

	.....	.1
1.	.....	.8
2.	.....	.9
3.	- .....	.10
4.	.....	.13
4.1	.....	.13
4.1.1.	1. ....	.13
4.1.2.	2. ....	.14
4.2	/ "1-18" .....	.14
4.3.	.....	.16
/	.....	.17
4.4.	/ "18-27" .....	.18
4.5.	.....	.18
4.6.	.....	.18
4.7.	.....	.19
4.8.	.....	.19
5.	.....	.21
6.	.....	.25

- 1.
- 2.
- 3.
- 4.
- 5.
- 6.
- 7.

«

»










1.	
2.	2012 .
3.	« »
4.	
5.	
6.	,
7.	,
8.	1977
9.	
10.	
11.	
12.	
13.	5
14.	( )
15.	( )
16.	) - (

, :









3.

-

.

1973

17,4

•

•

(tIV);

(QIV) -  
(m, l IV);

(lgIII)

(QIII) -  
(gIII).

6,2

6,5

( 30.0 )

( - ):

1.

(QIV) -

(tIV);

(m, l IV);

2.

-

(lgIII)

;

3.

(gIII) -

2

1.0 1.7 ( . . 4.5 5.3 ).

( -3 ),

( -7 ).

20.8 22.8 ( . . 14.6 - 16.4 ).

15.6 16.7 ( .

9.3 10.5 ).

5.2

6.1

« »

325,

~1.0 ,

~6.3 ,

~4.7 .

~1.5 ,











20 1

26020-83,

-

200 45 .

,

.

/

5-

,

-

-

/

,

(

,

-

),

.

-

-

4.3.

/

.

/

-

.

.

75 .

.

.

.

6%

25 .

1.

1

/			R, / <sup>2</sup>
2			
1		25	18,53
2		25	19,55
3		25	19,88
3			
1		22,5	17,31

2		22,5	17,30
3		25	20,98
4			
1		25	19,60
2		22,5	18,27
3		25	19,08
5			
1		25	19,48
2		25	19,30
3		25	21,62

4.4.

/ «18-27».

/ «18-27»

-

-

740

, 450 ( . 10, 11 2).

-

760 , 500 .

-

950 390 ,

600

180 .

-

t12 .

-

/ .

-

50

8239-89.

-

t12 .

« » [15]

/ «18-27»

358-363 .

/

7

01-04

120 .

-

-

120

/

-

120 .

,

-

100 6 ( . 8, 9

-

2).

( . 8,

9

1).

: / 120 , / -  
( 120 , 60 ...130 , -  
20 ).

400 , -

600 -

230 . -

1000 / 2. -

5% -

**4.5.**

2- .

1- -

2- -

7200

400 (1,5 ) -

10 . -

300

1800 .

**4.6.**

/

4, 5 -

2. -

:

20 , -

30 , -

100...200 , -

400 .

700 .

4.6.

», 2 : / «8-10/ - » / «25-26/ - »  
 / «18-19/ - ». , / «8-9/ - 18-19/ - »  
 , / «9-10/ - » «10-11/ - » -

/ «25-26/ - » -

1- 5- .

/ «8-10/ - » / «18-19/ - »

( . 10 1- 5- 2).

«9-10/ - »

1- 2- .

4.8.

[4].

3.

( . .3

),

( . 4),

$$I_L = 0,62.$$

[4].



5.

400 400 .

9 , - 12 .

12 , « »

13,870...14,160 ( . « »

10,840...8,160) . / -

12 .

[4]

-

$N = 32$  .

9-

$1 = 9 \cdot 32 = 288$  ,

$2 = 12 \cdot 32 = 384$  .

1. :  $N = 288 = 1 = 288$  -

2. :  $N = 450 > 1 = 384$  -

[4].

( $k=1.4$ ),

30-

+30...40%.

/ . - . -  
/ / .  
/ 20-2/70 9 6 .

/ 102 .  
2 9 .

- , , .  
1-  
8.60.10 1.141- -1 .6,  
- 1, 2, 3, 4 -

24-1/70 1500 , 750 400 . -

- 1200 / 2. -  
-5 23-2/70. -

( , ) .  
22,5. -

(5 ) . /  
( , ) , -  
( . 3) .

1-  
\_\_\_\_\_

/ «18-27» -

450 . 740  
500 . 760


950

390

600

180

t12

/

50

8239-89.

t12

«

» [15]

/ «18-27»

358-363

7

01-04

120

120

120

100 6.

5%

( .

3).

1-

40%.

2-

1-

2-

7200

400

(1,5 )

10 .

300

1800 .

:  
30 ,

400 .

20 ,  
100...200 ,

700 .

» , 2 : / «8-10/ - »  
 / «18-19/ - » . , / «8-9/ - 18-19/ - »  
 , / «9-10/ - » «10-11/ - » -

/ «25-26/ - » -

1- 5- .

/ «8-10/ - » / «18-19/ - »

1- 5-

«9-10/ - »

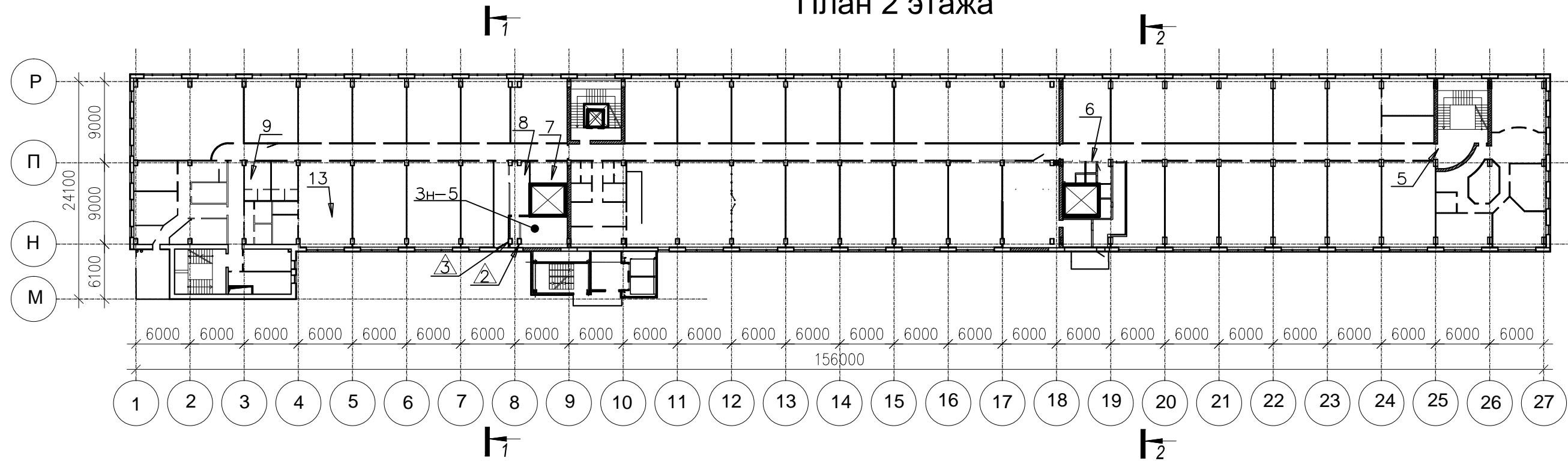
1- 2- .



