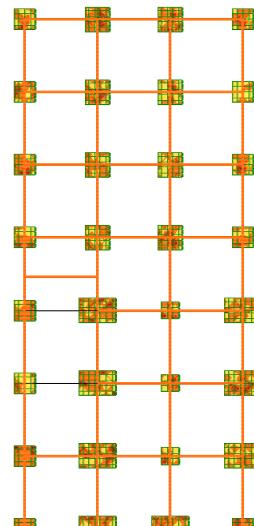
გრუნტის საგების კოეფიციენტი გაანგარიშებულია პროგრამა ლირა საპრის მეშვეობით. C1 და C2 კოეფიციენტით, ფილაზე მოსული დატვირთვებისა და საინჟინრო გეოლოგიური მონაცემების მიხედვით.

საგების კოეფიციენტი გაანგარიშებულია №3 მეთდით, რომელიც ითვალისწინებს გრუნტის დეფორმაციის ზრდას სიღრმეზე, რომელიც უფრო ზუსტად ასახავს გრუნტის მუშაობას (იხილეთ პროგრამა "ლირა საპრ 2013" განმარტება).

Dead
Изоляция C1z
Единицы измерения - г/м⁻³



Dead
Изоляция C2z
Единицы измерения - г/м



შენობის გაანგარიშება მოხდა დატვირთვებისა და ძალგების შესამებით

№ загр.	Имя загружения	Вид	Объед. загр.	Знакоперем.	Взаимоискл.	Соп. загр.		Коэф.надежн.	Доля длит.
						#1	#2		
1	Dead	Постоянная (П)		+				1.100	1.000
2	Live	Длительная (Д)		+				1.200	1.000
3	Short	Кратковременная (К)		+				1.200	0.350
4	Ex	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000
5	Ey	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000
6	Ez	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000

საანგარიშო სქემაში გამოყენებულია შემდეგი სიხისტები:

Тип жесткости	Имя	Параметры
1 Пластина	H 90 (Cert. sadzirkveli)	E=918000, V=0.2, H=90, Ro=2.5
2 Брус 40 X 45	(sadzirkvlis shemkravi)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=40, H=45
3 Тавр_L	40 X 90 (lenturi sadzirkveli)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=40, H=90, B1=90, H1=45
4 Пластина	H 30 (sardapis kedeli)	E=1.836e+006, V=0.2, H=30, Ro=2.5
5	Брус 40 X 40 (kolona-1)	Ro=2.5, E=1.836e+006, GF=0
		B=40, H=40
6	Пластина H 40 (diaphragma)	E=1.836e+006, V=0.2, H=40, Ro=2.5
7	Брус 40 X 120 (kolona- Tagi)	Ro=2.5, E=1.836e+006, GF=0
		B=40, H=120
8	Брус 40 X 32 (Rigeli-1)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=40, H=32
9	Брус 50 X 80 (Rigeli-2)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=50, H=80
10	Пластина H 20 (gadaxurvis pila-1)	E=918000, V=0.2, H=20, Ro=2.5
11	Пластина H 18 (gadaxurvis pila-2)	E=918000, V=0.2, H=18, Ro=2.5
12	Пластина H 20 (parapeti)	E=1.836e+006, V=0.2, H=20, Ro=2.5
13	Пластина H 20 (kibe)	E=918000, V=0.2, H=20, Ro=2.5
14	Брус 40 X 40 (Rigeli-4)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=40, H=40
15	Брус 50 X 50 (kolona-2)	Ro=2.5, E=1.836e+006, GF=0
		B=50, H=50
16	Пластина H 25 (cokolis kedeli)	E=1.836e+006, V=0.2, H=25, Ro=2.5
17	Брус 50 X 45 (lenturi -2)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=50, H=45
18	Брус 40 X 30 (Rigeli-1-1-2)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=40, H=30
19	Пластина H 45 (Cert. sadzirkveli-22)	E=918000, V=0.2, H=45, Ro=2.5
20	Угол 80 X 40 (gesebri (R))	Ro=2.5, E=1.836e+006, GF=0
		B=80, H=40, B1=40, H1=120
22	Угол 40 X 40 (Gesebri (L))	Ro=2.5, E=1.836e+006, GF=0
		B=40, H=40, B1=80, H1=120
23	Брус 25 X 32 (Rigeli-ciboo)	Ro=2.5, E=918000, GF=0
		B=25, H=32

საანგარიშო სქემაში გამოყენებულია შემდეგი მასალები:

ბეტონი B-25 დეფორმაციის მოდული $E=3060000$ ტ/მ², პუასონის კოეფიციენტი $v=0.2$.

საანგარიშო ანალიზი სეისმურ ზემოქმედებაზე განხორციელდულია ბეტონის

არა საწყისი დრეკადი მოდულის სიდიდის გათვალისწინებით - იხ. СП 52-103-2007. Железобетонные монолитные конструкции зданий. (3. 6.2.5, 6.2.6, 6.2.7);

არმატურა კლასით A-500c (მუშა არმატურისათვის) და A-Ic (საკიდებისათვის)

გაანგარიშებაში გამოყენებულია შემდეგი კვათები:

- სვეტები - 80X60; სმ; 50X50; სმ; 40X40; სმ;
- რიგელები - 50x100(h) სმ; 40x50(h) სმ; 25x50(h)
- წერტილოვანი საძირკველი $H=90$ სმ;
- გადახურვის ფილა $H=20$ სმ; $H=18$ სმ;

მოდელში რიგელის თავები (ფილასთან შეერთების კვანძი) მოდელირებული აბსოლუტურად ხისტი ელემენტების გამოყენებით, რიგელის გაბარიტის გათვალისწინებით:

არმირების საწყისი მონაცემები:

ბეტონის კლასი B25, არმატურის კლასი A500C, დამცავი შრე:

- კოლონებისთვის 5სმ, კოლონების საანგარიშო სიგრძე 0,7H (ბოლო სართულის კოლონის გარდა), ბოლო სართულის სვეტისთვის - 1.0 H,
- რიგელებისთვის 5სმ.
- ფილებისთვის 3სმ
- ფუნდამენტის ფილისთვის ქვედა შრეში 5 სმ, ფუნდამენტის ფილაში ბზარების გახსნა დროებითი 0.3 მმ, ხანგრძლივი 0.2 მმ. დანარჩენ კონსტრუქციებში დროებითი 0.4მმ, ხანგრძლივი 0.3მმ

არმირების შერჩევა მოხდა სვეტებში, სიმეტრიული არმირებით, რიგელებში არასიმეტრიულით.

არმირების შერჩევა მოხდა ძალვათა შეხამებების მიხედვით.

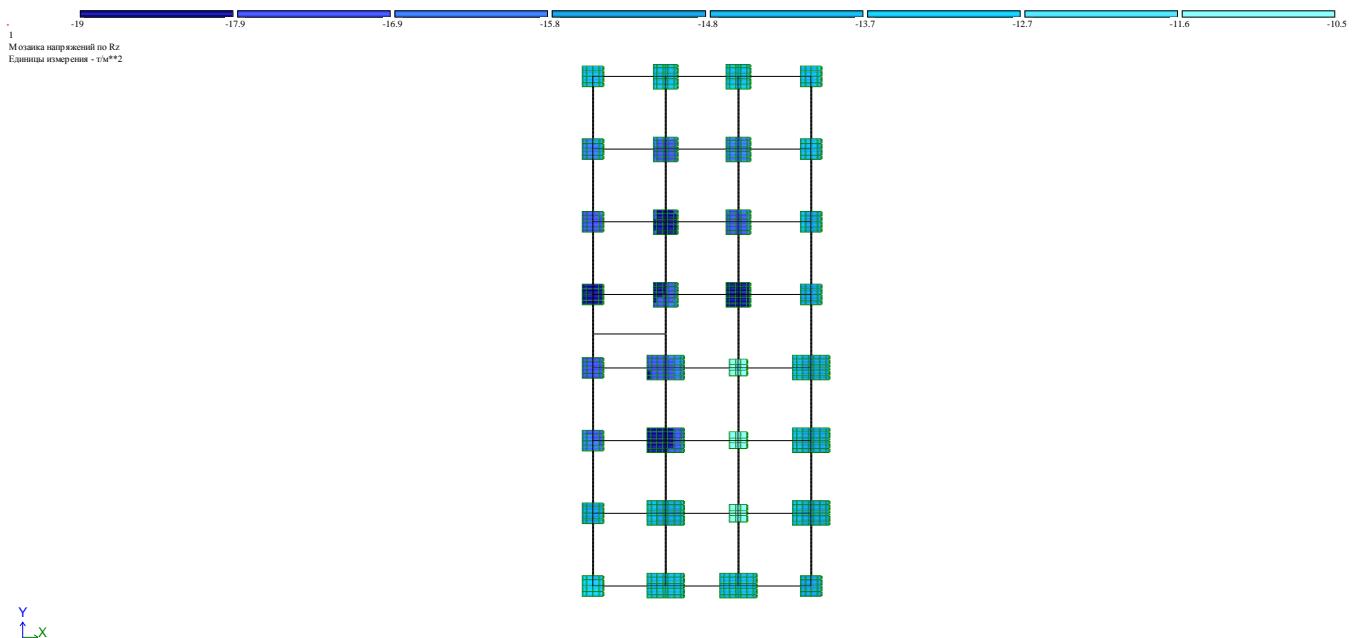
არმირებები მოცემულია შემდეგი თანმიმდევრობით:

I) კოლონების არმირება

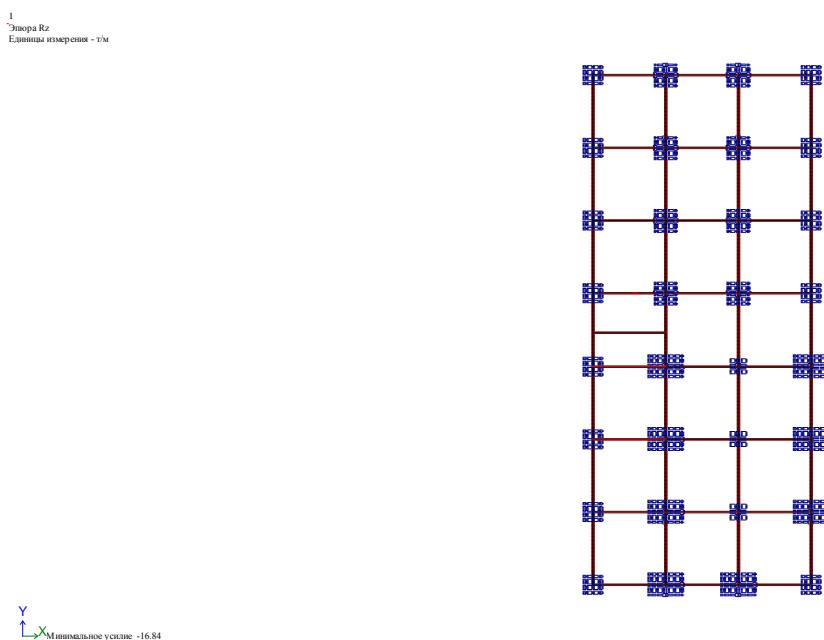
- 1.1) კოლონების არმრიება გლობალური X დერძის გასწვრივ (ჯამური ორივე კუთხის არმატურას + წიბოს არმატურა)
- 1.2) კოლონების არმირება გლობალური Y დერძის გასწვრივ (მხოლოდ წიბოს არმირება)
- 2) რიგელების არმირება ნიშნულების მიხედვით
 - 2.1) ქვედა შრე
 - 2.2) ზედა შრე
 - 2.3) განივი არმირება
- 3) ფილების ამირება ნიშნულების მიხედვით
 - 3.1) ქვედა შრის არმირება X მიმართულებით.
 - 3.2) ქვედა შრის არმირება X მიმართულებით.
 - 3.3) ზედა შრის არმრიება Y მიმართულებით.
 - 3.4) ზედა შრის არმრიება Y მიმართულებით.

- 3.5) განივი არმირება.
- 4) საძირკლის ფილის არმირება
- 4.1) ქვედა შრის არმირება X მიმართულებით.
 - 4.2) ქვედა შრის არმირება X მიმართულებით.
 - 4.3) ზედა შრის არმრიება Y მიმართულებით.
 - 4.4) ზედა შრის არმრიება Y მიმართულებით.
 - 4.5) განივი არმირება.
- 5) დიაფრაგმების არმირება
- 5.1) ჰორიზონალური არმირება
 - 5.2) ვერტიკალური არმირება

რეაქციები წერტილოვანი საძირკვლის ძირზე Rz



რეაქციები ლენტური საძირკვლის ძირზე Rz

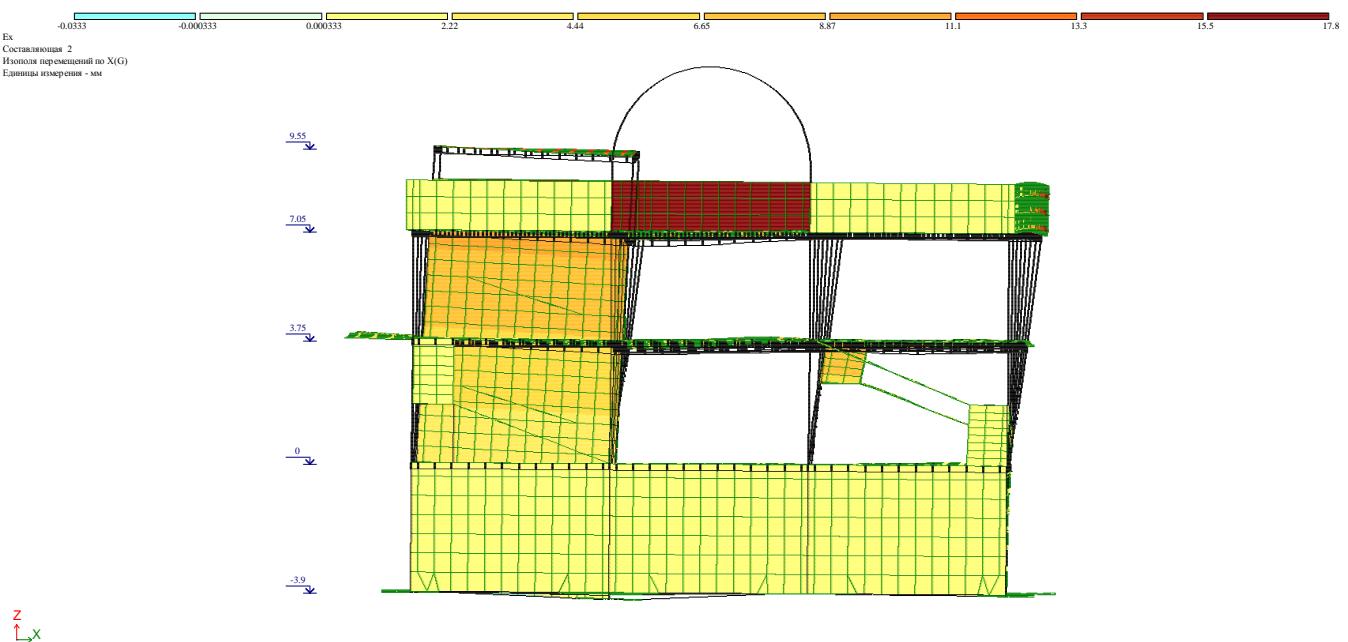


საძირკვლის ძირზე მაქსიმალური წნევა არის 19გ/მ², რაც აგმაყოფილებს გეოლოგიაში მოცემულ პირობებს.

სეისმური ზემოქმედების ანალიზი

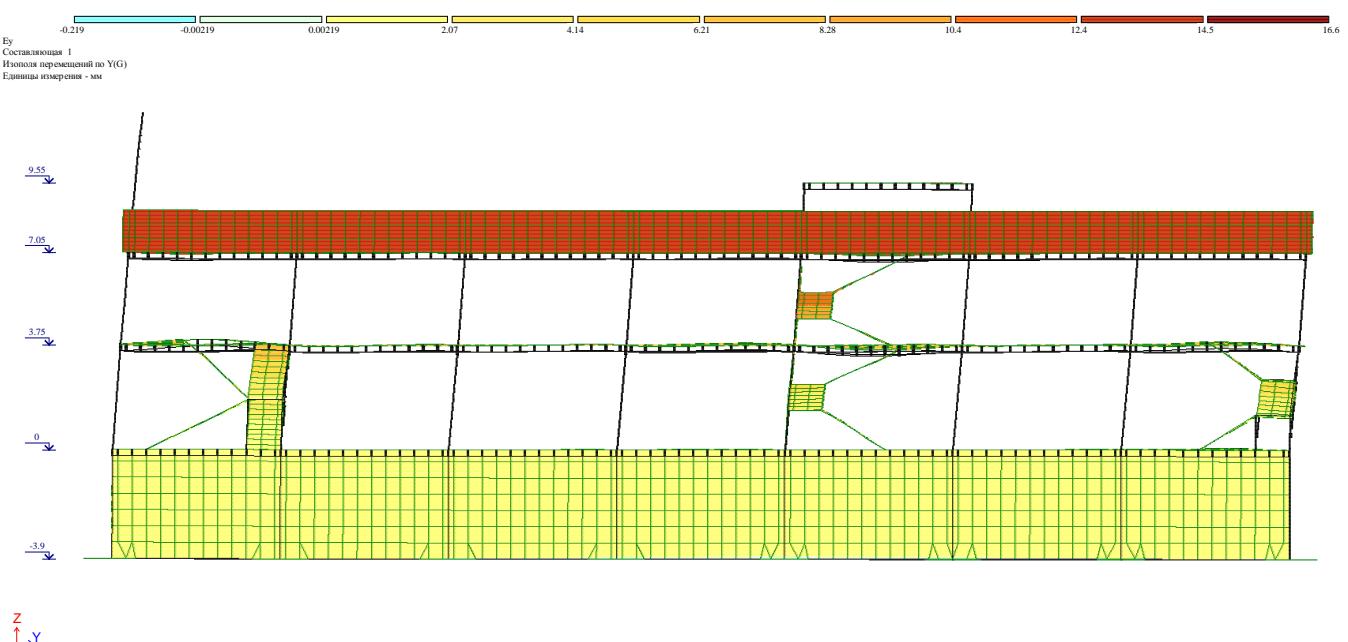
გადაადგილება X მიმართულებით:

II- ფორმა



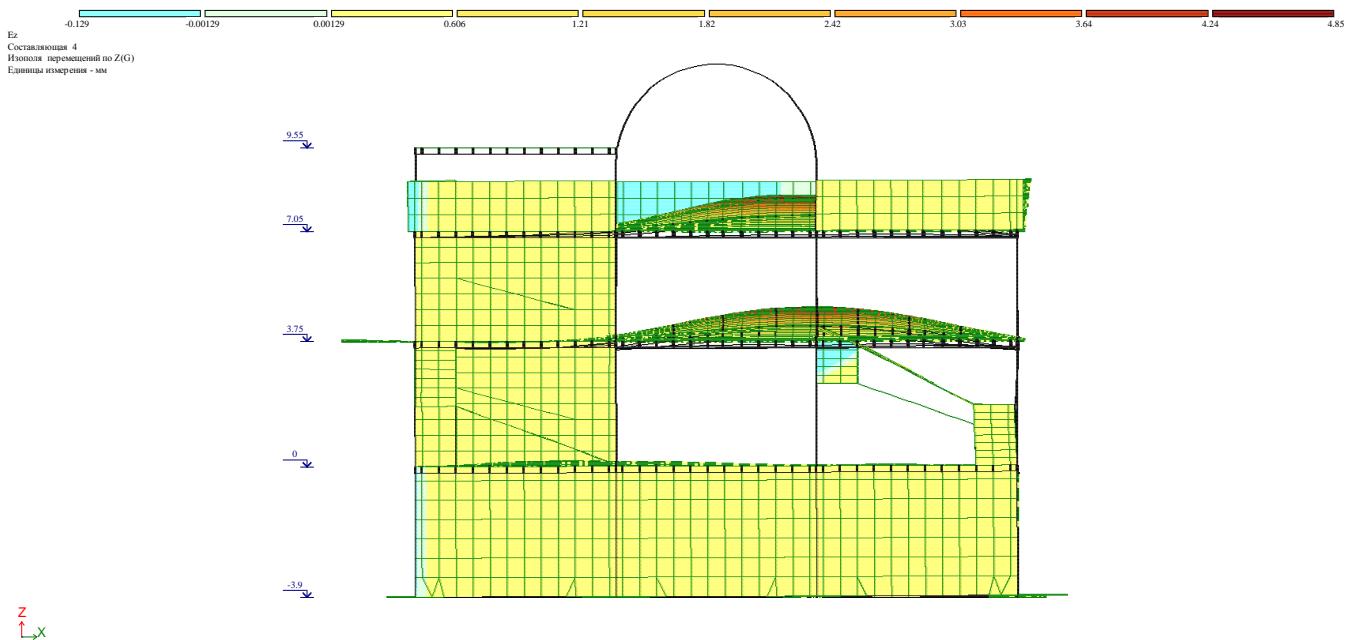
გადაადგილება Y მიმართულებით:

I- ფორმა



გადაადგილება Z მიმართულებით:

IV- ფორმა



საკუთარი ტექნიკური მუსიკა

СОБСТВЕННЫЕ ЗНАЧЕНИЯ, ЧАСТОТЫ, ПЕРИОДЫ КОЛЕВАНИЙ, ЗАГРУЖЕНИЯ 4

:Н : СОБСТВ.		Ч А С Т О Т Ы		: ПЕРИОДЫ		КОЭФФИЦИЕНТ	МОДАЛЬНАЯ :	
:П/П: ЗНАЧЕНИЯ						РАСПРЕДЕЛЕНИЯ:	МАССА	:
		РАД/С	ГЦ	C			B %	:
1	0.089165	11.22	1.79	0.5600	-0.216576	0.0	0.0	
2	0.081661	12.25	1.95	0.5128	13.663701	50.9	50.9	
3	0.064125	15.59	2.48	0.4027	7.635748	15.9	66.8	
4	0.039339	25.42	4.05	0.2470	-0.350782	0.0	66.8	
5	0.032327	30.93	4.93	0.2030	0.832043	0.2	67.0	
6	0.031136	32.12	5.11	0.1955	-0.030619	0.0	67.0	
7	0.030271	33.03	5.26	0.1901	0.213332	0.0	67.0	
8	0.028311	35.32	5.62	0.1778	-0.699220	0.1	67.2	
9	0.028042	35.66	5.68	0.1761	1.054424	0.3	67.5	
10	0.027380	36.52	5.82	0.1719	-0.779975	0.2	67.6	
11	0.027267	36.67	5.84	0.1712	0.223868	0.0	67.6	
12	0.026862	37.23	5.93	0.1687	0.645523	0.1	67.8	
13	0.026441	37.82	6.02	0.1660	0.158599	0.0	67.8	
14	0.026044	38.40	6.11	0.1636	-0.379529	0.0	67.8	
15	0.025976	38.50	6.13	0.1631	-0.813342	0.2	68.0	
16	0.025669	38.96	6.20	0.1612	0.695835	0.1	68.1	
17	0.025250	39.60	6.31	0.1586	-0.731373	0.1	68.3	
18	0.025043	39.93	6.36	0.1573	-0.322052	0.0	68.3	
19	0.024991	40.01	6.37	0.1569	1.467298	0.6	68.9	
20	0.024654	40.56	6.46	0.1548	-0.513165	0.1	68.9	
21	0.024568	40.70	6.48	0.1543	0.655047	0.1	69.1	
22	0.024073	41.54	6.61	0.1512	0.587740	0.1	69.2	
23	0.023980	41.70	6.64	0.1506	0.340919	0.0	69.2	
24	0.023863	41.91	6.67	0.1499	0.279053	0.0	69.2	
25	0.023778	42.06	6.70	0.1493	0.837666	0.2	69.4	
26	0.023385	42.76	6.81	0.1469	0.410109	0.0	69.4	
27	0.023320	42.88	6.83	0.1464	0.525216	0.1	69.5	
28	0.023250	43.01	6.85	0.1460	-1.099853	0.3	69.8	
29	0.023139	43.22	6.88	0.1453	-1.667849	0.8	70.6	
30	0.022946	43.58	6.94	0.1441	0.442994	0.1	70.7	
31	0.022853	43.76	6.97	0.1435	2.059169	1.2	71.8	
32	0.022743	43.97	7.00	0.1428	0.384140	0.0	71.9	
33	0.022615	44.22	7.04	0.1420	-0.459841	0.1	71.9	
34	0.022550	44.35	7.06	0.1416	0.497345	0.1	72.0	
35	0.022451	44.54	7.09	0.1410	-0.522199	0.1	72.1	
36	0.022376	44.69	7.12	0.1405	0.166974	0.0	72.1	
37	0.022234	44.98	7.16	0.1396	-0.095982	0.0	72.1	
38	0.022071	45.31	7.21	0.1386	-1.784335	0.9	72.9	
39	0.021898	45.67	7.27	0.1375	1.461550	0.6	73.5	
40	0.021847	45.77	7.29	0.1372	1.052160	0.3	73.8	
41	0.021737	46.00	7.33	0.1365	0.249951	0.0	73.8	
42	0.021608	46.28	7.37	0.1357	-1.939307	1.0	74.9	
43	0.021419	46.69	7.43	0.1345	-0.462133	0.1	74.9	
44	0.021316	46.91	7.47	0.1339	-0.893094	0.2	75.1	
45	0.021201	47.17	7.51	0.1331	-0.566452	0.1	75.2	
46	0.021149	47.28	7.53	0.1328	-0.210544	0.0	75.2	
47	0.020997	47.63	7.58	0.1319	0.000280	0.0	75.2	
48	0.020851	47.96	7.64	0.1309	0.021504	0.0	75.2	
49	0.020713	48.28	7.69	0.1301	-0.051839	0.0	75.2	
50	0.020667	48.39	7.70	0.1298	0.234184	0.0	75.3	
51	0.020517	48.74	7.76	0.1288	-0.130118	0.0	75.3	
52	0.020374	49.08	7.82	0.1280	0.689116	0.1	75.4	
53	0.019911	50.22	8.00	0.1250	-0.460431	0.1	75.4	
54	0.019532	51.20	8.15	0.1227	-0.326267	0.0	75.5	

СОБСТВЕННЫЕ ЗНАЧЕНИЯ, ЧАСТОТЫ, ПЕРИОДЫ КОЛЕВАНИЙ, ЗАГРУЖЕНИЯ 5

:Н : СОБСТВ.		Ч А С Т О Т Ы		: ПЕРИОДЫ		КОЭФФИЦИЕНТ	МОДАЛЬНАЯ :	
:П/П: ЗНАЧЕНИЯ						РАСПРЕДЕЛЕНИЯ:	МАССА	:
		РАД/С	ГЦ	C			B %	:
1	0.089165	11.22	1.79	0.5600	13.992943	53.4	53.4	

2	0.081661	12.25	1.95	0.5128	0.093896	0.0	53.4
3	0.064125	15.59	2.48	0.4027	0.281053	0.0	53.4
4	0.039339	25.42	4.05	0.2470	0.210603	0.0	53.4
5	0.032327	30.93	4.93	0.2030	-1.146392	0.4	53.8
6	0.031136	32.12	5.11	0.1955	-4.248141	4.9	58.7
7	0.030271	33.03	5.26	0.1901	-0.203288	0.0	58.7
8	0.028311	35.32	5.62	0.1778	-0.293962	0.0	58.7
9	0.028042	35.66	5.68	0.1761	0.147959	0.0	58.7
10	0.027380	36.52	5.82	0.1719	-0.363503	0.0	58.8
11	0.027267	36.67	5.84	0.1712	-0.075773	0.0	58.8
12	0.026862	37.23	5.93	0.1687	0.026068	0.0	58.8
13	0.026441	37.82	6.02	0.1660	-0.514848	0.1	58.8
14	0.026044	38.40	6.11	0.1636	-0.244586	0.0	58.8
15	0.025976	38.50	6.13	0.1631	0.006489	0.0	58.8
16	0.025669	38.96	6.20	0.1612	-0.540516	0.1	58.9
17	0.025250	39.60	6.31	0.1586	1.281494	0.4	59.4
18	0.025043	39.93	6.36	0.1573	0.528597	0.1	59.4
19	0.024991	40.01	6.37	0.1569	0.476766	0.1	59.5
20	0.024654	40.56	6.46	0.1548	-0.180562	0.0	59.5
21	0.024568	40.70	6.48	0.1543	0.051981	0.0	59.5
22	0.024073	41.54	6.61	0.1512	0.144469	0.0	59.5
23	0.023980	41.70	6.64	0.1506	-0.104811	0.0	59.5
24	0.023863	41.91	6.67	0.1499	-0.091394	0.0	59.5
25	0.023778	42.06	6.70	0.1493	0.002110	0.0	59.5
26	0.023385	42.76	6.81	0.1469	-0.392191	0.0	59.6
27	0.023320	42.88	6.83	0.1464	0.109263	0.0	59.6
28	0.023250	43.01	6.85	0.1460	0.240831	0.0	59.6
29	0.023139	43.22	6.88	0.1453	0.258392	0.0	59.6
30	0.022946	43.58	6.94	0.1441	0.058843	0.0	59.6
31	0.022853	43.76	6.97	0.1435	0.366296	0.0	59.6
32	0.022743	43.97	7.00	0.1428	-0.021005	0.0	59.6
33	0.022615	44.22	7.04	0.1420	-0.137666	0.0	59.7
34	0.022550	44.35	7.06	0.1416	0.325947	0.0	59.7
35	0.022451	44.54	7.09	0.1410	-0.005323	0.0	59.7
36	0.022376	44.69	7.12	0.1405	-0.086926	0.0	59.7
37	0.022234	44.98	7.16	0.1396	0.303204	0.0	59.7
38	0.022071	45.31	7.21	0.1386	-0.395589	0.0	59.8
39	0.021898	45.67	7.27	0.1375	-0.174858	0.0	59.8
40	0.021847	45.77	7.29	0.1372	0.205768	0.0	59.8
41	0.021737	46.00	7.33	0.1365	-0.673683	0.1	59.9
42	0.021608	46.28	7.37	0.1357	0.227085	0.0	59.9
43	0.021419	46.69	7.43	0.1345	-0.192944	0.0	59.9
44	0.021316	46.91	7.47	0.1339	0.931973	0.2	60.2
45	0.021201	47.17	7.51	0.1331	-0.041890	0.0	60.2
46	0.021149	47.28	7.53	0.1328	-0.315604	0.0	60.2
47	0.020997	47.63	7.58	0.1319	0.131168	0.0	60.2
48	0.020851	47.96	7.64	0.1309	0.305568	0.0	60.2
49	0.020713	48.28	7.69	0.1301	-0.236756	0.0	60.2
50	0.020667	48.39	7.70	0.1298	-0.226283	0.0	60.2
51	0.020517	48.74	7.76	0.1288	-0.025325	0.0	60.2
52	0.020374	49.08	7.82	0.1280	0.225179	0.0	60.3
53	0.019911	50.22	8.00	0.1250	0.187170	0.0	60.3
54	0.019532	51.20	8.15	0.1227	0.082631	0.0	60.3

СОБСТВЕННЫЕ ЗНАЧЕНИЯ, ЧАСТОТЫ, ПЕРИОДЫ КОЛЕБАНИЙ, ЗАГРУЖЕНИЯ 6_

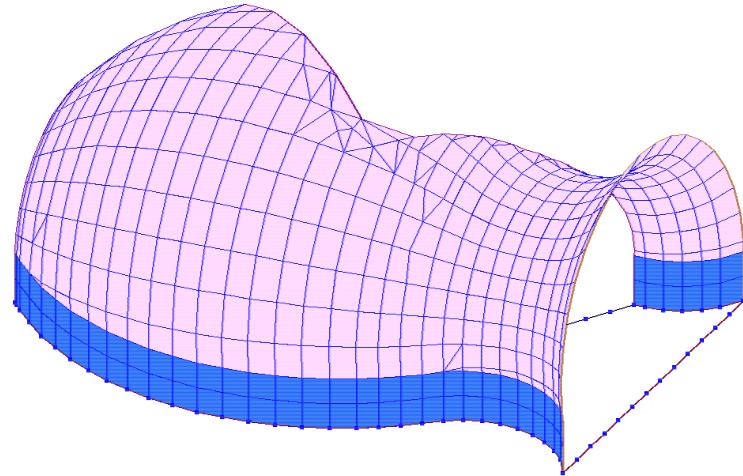
:N	СОБСТВ.	ЧАСТОТЫ	ПЕРИОДЫ	КОЭФФИЦИЕНТ	МОДАЛЬНАЯ
:П/П:	ЗНАЧЕНИЯ	-----	-----	РАСПРЕДЕЛЕНИЯ	МАССА
:	:	РАД/С	ГЦ	С	В %

1	0.089165	11.22	1.79	0.5600	-0.110944	0.0	0.0
2	0.081661	12.25	1.95	0.5128	-0.036354	0.0	0.0
3	0.064125	15.59	2.48	0.4027	0.292808	0.0	0.0
4	0.039339	25.42	4.05	0.2470	8.582275	17.4	17.4
5	0.032327	30.93	4.93	0.2030	1.219494	0.4	17.7
6	0.031136	32.12	5.11	0.1955	-1.274230	0.4	18.1
7	0.030271	33.03	5.26	0.1901	12.443839	36.5	54.6
8	0.028311	35.32	5.62	0.1778	-1.248471	0.4	55.0
9	0.028042	35.66	5.68	0.1761	-4.993503	5.9	60.9
10	0.027380	36.52	5.82	0.1719	0.734592	0.1	61.0
11	0.027267	36.67	5.84	0.1712	0.521176	0.1	61.1
12	0.026862	37.23	5.93	0.1687	1.989705	0.9	62.0

13	0.026441	37.82	6.02	0.1660	7.140741	12.0	74.0
14	0.026044	38.40	6.11	0.1636	0.988566	0.2	74.3
15	0.025976	38.50	6.13	0.1631	3.217513	2.4	76.7
16	0.025669	38.96	6.20	0.1612	-0.203596	0.0	76.7
17	0.025250	39.60	6.31	0.1586	0.985327	0.2	76.9
18	0.025043	39.93	6.36	0.1573	0.591438	0.1	77.0
19	0.024991	40.01	6.37	0.1569	1.001485	0.2	77.3
20	0.024654	40.56	6.46	0.1548	-3.197437	2.4	79.7
21	0.024568	40.70	6.48	0.1543	-1.112021	0.3	80.0
22	0.024073	41.54	6.61	0.1512	1.068347	0.3	80.2
23	0.023980	41.70	6.64	0.1506	1.800073	0.8	81.0
24	0.023863	41.91	6.67	0.1499	1.492031	0.5	81.5
25	0.023778	42.06	6.70	0.1493	0.091301	0.0	81.5
26	0.023385	42.76	6.81	0.1469	-1.464013	0.5	82.0
27	0.023320	42.88	6.83	0.1464	0.174353	0.0	82.0
28	0.023250	43.01	6.85	0.1460	1.001069	0.2	82.3
29	0.023139	43.22	6.88	0.1453	0.893276	0.2	82.5
30	0.022946	43.58	6.94	0.1441	1.470607	0.5	83.0
31	0.022853	43.76	6.97	0.1435	0.390813	0.0	83.0
32	0.022743	43.97	7.00	0.1428	0.775647	0.1	83.2
33	0.022615	44.22	7.04	0.1420	-1.165538	0.3	83.5
34	0.022550	44.35	7.06	0.1416	-0.555494	0.1	83.5
35	0.022451	44.54	7.09	0.1410	-0.004932	0.0	83.5
36	0.022376	44.69	7.12	0.1405	-2.195722	1.1	84.7
37	0.022234	44.98	7.16	0.1396	-0.567194	0.1	84.8
38	0.022071	45.31	7.21	0.1386	0.501339	0.1	84.8
39	0.021898	45.67	7.27	0.1375	0.951959	0.2	85.0
40	0.021847	45.77	7.29	0.1372	-0.849458	0.2	85.2
41	0.021737	46.00	7.33	0.1365	0.104240	0.0	85.2
42	0.021608	46.28	7.37	0.1357	-0.134817	0.0	85.2
43	0.021419	46.69	7.43	0.1345	0.207863	0.0	85.2
44	0.021316	46.91	7.47	0.1339	-0.167018	0.0	85.2
45	0.021201	47.17	7.51	0.1331	-0.009979	0.0	85.2
46	0.021149	47.28	7.53	0.1328	-1.058951	0.3	85.5
47	0.020997	47.63	7.58	0.1319	-1.541993	0.6	86.1
48	0.020851	47.96	7.64	0.1309	-0.397450	0.0	86.1
49	0.020713	48.28	7.69	0.1301	0.454755	0.0	86.1
50	0.020667	48.39	7.70	0.1298	1.368174	0.4	86.6
51	0.020517	48.74	7.76	0.1288	1.240197	0.4	86.9
52	0.020374	49.08	7.82	0.1280	0.698989	0.1	87.1
53	0.019911	50.22	8.00	0.1250	0.277061	0.0	87.1
54	0.019532	51.20	8.15	0.1227	1.853408	0.8	87.9

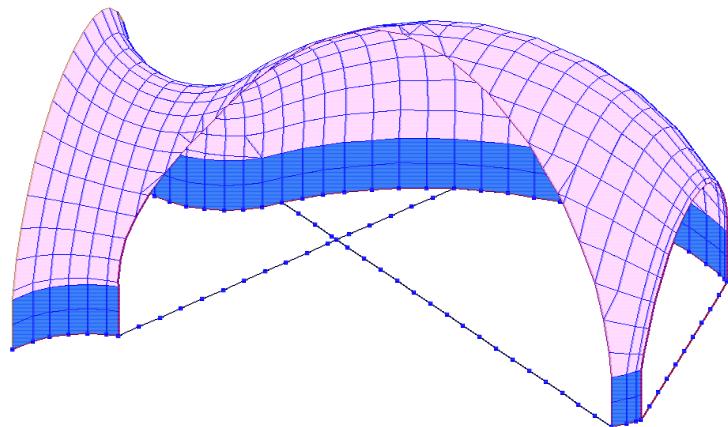
გარსული ტიპის შენობის მზიდი კონსტრუქციების
ანგარიში სტატიკურ და დინამიურ ზემოქმედებაზე
საანგარიშო მოდელის საერთო ხედები

Вариант конструирования: Вариант 1

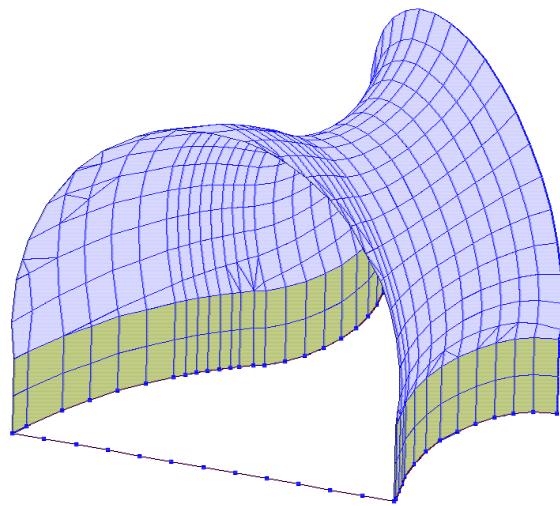
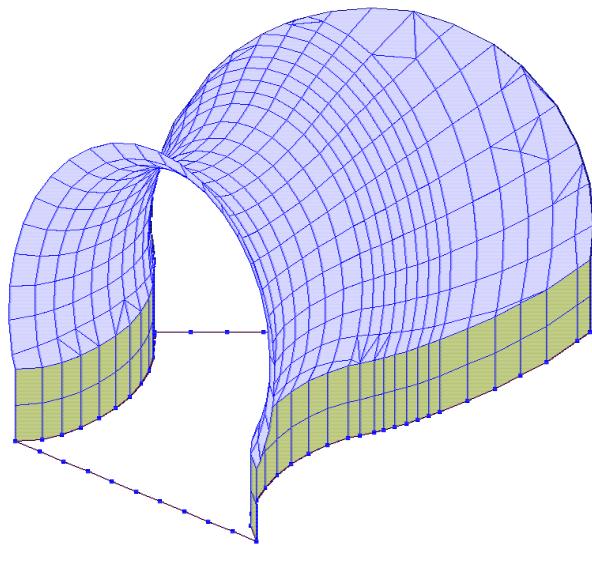


Z
Y
X

Вариант конструирования: Вариант 1



Z
Y
X



შენობა გაანგარიშებულია სასრულ ელემენტთა მეთოდით პროგრამა „ЛИРА САПР 2013“-ის გამოყენებით, საქართველოში მოქმედი ნორმების შესაბამისად. საანგარიშო სქემა შედგენილია არქიტექტურული და კონსტრუქციული პროექტის შესაბამისად.