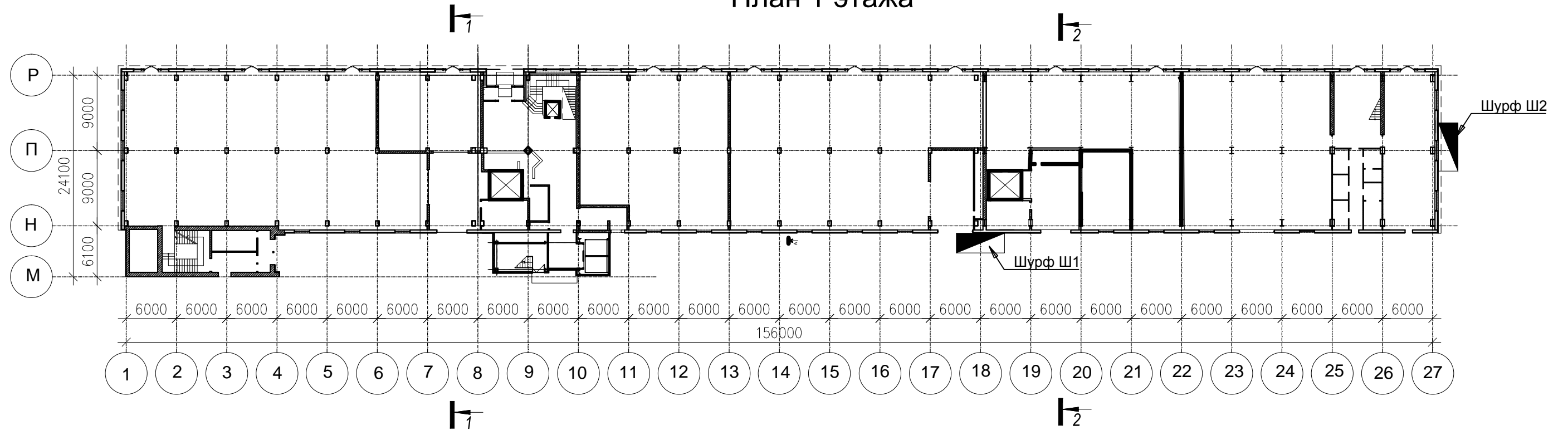




### План 2 этажа



### План 1 этажа



- точка измерения прочности железобетонных перекрытий;
- точка измерения прочности железобетонных ригелей;
- точка измерения прочности железобетонных колонн;

- место зондирования конструкций перекрытия

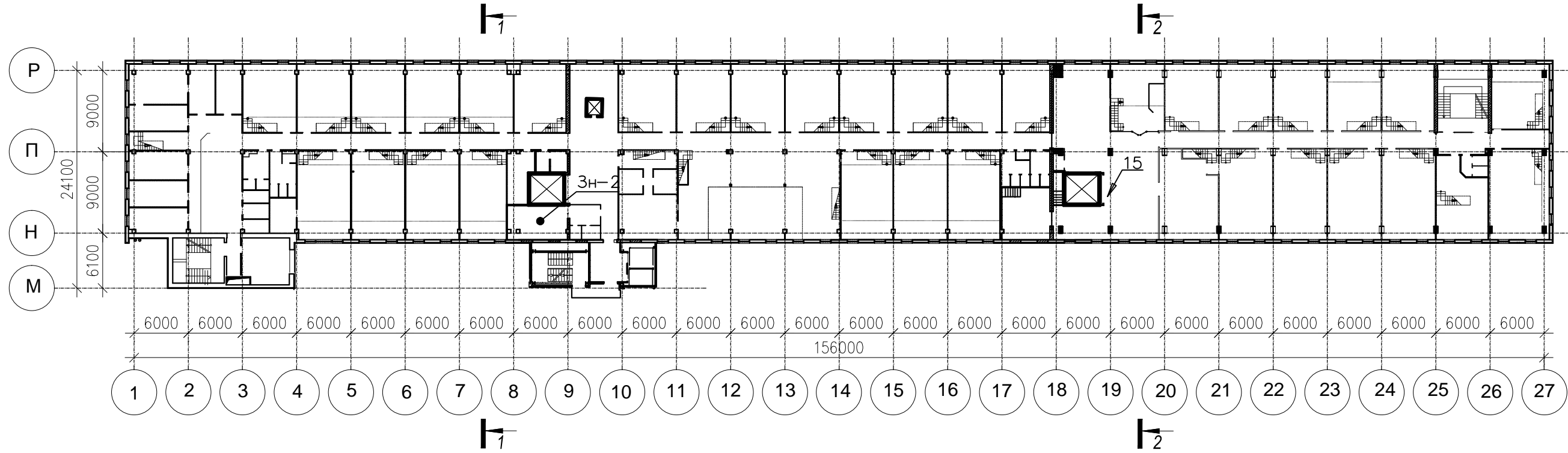
Все оси приняты согласно проектным чертежам

Шурф Ш1 - место откопки шурфа ;

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата





План 2 этажа. План 1 этажа.

### План 4 этажа



### План 3 этажа



-  - точка измерения прочности железобетонных перекрытий;
-  - точка измерения прочности железобетонных ригелей;
-  - точка измерения прочности железобетонных колонн;
-  - место зондирования конструкций перекрытия

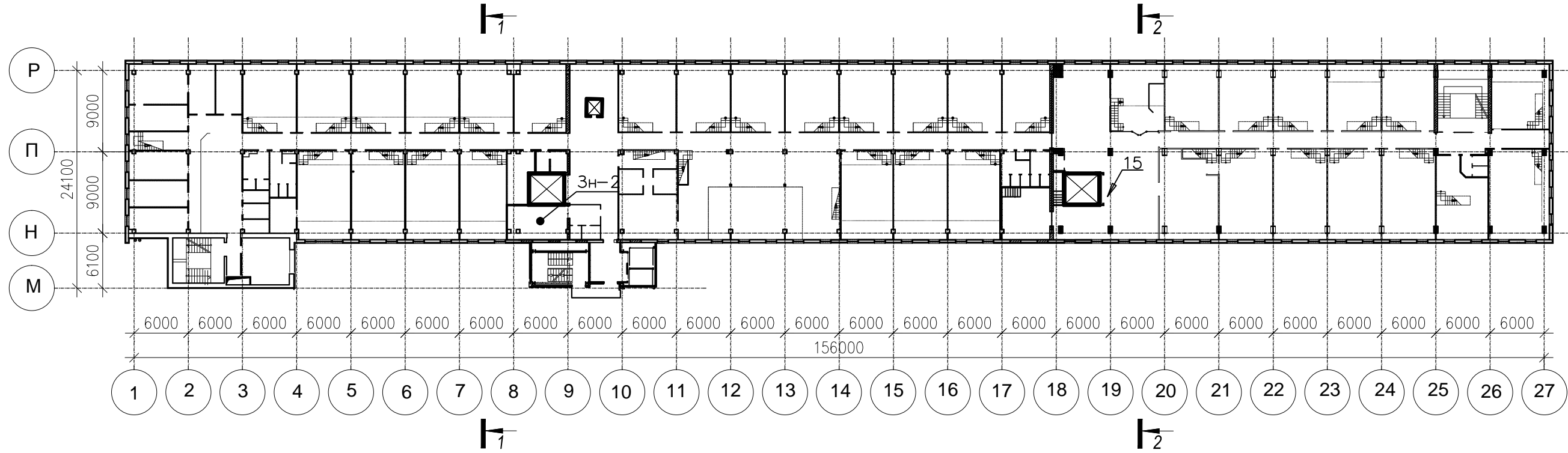
Все оси приняты согласно проектным чертежам

Изм.	Лист	№ докум.	Погн.	Дата

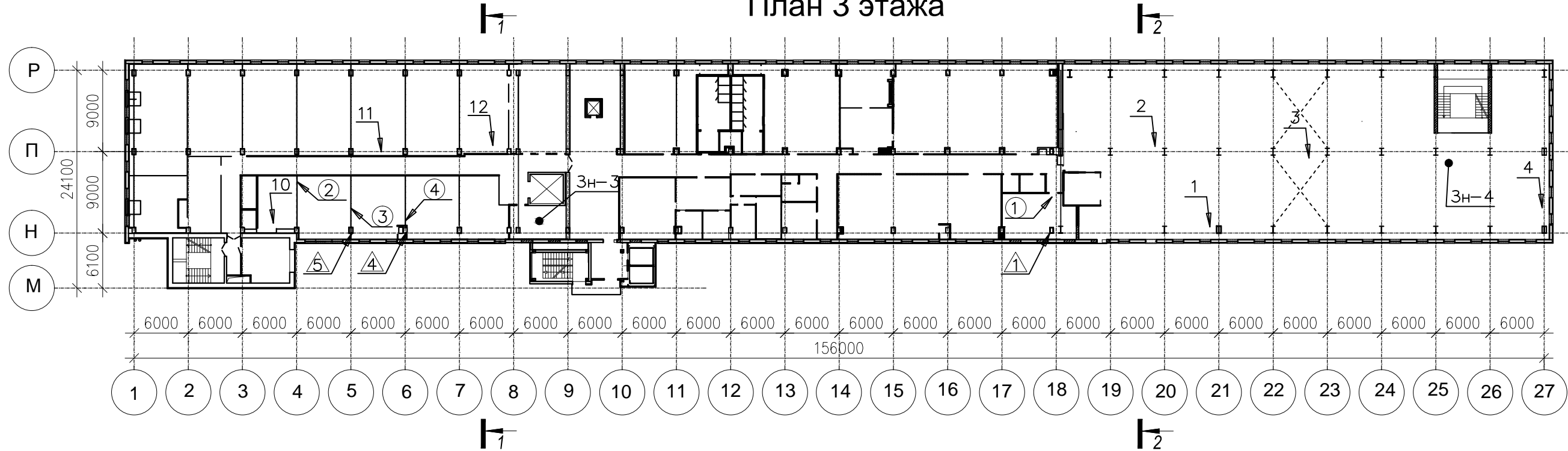
План 4 этажа. План 3 этажа.

Лист  
3

### План 4 этажа



### План 3 этажа



- точка измерения прочности железобетонных перекрытий;
- точка измерения прочности железобетонных ригелей;
- точка измерения прочности железобетонных колонн;

- место зондирования конструкций перекрытия

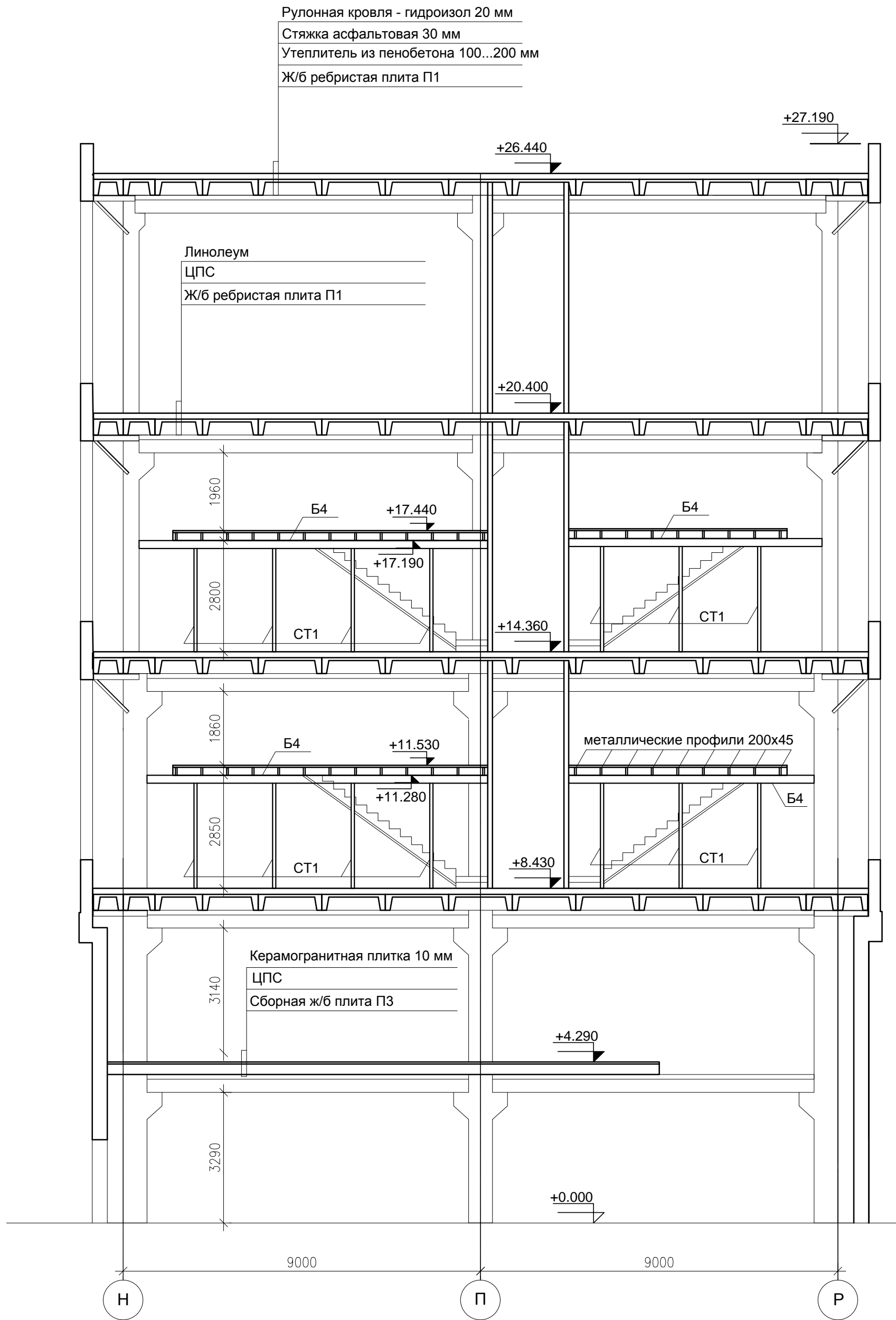
Все оси приняты согласно проектным чертежам

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

План 4 этажа. План 3 этажа.

Лист  
3

# Разрез 1-1



1. Все оси приняты согласно проектным чертежам
2. За отметку 0,000 принят уровень пола первого этажа