დატვირთვების განაწილება

1 მუდმივი დატვირთვა

- 1.1. რკინაბეტონის კონსტრუქცია გენერირდება ავტომატურად, მოცულობითი წონა 2.5 t/m^3 . დატვირთვის კოეფიციენტი $\gamma=1.1$

1.3. იატაკის წონა:

ფენა	სისქე	მოცულობითი წონა, t/m^3	დატვირთვა, t/m^3	გადატვირთვის კოეფიციენტი	საანაგრიშო დატვირთვა
1	2	3	4	5	6
მსუბუქი ბეტონის მოჭიმვა, მოპირკეთება – მარკა D1800	0.1	1.8	0.18	1.2	0.216
ჯამი –				0.216	

2 სანგრძლივი დატვირთვა

- 2.1. კედლის ტიხერები, განაწილებული დატვირთვა 1 m^2 -ზე არის 0.100 t/m^2 .
დატვირთვის კოეფიციენტი $\gamma=1.2$. საანგარიშო დატვირთვა – 0.120 t/m^2

3 დროებითი დატვირთვა

სართული	ნორმატიული მნიშვნელობა, t/m^2	ნორმატიული დოკუმენტი	გადატვირთვის კოეფიციენტი	საანაგრიშო დატვირთვა
გარსი (სახურავი)	0.05	ვ6 01. 05 -08	1.4	0.07

სეისმური დატვირთვა

საქართველოს ტერიტორიის სეისმური დარაიონების და საინჟინრო-გეოლოგიური კვლევების შესაბამისი დასკვნებისა და რეკომენდაციების მიხედვით დადგენილია, რომ სამშენებლო მოედანი განლაგებულია 8-ბალიანი სეისმური საშიშროების ზონაში MSK 64 სკალის მიხედვით ($A=0.16$); გრუნტის კატეგორია სეისმური თვისებების მიხედვით - II.

შენობის კონსტრუქციული სქემიდან გამომდინარე, გაანგარიშებულია პორიზონტალურ და ვერტიკალურ (X,Y,Z) სეისმურ ზემოქმედებები.

საქართველოში მოქმედი ტექნიკური რეგლამენტის, პნ 01.01-09, თანახმად, საანგარიშო სტატიკური დატვირთვები მრავლდება შემდეგ თანწყობის კოეფიციენტებზე (პუნქტი 4,1):

მუდმივი - 0,9;

ხანგრძლივი - 0,8;

დროებითი - 0,5;

სეისმური ზემომედების საწყისი მონაცემები, თანახმად პნ 01.01-09
გრუნტის კატეგორია II, ცხრილი 1

გრუნტის აჩქარება $0.16g$ დანართი 1.

ცხრილი 4.1, II კატეგორია, 8 ბალი. $K_0=1$

ცხრილი 3, რკინაბეტონის კარკასი. $K_1=0.30$

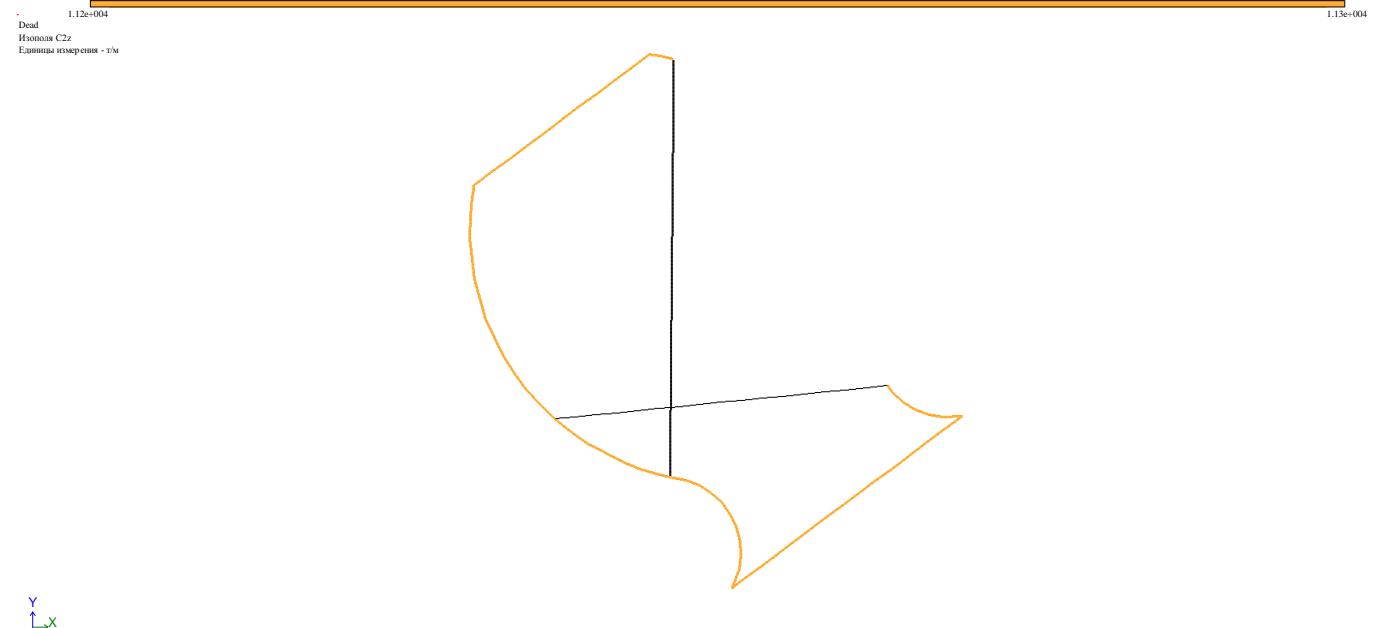
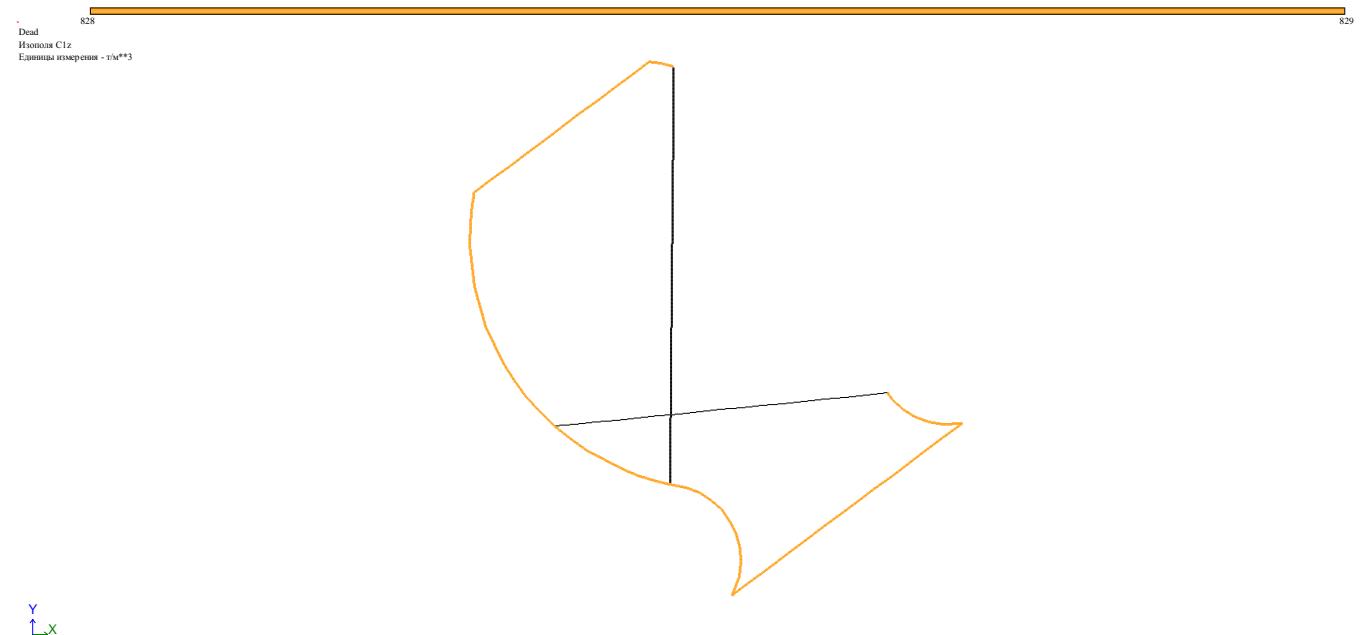
ცხრილი 4, პოზიცია 8. $K_2=0.9$