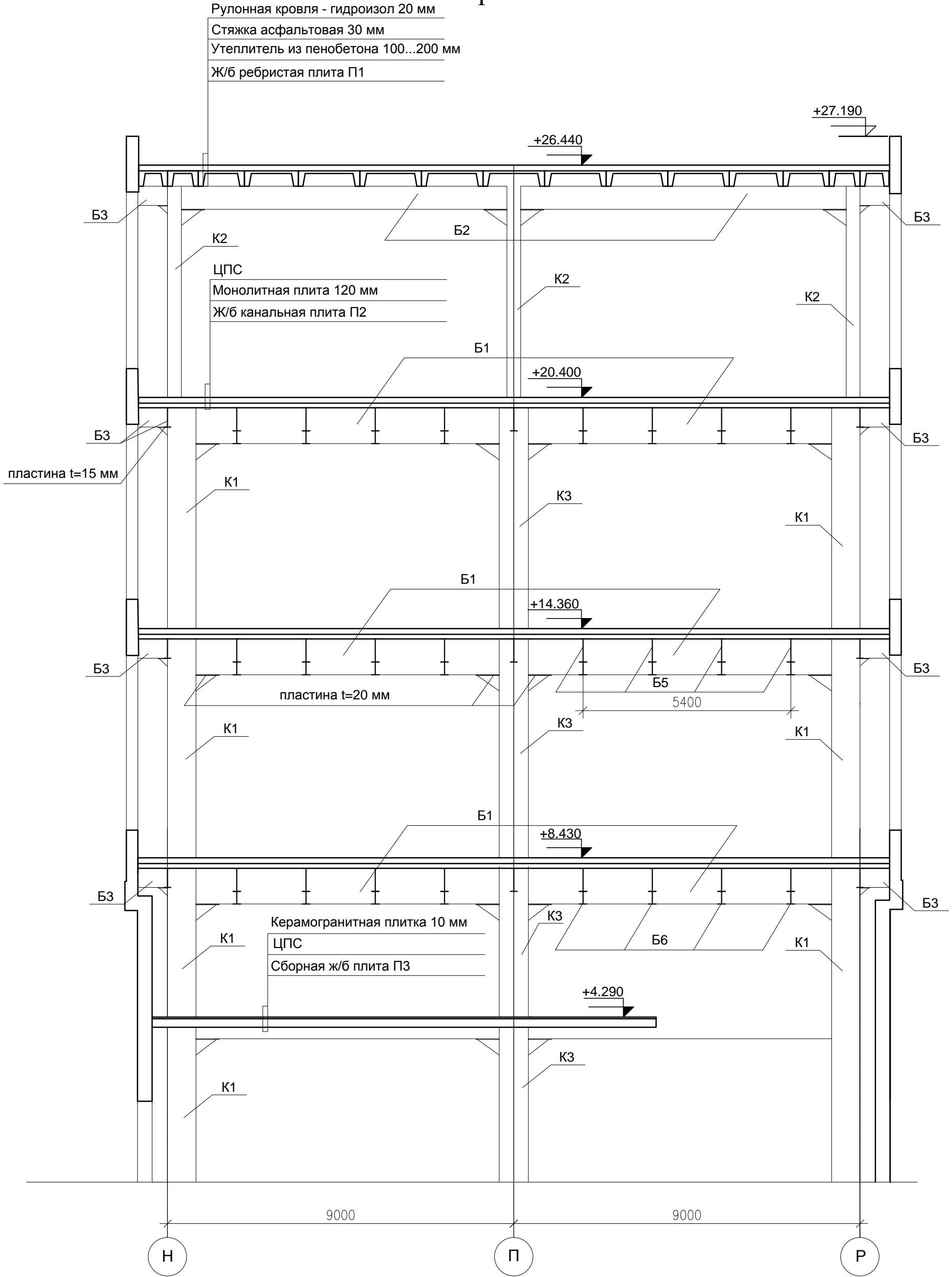
Изм.	Лист	№ докум.	Погн.	Дата

Разрез 1-1

Лист

5

# Разрез 2-2



1. Все оси приняты согласно проектным чертежам
2. За отметку 0,000 принят уровень пола первого этажа

Изм.	Лист	№ докум.	Погн.	Дата

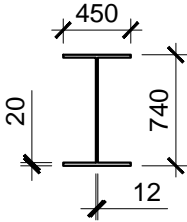
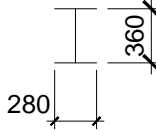
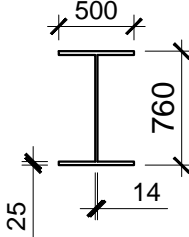
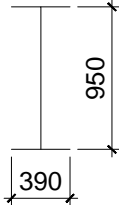
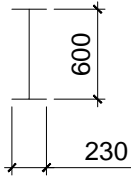
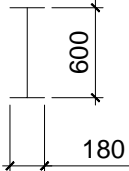
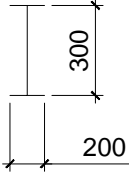
Разрез 2-2

Лист

6

Ведомость колонн и балок

Приложение 1

Колонна	Сечение
К1	
К2	
К3	
Б1	
Б2	
Б3	№50 по ГОСТ 8239-89
Б4	№20Ш1 по ГОСТ 26020-83
Б5	
Б6	
СТ1	Гн. 80x80

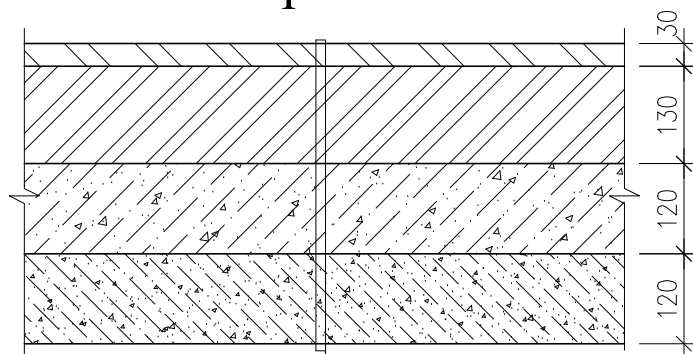
Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

Ведомость колонн и балок

Лист

7

## Вскрытие 1



- Плитка гранитная – 30мм

---

- ЦПС – 130 мм

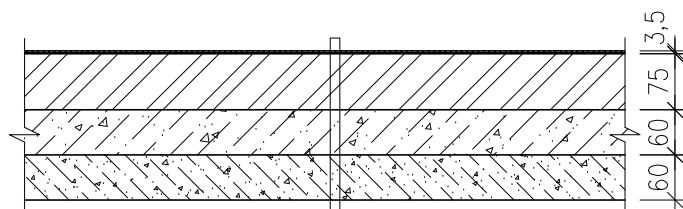
---

- Бетонная плита – 120 мм

---

- Плоская канальная плита - 120 мм

## Зондирование 1



- Линолеум – 3,5 мм

---

- ЦПС – 75 мм

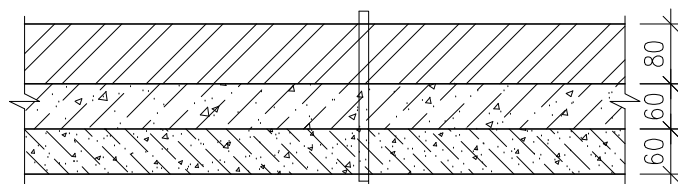
---

- Бетонная стяжка – 60 мм

---

- Ж/б ребристая плита – 60 мм

## Зондирование 2



- ЦПС – 80 мм

---

- Бетонная стяжка – 60 мм

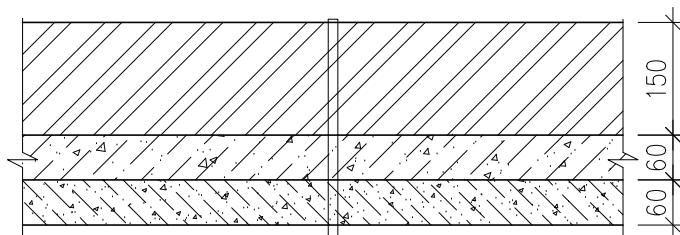
---

- Ж/б ребристая плита – 60 мм

Изм.	Лист	№ док.	Подп.	Дата

Вскрытие 1, зондирования 1, 2.

### Зондирование 3



- ЦПС – 150 мм

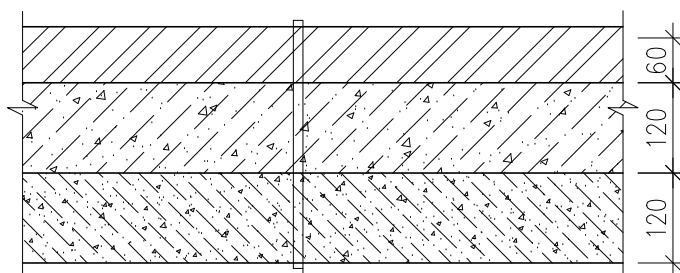
---

- Бетонная стяжка – 60 мм

---

- Ж/б ребристая плита – 60 мм

### Зондирование 4



- ЦПС – 60 мм

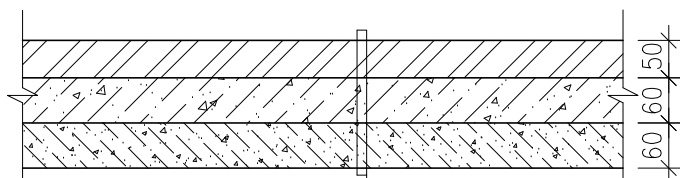
---

- Бетонная плита – 120 мм

---

- Плоская канальная плита – 120 мм

### Зондирование 5



- ЦПС – 50 мм

---

- Бетонная стяжка – 60 мм

---

- Ж/б ребристая плита – 60 мм

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

Зондирования 3,4,5.





/

-

1.

« » / «27-1»



2.

«27» / « - »



3.

-  
« » / «1-  
27»



4.

-



5.

-



6.

/  
«18-27/ - »



7.

/ «18-  
27/ - »



8.



9.

-  
-  
-



10.

.740 450  
,760 500



11.

.740 450  
,760 500



12.

/  
/ «1-18/ -  
»



13.

/  
/ «1-18/ -  
»



14.

390 390



15.

1 -  
/ «18/ »



16.

1



17.

.400 400

1 -

-

-



18.

2

/  
«27/ »



19.

2



20.

-110



21.

« » / «1-4»



22.



23.

-  
-  
/



24.

-  
3-  
.



25.

-  
/

5



26.

-  
/

5



27.

5

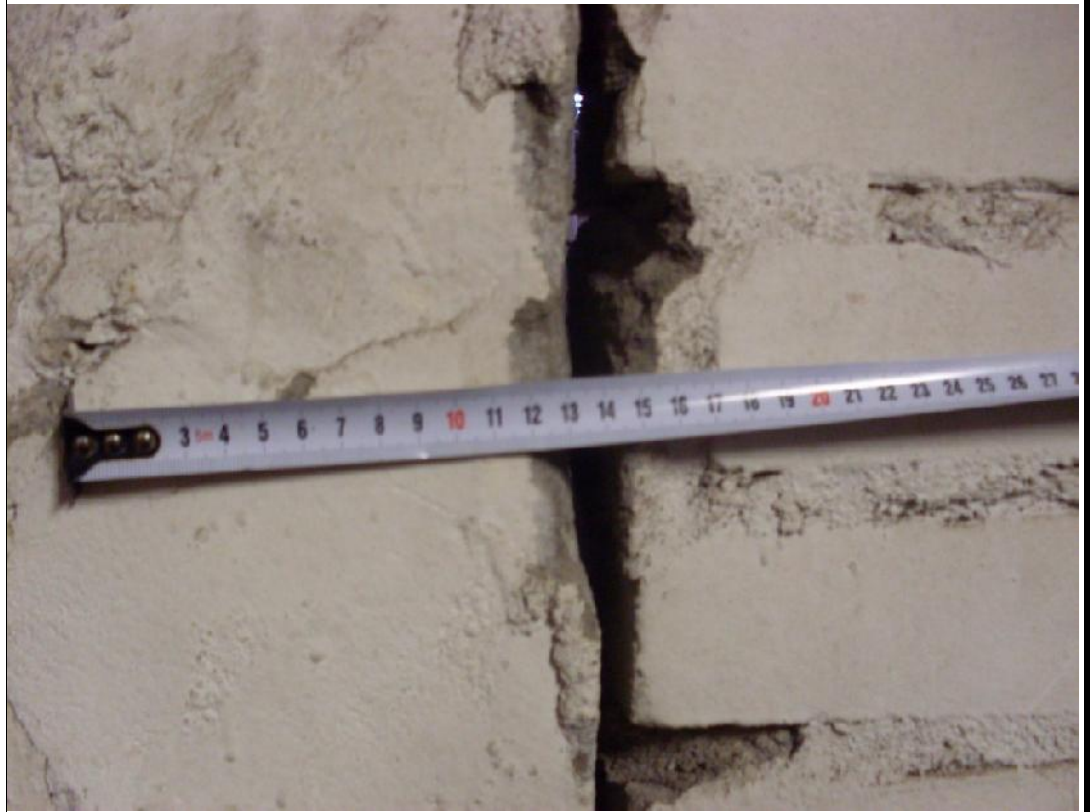
-  
/



28.



29.



30.

«15-17»



31.

«20-22»



32.

« » / «1-2»





1 2

«1-18» ( / )

		- / 2	- f	- / 2
1	,20	5,0	1,2	6,0
2	,50	100	1,3	130,0
3	,200	120	1,2	144,0
4	-	278,0	1,1	305,6
5		15,0	1,1	16,5
6		50,0	1,1	55,0
7		126,0	-	180,0
	:			836,1
1,2,3,4				
1	,8	25	1,2	30,0
2	,130	234,0	1,3	304,2
3	,60	150,0	1,1	165,0
4	-	278,0	1,1	305,8
5		15,0	1,1	16,5
6		300,0	-	300,0
	:			1121,5
7	( 150 )	200,0	1,1	220,0

6

1.

$$1122-300 = 822 \quad / \quad 2$$

$$822*6=4932 \quad /$$

2.

$$= 300*6=1800 \quad /$$

3.

$$1122-300 = 822 \quad / \quad 2$$

$$836-180=656 \quad / \quad 2$$

$$656*6=3936 \quad /$$

4.

$$180*6=1080 \quad / \quad .$$

5.

$$220*6=1320 \quad /$$

6.

$$0,3 *6 *1 *1200 \quad / \quad 3=2,16 \quad /$$

7.











2.03.01-84\* (

)

$$\gamma_n = 1$$

4

XoY 1

XoZ 1

Z

2.03.01-84\* (

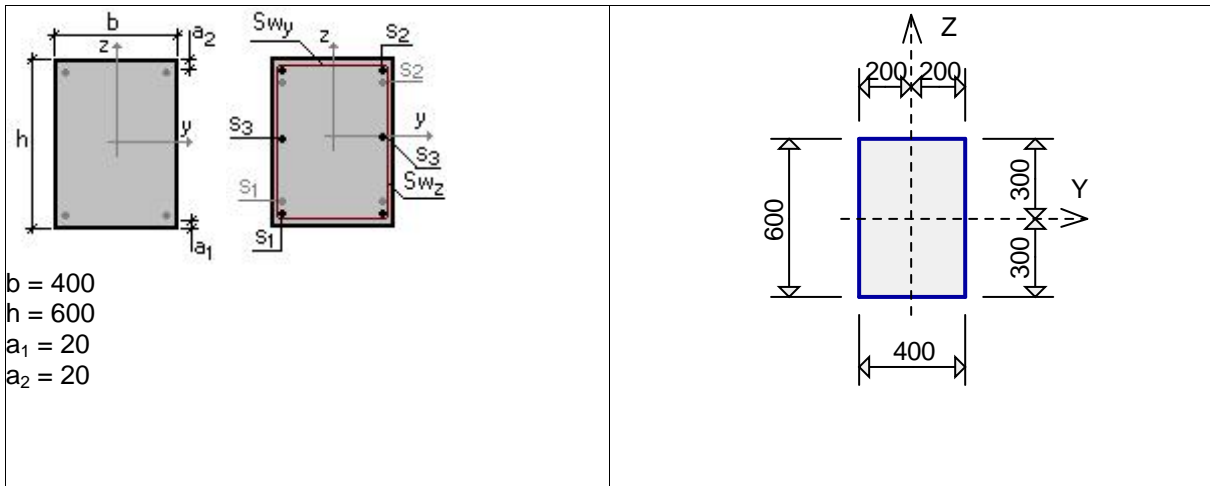
)

Y

2.03.01-84\* (

)

- 120



	A-III	1
	A-I	1

: B25

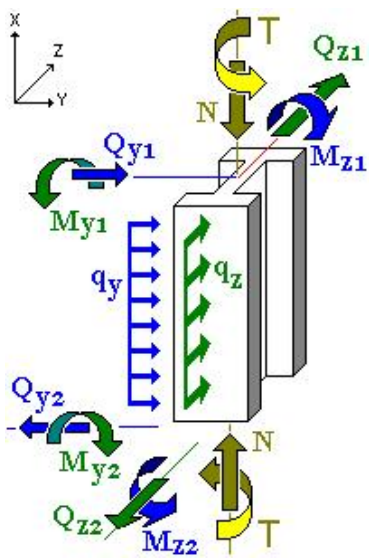
2,5 / 3

1

 $\gamma_{b2} 0,9$  $\gamma_{b2} 1$



	( )		
1	4	$S_1 - 2\varnothing32 + 2\varnothing25$ $S_2 - 2\varnothing32 + 2\varnothing25$	
		$2\varnothing10, Z$ $300$ $2\varnothing10, Y$ $300$	



1



		- / 2 ,	- f	- / 2 ,
1	, 20	5,0	1,2	6,0
2	, 50	100	1,3	130,0
3	, 200	120	1,2	144,0
4		278,0	1,1	305,6
5	-	15,0	1,1	16,5
6		50,0	1,1	55,0
7		126,0	-	180,0
	:			836,1
4				
1	, 30	78	1,1	85,8
2	, 130	234,0	1,3	304,2
3	, 120	288,0	1,1	316,8
4		300,0	1,1	330,0
5		15,0	1,1	16,5
6	-	2500,0	-	2500,0
	:			3253,3
1,2,3				
1	8 ,	25,0	1,2	30,0
2	, 80	144,0	1,3	187,2
3		300,0	1,1	330,0
4	, 120	288,0	1,1	316,8
5		15,0	1,1	16,5
6	-	300,0	-	300,0
	:			1180,5

6

1.