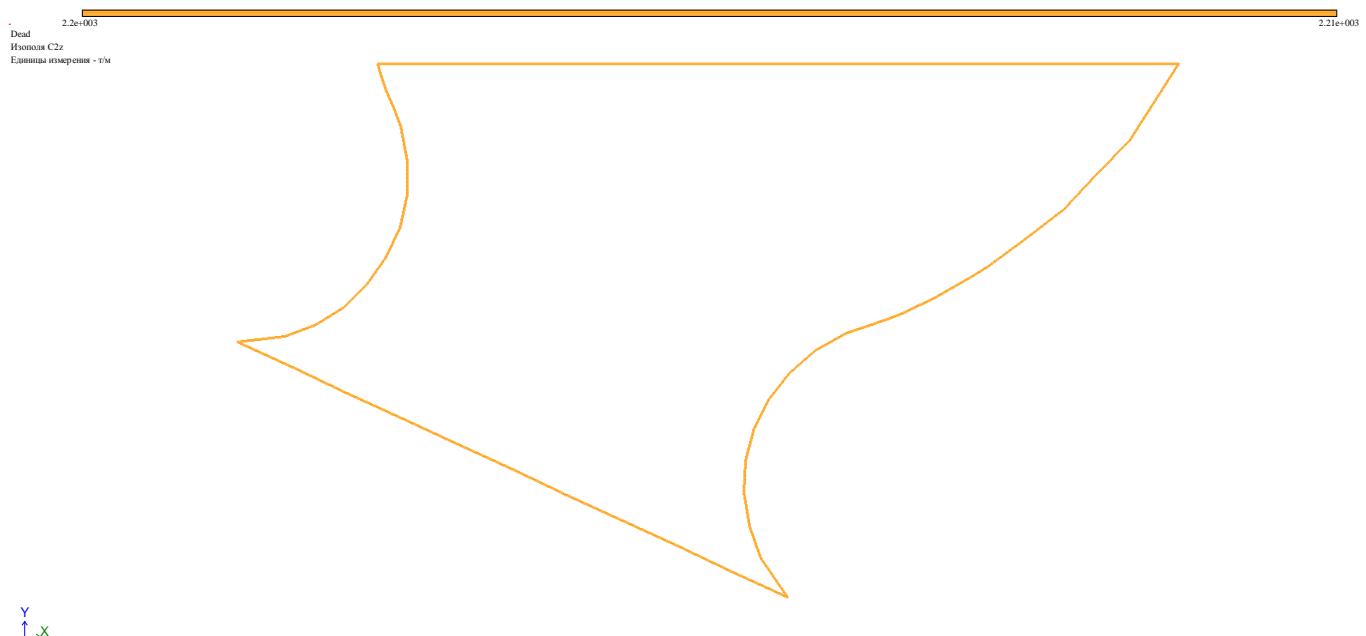
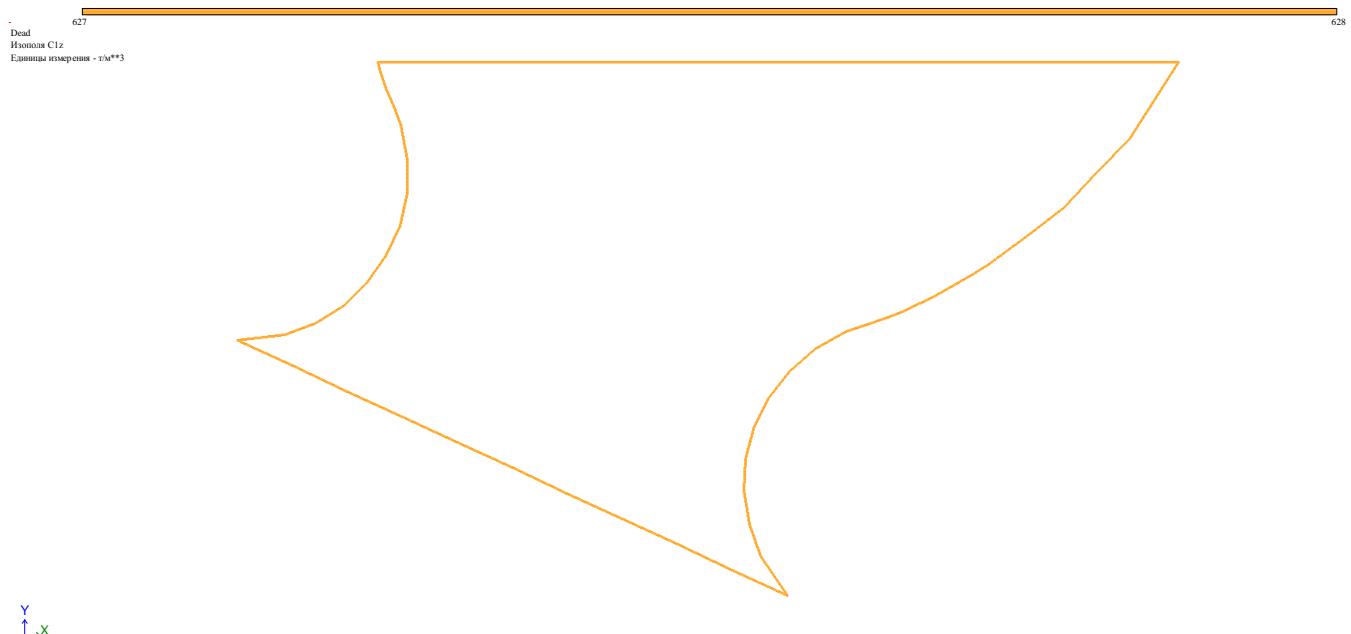
ცხრილი 5, პოზიცია 1. $K_3=1$

ცხრილი 6, პოზიცია 3. $K_\Psi=1$

გრუნტის საგების კოეფიციენტი გაანგარიშებულია პროგრამა ლირა საპრის მეშვეობით.
 C1 და C2 კოეფიციენტით, ფილაზე მოსული დატვირთვებისა და საინჟინრო გეოლოგიური
 მონაცემების მიხედვით.

საგების კოეფიციენტი გაანგარიშებულია №3 მეთდით, რომელიც ითვალისწინებს გრუნტის
 დეფორმაციის ზრდას სიღრმეზე, რომელიც უფრო ზუსტად ასახავს გრუნტის მუშაობას (იხილეთ
 პროგრამა "ლირა საპრ 2013" განმარტება).





Шеболбое гаагаарошебое мондо даатгиортгэбое да даалгэбое Шеяамебоот

№ загр.	Имя загружения	Вид	Объед. загр.	Знакоперем.	Взаимоискл.	Соп. загр.		Коэф.надежн.	Доля длит.
						#1	#2		
1	Dead	Постоянная (П)		+				1.100	1.000
2	short	Кратковременная (К)		+				1.200	0.350
3	Ex	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000
4	Ey	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000
5	Ez	Сейсмика (С)		+/-	1			1.000	0.000

საანგარიშო სქემაში გამოყენებულია შემდეგი სიხისტეები:

Тип жесткости	Имя	Параметры
1	Пластина H 20 (kvevris_garsi)	E=3.06e+006, V=0.2, H=20, Ro=2.5
2	Брус 25 X 40 (cibo)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=25, H=40
4 Тавр_L	40 X 60 (Lenturi_sadzirkveli)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=40, H=60, B1=60, H1=40
5	Пластина H 40 (cokoli)	E=3.06e+006, V=0.2, H=40, Ro=2.5
6	Брус 50 X 40 (shemkravi_kochi)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=50, H=40
7	Брус 40 X 120 (cibo-2)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=40, H=120

Тип жесткости	Имя	Параметры
1	Пластина H 20 (Kvevris_garsi)	E=3.06e+006, V=0.2, H=20, Ro=2.5
2	Брус 25 X 40 (cibo)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=25, H=40
3	Пластина H 40 (cokoli)	E=3.06e+006, V=0.2, H=40, Ro=2.5
4	Тавр_L 40 X 60 (Lenturi)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=40, H=60, B1=60, H1=40
5	Брус 40 X 90 (cibo-2)	Ro=2.5, E=3.06e+006, GF=0
		B=40, H=90

საანგარიშო სქემაში გამოყენებულია შემდეგი მასალები:

ბეტონი B-25 დეფორმაციის მოდული $E=3060000 \text{ Н/м}^2$, პუსტის კოეფიციენტი $v=0.2$.

არმატურა კლასით A-500C (მუშა არმატურისათვის) და A-Ic (საკიდებისათვის)

გაანგარიშებაში გამოყენებულია შემდეგი კვეთები:

- თაღი - 40x120(h) სმ; 25x40(h) სმ;
- გარსი $H=20$ სმ;
- ლენტური საძირკველი $H=60$ სმ;
- კედელი (ზემირკველი) $H=40$ სმ;

მოდელში რიგელის თაგები (ფილასთან შეერთების განძი) მოდელირებული აბსოლუტურად ხისტი ელემენტების გამოყენებით, რიგელის გაბარიტის გათვალისწინებით:

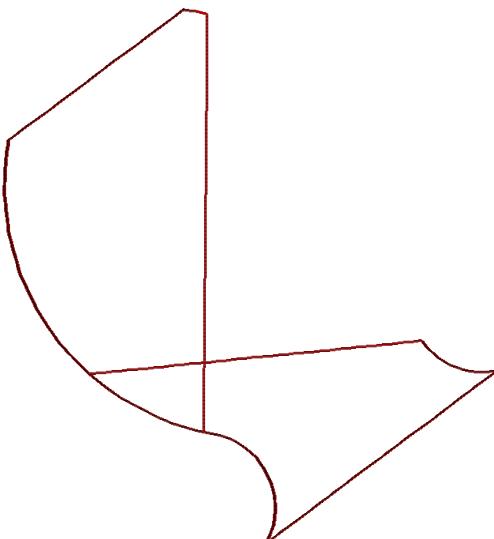
არმირების საწყისი მონაცემები:

ბეტონის კლასი B25, არმატურის კლასი A500C, დამცავი შრე:

- ფილებისთვის 3სმ
- ფუნდამენტითვის ქვედა შრეში 5 სმ, ფუნდამენტის ფილაში ბზარების გახსნა დროებითი 0.3 მმ, ხანგრძლივი 0.2 მმ. დანარჩენ კონსტრუქციებში დროებითი 0.4მმ, ხანგრძლივი 0.3მმ

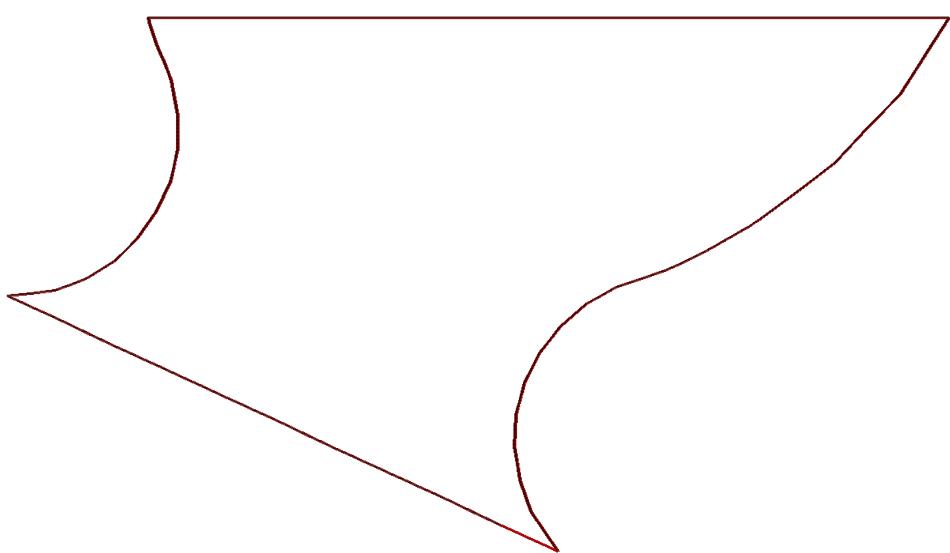
რეაქციები წერტილოვანი საძირკვლის მიზნე Rz

1
Эпюра Rz
Единицы измерения - т/м



Y
↑
X
Минимальное усилие -6.10927

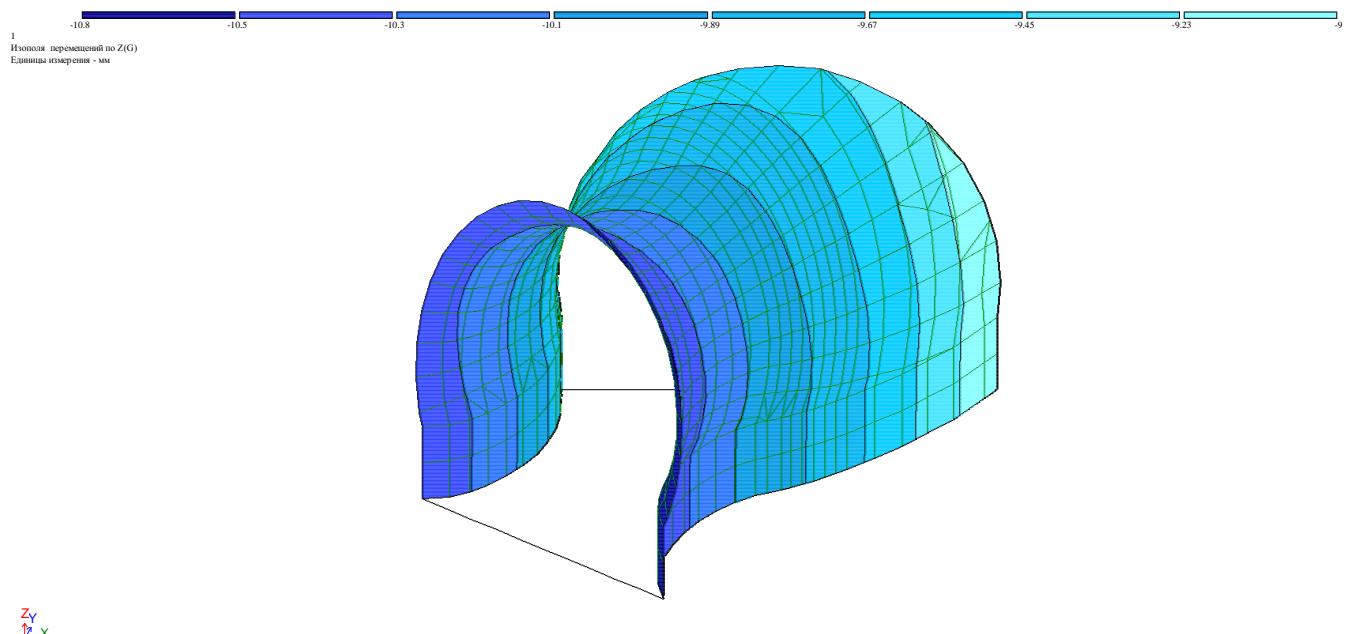
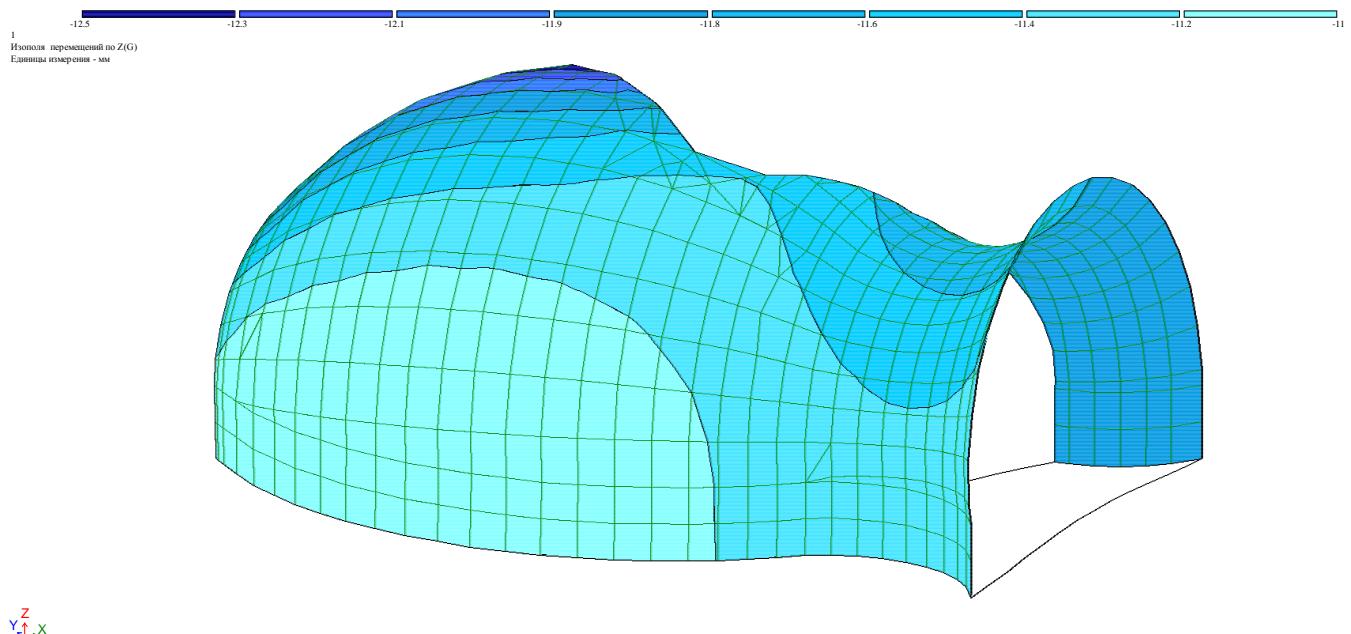
1
Эпюра Rz
Единицы измерения - т/м



Y
↑
X
Минимальное усилие -4.04933

საძირკვლის მიზნე მაქსიმალური წნევა არის $6.2\text{G}/\text{d2}$, რაც აკმაყოფილებს გეოლოგიაში მოცემულ პირობებს.

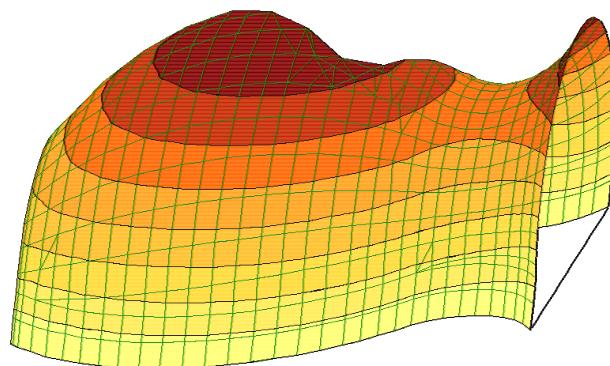
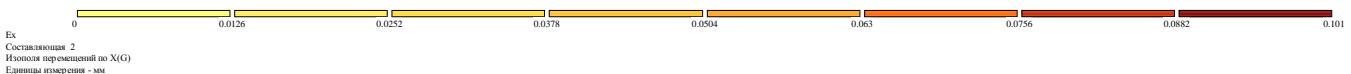
Шენობის დეფორმაცია სტატიკური დატვირთვების შესამებით



სეისმური ზემოქმედების ანალიზი

გადაადგილება X მიმართულებით:

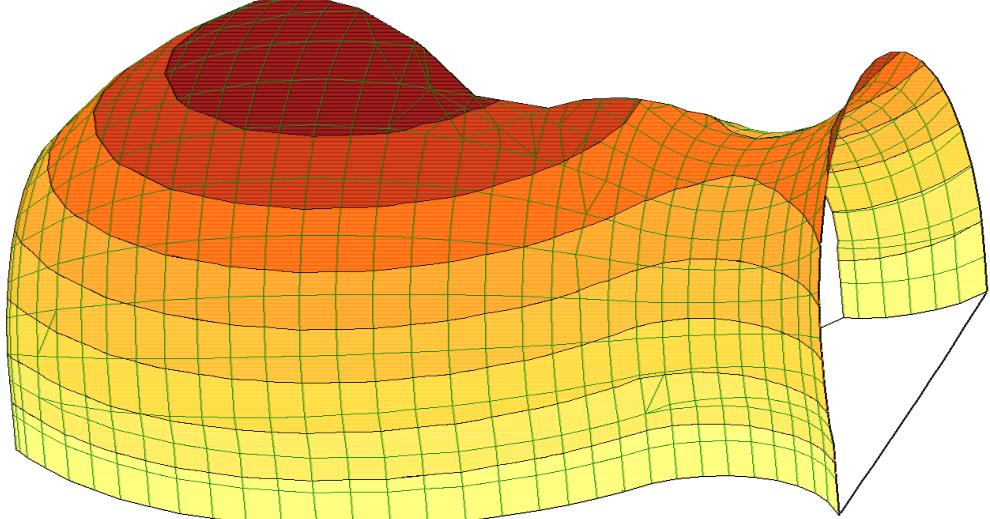
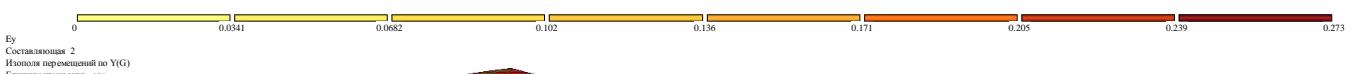
I- ფორმა



y \downarrow x

გადაადგილება Y მიმართულებით:

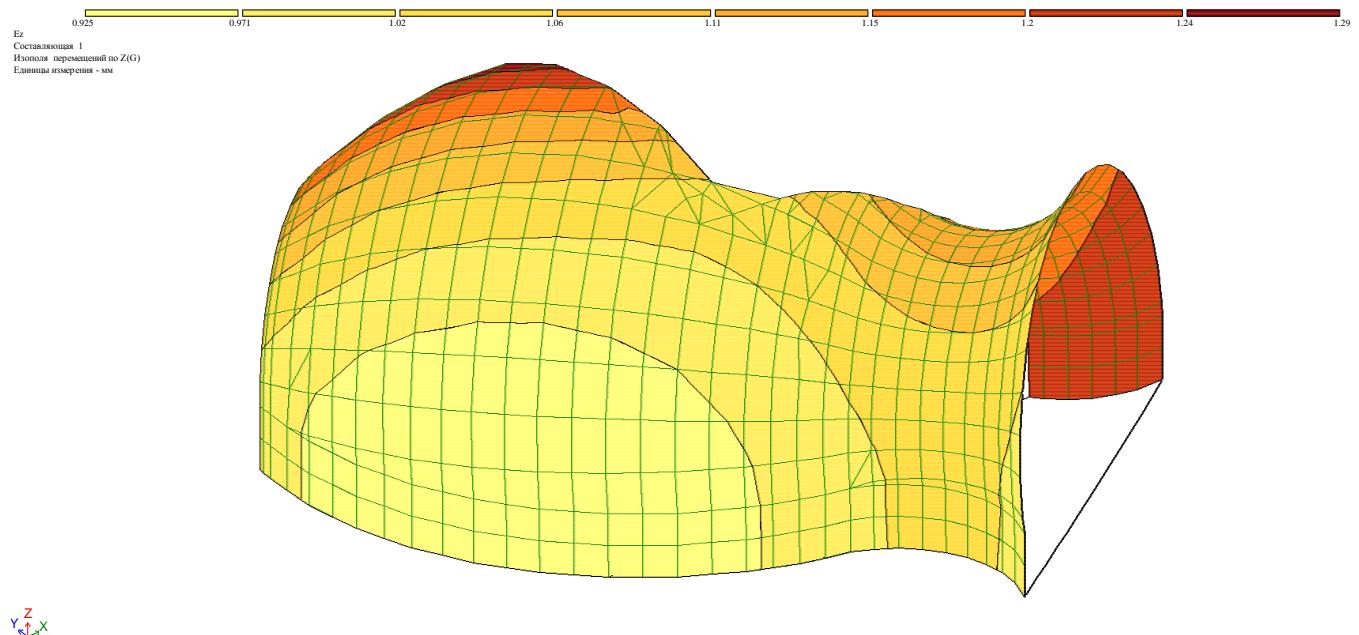
II- ფორმა



y \downarrow x

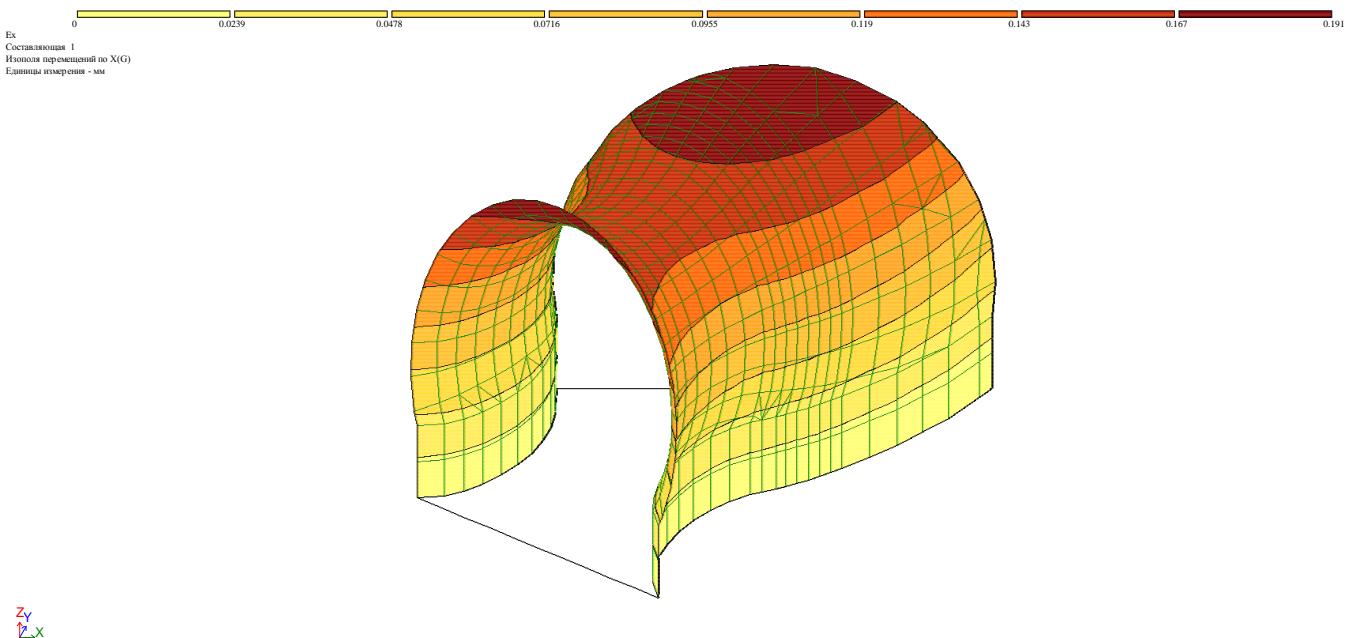
გადაადგილება Z მიმართულებით:

I- ფორმა



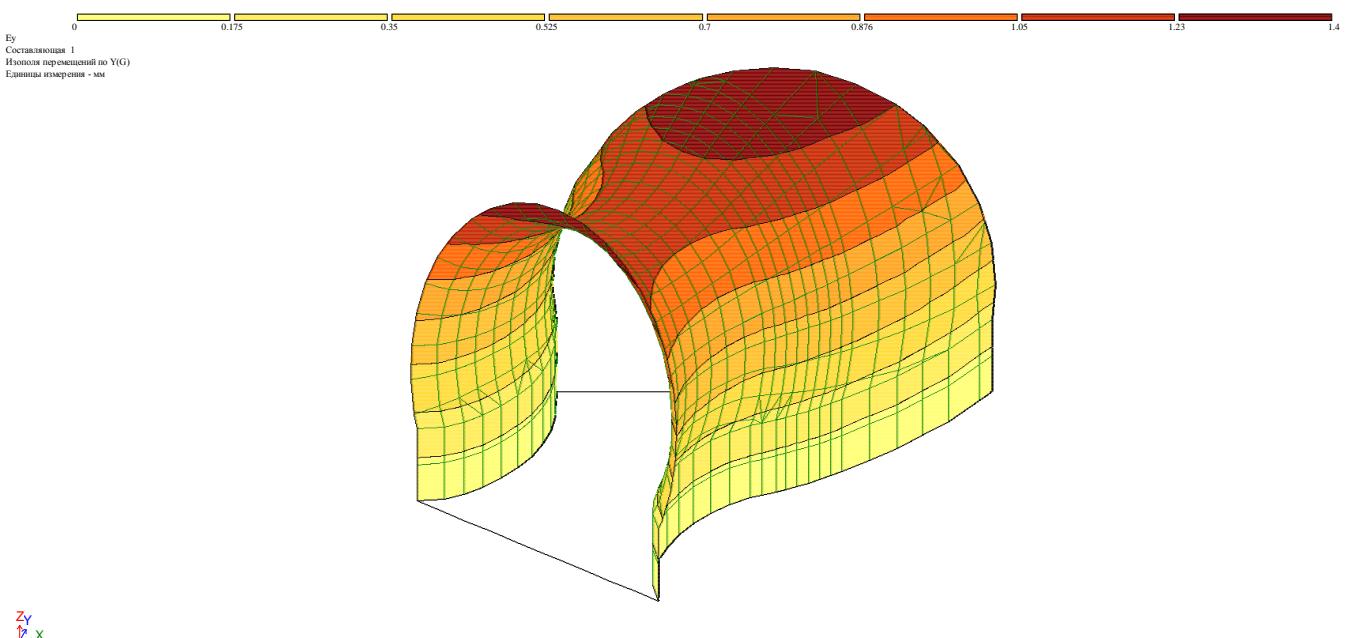
გადაადგილება X მიმართულებით:

I- ფორმა



გადაადგილება Y მიმართულებით:

I- ფორმა



გადაადგილება Z მიმართულებით:

III- ფორმა