1122-300 = 822 / 2

**822\*6=4932 /**

2. = 300\*6=**1800 /**

3. 4- = 2500\*6=**15000 /**

4.

1122-300 = 822 / 2

836-180=656 / 2

656\*6=**3936 /**

5. 180\*6=**1080 / .**

6. 0,3 \*6 \*1 \*1200 / 3=**2,16 /**

7.

1 1 =( 0,45\*0,02\*2\*7850+0,7\*0,012\*7850)\*1,05=217,6 /

1 3 =( 0,5\*0,025\*2\*7850+0,71\*0,014\*7850)\*1,05=288,0 /

1 1 =( 0,39\*0,02\*2\*7850+0,91\*0,014\*7850)\*1,05=233,6 /

1 5 =( 0,18\*0,016\*2\*7850+0,58\*0,012\*7850)\*1,05=104,8 /

**2 (h=600 , b=230 )**

**II-23-81\***

: C245

50\* II-23-81\* 2  
0,95

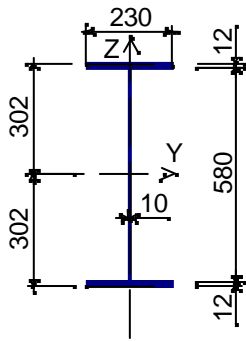
1



8,5

Y		
Z		
Y		
Z		

10

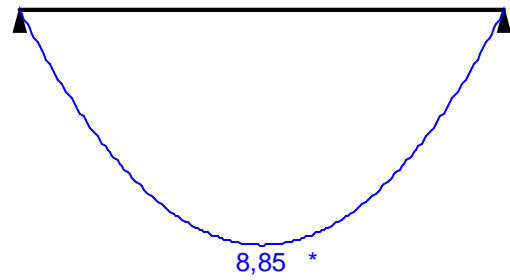
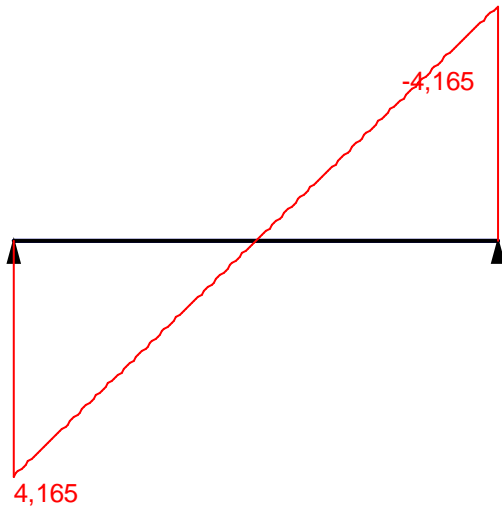
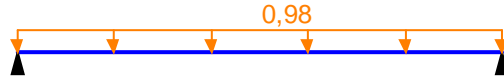
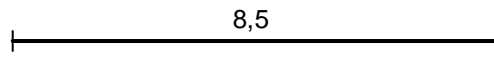


				-	
				-	
A			113,2	2	
$A_{v,y}$		U	38,549	2	
$A_{v,z}$		V	52,228	2	
$I_y$	Y	Y1	-	4	
			64629,989		
$I_z$	Z	Z1	-	4	
			2438,233		
$I_t$			45,829	4	
$I_w$			2127821,365	6	
$i_y$		Y1	23,894		
$i_z$		Z1	4,641		
$W_{u+}$			U	2140,066	3
$W_{u-}$			U	2140,066	3
$W_{v+}$			V	212,02	3
$W_{v-}$			V	212,02	3
$W_{pl,u}$			U	2474,92	3
$W_{pl,v}$			V	331,9	3
$I_u$			64629,989	4	
$I_v$			2438,233	4	
$i_u$			23,894		
$i_v$			4,641		
$a_{u+}$	Y(U)		1,873		
$a_{u-}$	Y(U)		1,873		
$a_{v+}$	Z(V)		18,905		
$a_{v-}$	Z(V)		18,905		
P			210,8		
$S_y$		Y	1237,46	3	
$S_u$			16,56	3	
$S_d$			16,56	3	

1 -

		= 8,5	
		0,98	/

1 -  
e : 1



.11.5		0,01
.5.12		0,053
.5.12		0,161
.5.15	-	0,161
.7.24		0,626

0,626 -

: 46 46

\_\_\_\_\_ :

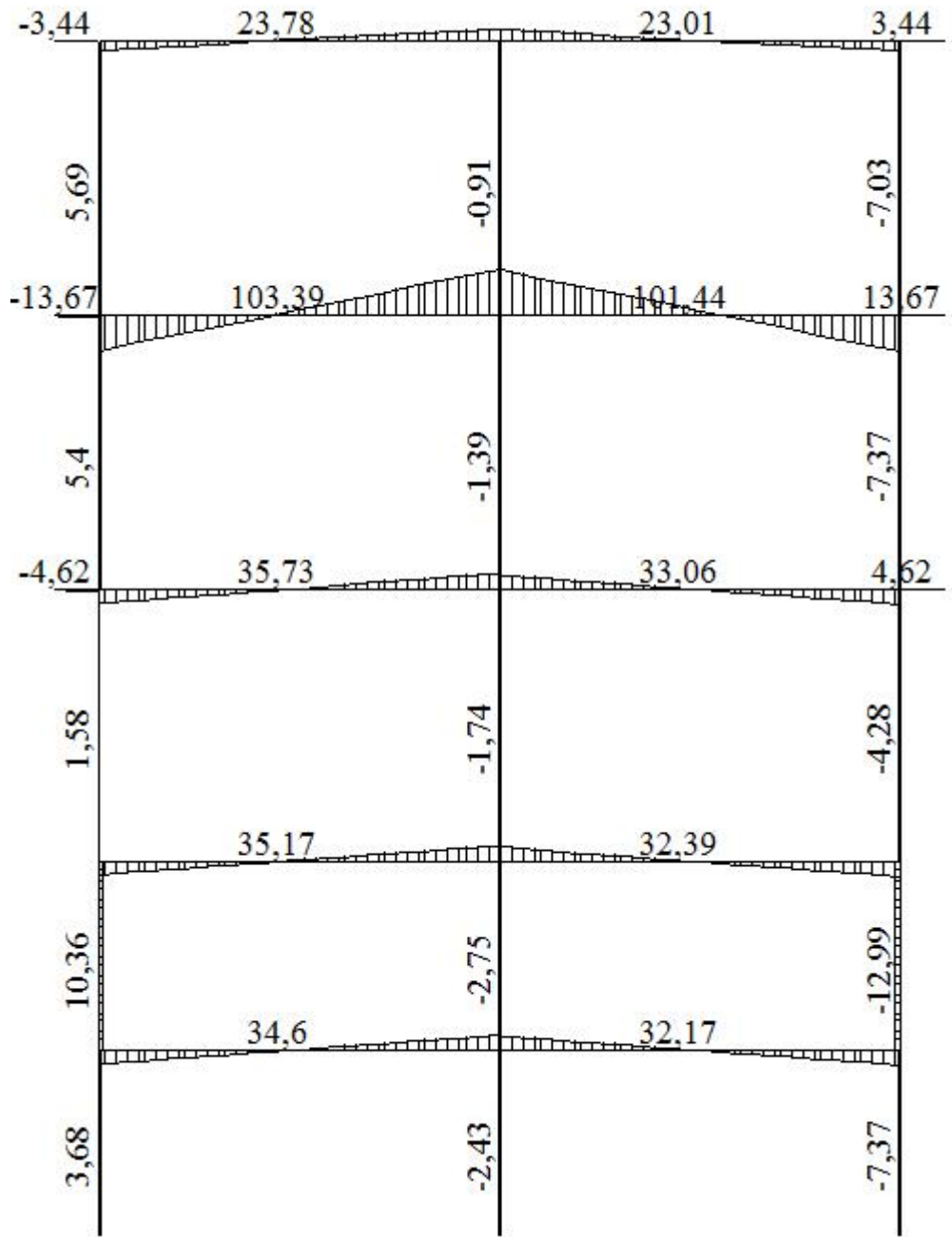
/ «18-27»

600 ,

230







.6. Q.

$h=750$  ,  $b=500$

II-23-81\*

: C345

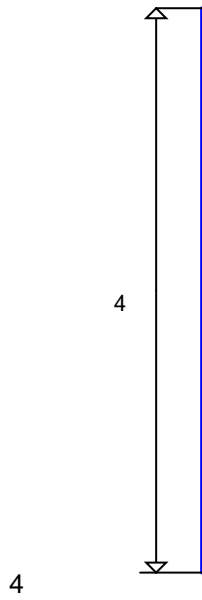
1

50\*

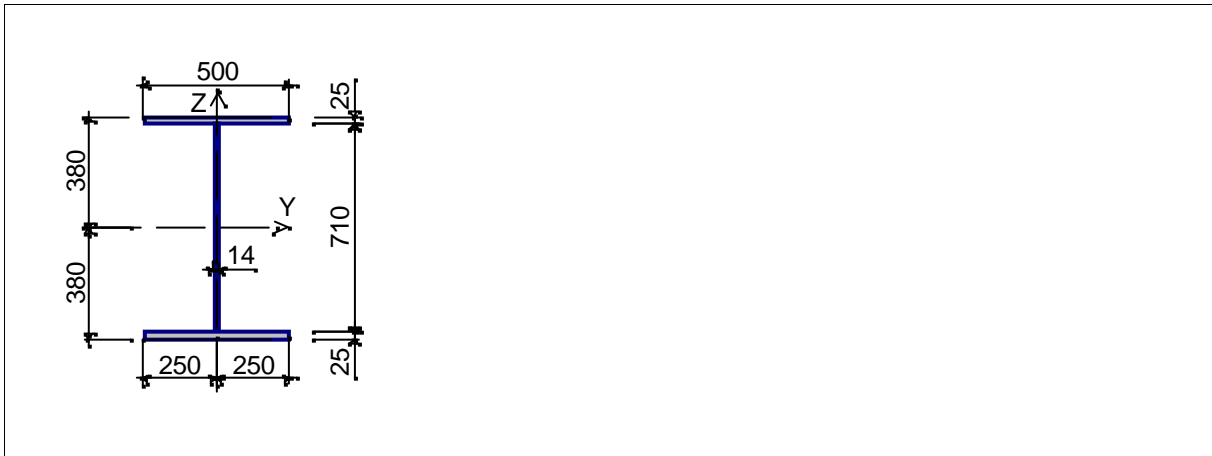
II-23-81\* 2

0,95

1



: 180  
: 300



				-
				-
A			349,4	2
$A_{v,y}$	U		171,521	2
$A_{v,z}$	V		97,032	2
$I_y$	Y	Y1	- 379527,117	4
$I_z$	Z	Z1	- 52099,569	4
$I_t$			585,775	4
$I_w$			70319876,875	6
$i_y$	Y1		32,958	
$i_z$	Z1		12,211	
$W_{u+}$		U	9987,556	3
$W_{u-}$		U	9987,556	3
$W_{v+}$		V	2083,983	3
$W_{v-}$		V	2083,983	3



c		
.5.12	My	0,031
.5.12,5.18		Qz 0,014
.5.24,5.25		- 0,44
.5.3	(XoU)	XoY 0,433
.5.3	(XoV)	XoZ 0,415
.5.27	My	0,428
.5.30-5.32	My	0,455
.5.1	/	- 0,41
.5.15		0,031
.6.15,6.16		XoY 0,127
.6.15,6.16		XoZ 0,047

0,455 -

My

\_\_\_\_\_ :

50%.

h=700 , b=450

II-23-81\*

: C345

1

50\*

II-23-81\* 2  
0,95

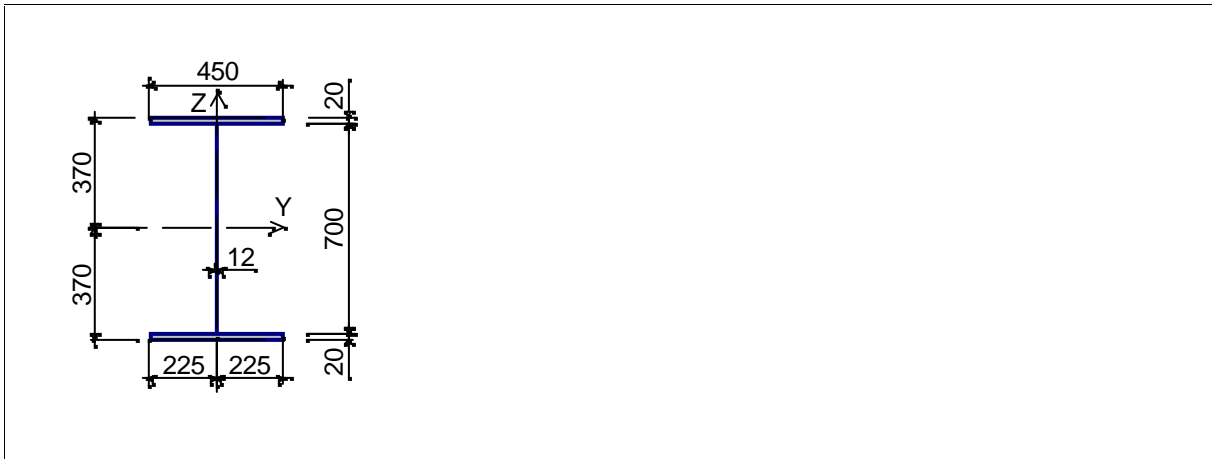
1

4

4



: 180



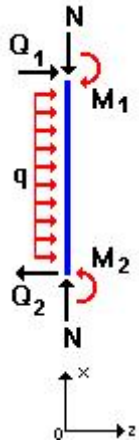
				-
				-
A			264	2
$A_{v,y}$		U	123,329	2
$A_{v,z}$		V	80,797	2
$I_y$		Y1	-	4
	Y			
$I_z$		Z1	-	4
	Z			
$I_t$			280,32	4
$I_w$			39352940,654	6
$i_y$		Y1	31,84	
$i_z$		Z1	10,728	
$W_{u+}$			U	7233,514
$W_{u-}$			U	7233,514
$W_{v+}$			V	1350,448
$W_{v-}$			V	1350,448
$W_{pl,u}$			U	7950
$W_{pl,v}$			V	2050,2
$I_u$				267640
$I_v$				30385,08
$i_u$				31,84
$i_v$				10,728
$a_{u+}$		Y(U)		5,115
$a_{u-}$		Y(U)		5,115
$a_{v+}$		Z(V)		27,4
$a_{v-}$		Z(V)		27,4
P				325,6
$S_y$		Y		3975
$S_u$				90
$S_d$				90



XoY 0,7



XoZ 0,7



1

:	
N	256
$M_{y1}$	11,57 *
$Q_{z1}$	-2,893
$M_{y2}$	0 *
$Q_{z2}$	-2,893
$q_z$	0 /

c		
.5.12	My	0,047
.5.12,5.18		Qz 0,018
.5.24,5.25		- 0,334
.5.3	(XoU)	XoY 0,308
.5.3	(XoV)	XoZ 0,292
.5.27	My	0,316
.5.30-5.32	My	0,343
.5.1	/	- 0,288
.5.15		0,047
.6.15,6.16		XoY 0,145
.6.15,6.16		XoZ 0,049

0,343 -

My -

\_\_\_\_\_:

70%.

« » 2013 : ., .51,  
 . « ».

400 400

52 .

$$N = N + N + N + N = 221,12 + 35,86 + 30,8 + 0,9 = 288,68 .$$

$$N = (2,8 \cdot 3,1 \cdot 0,64 + 3,1 \cdot 2,4 \cdot 0,56 + 2,4 \cdot 0,45 \cdot 2,36 + 4,5 \cdot 0,45 \cdot 0,38) \times 2,5 \times 1,1 = 35,86 .$$

$$N = 7,2 \cdot 6,0 \cdot 0,4 \cdot 1800 / (3 \cdot 1,1 \cdot 0,9) = 30,8 .$$

$$N = (0,26 \times 1,1 \times 1,85) \times 1,65 = 0,9 .$$

9 ,

$$9 \times 52 = 468 .$$

$$N = 288,7 < 468 -$$

,

$$179 .$$

$$N = N + N + N = 389,41 + 58,2 + 2,4 = 450,01 .$$

$$N = N + N + N = 389,41 + 58,2 + 2,4 = 450,01 .$$

$$N = (2,94 \cdot 4,23 \cdot 1,34 + 3,34 \cdot 1,92 \cdot 0,7) \times 2,5 \times 1,1 = 58,17$$

$$N = (1,11 \times 0,64 \times 0,8) \times 1,65 = 2,4$$

12 ,

$$12 \times 52 = 624 .$$

$$N = 450,01 < 624 -$$

,

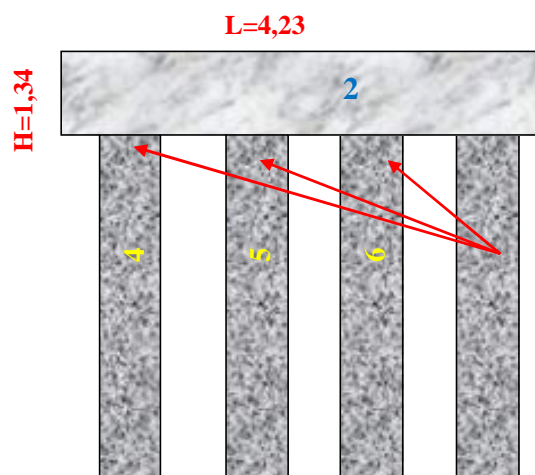
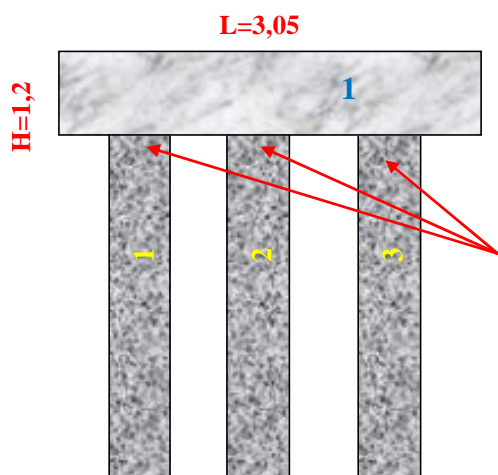
$$174 .$$





)  
( 0,5 - 12 ), .  
22561-07,  
-110 ,

1.



1 -

6

1, 2.

40 40 .

1.

2.

3.



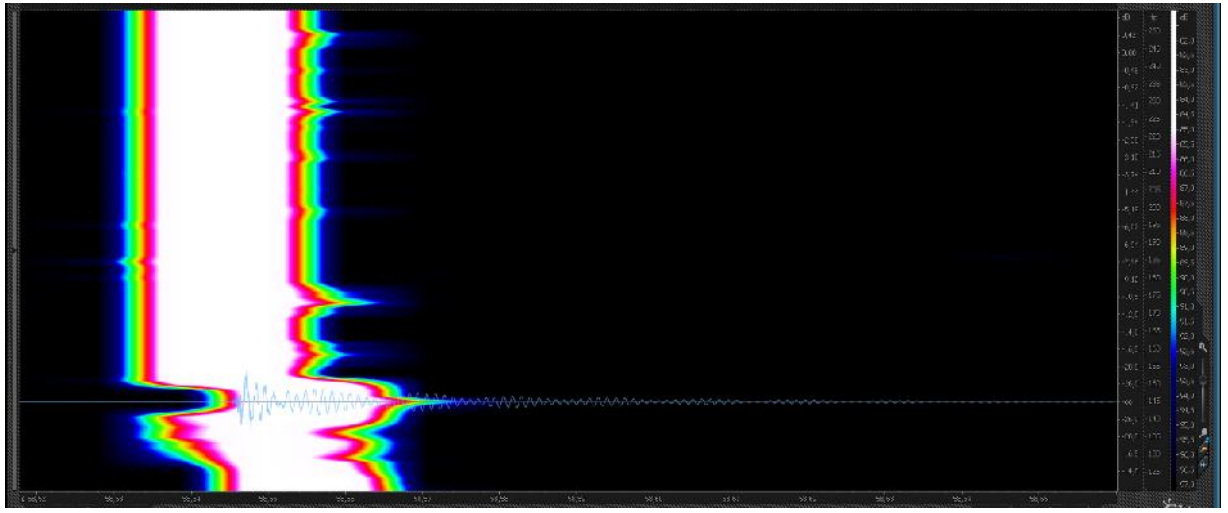




1	145,1	146,0	13,2
	136,6		
	149,3		
	153,1		
2	187	184,7	10,4
	184,7		
	181,2		
	185,8		
3	146,4	149,8	12,9
	150,3		
	154,1		
	148,3		
4	157,6	156,8	12,3
	156,1		
	155,7		
	156,8		
	156,5		
	158		
5	173,1	169,7	11,3
	171,5		
	169,2		
	169,2		
	168		
	167,3		
6	153	154,3	12,5
	155,3		
	153,4		
	155,3		
	154,1		
	154,5		



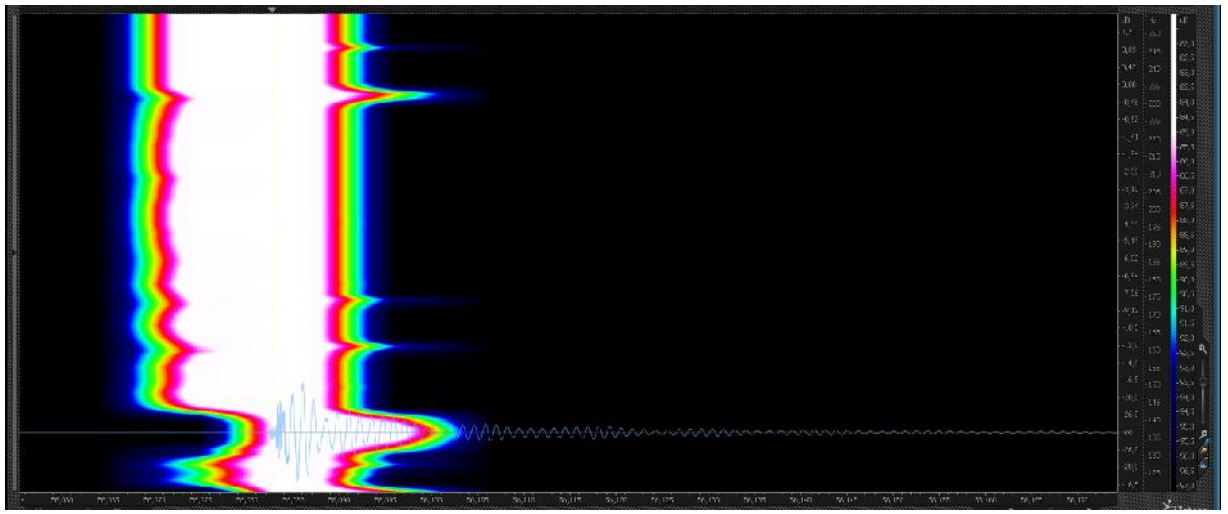




1-

1

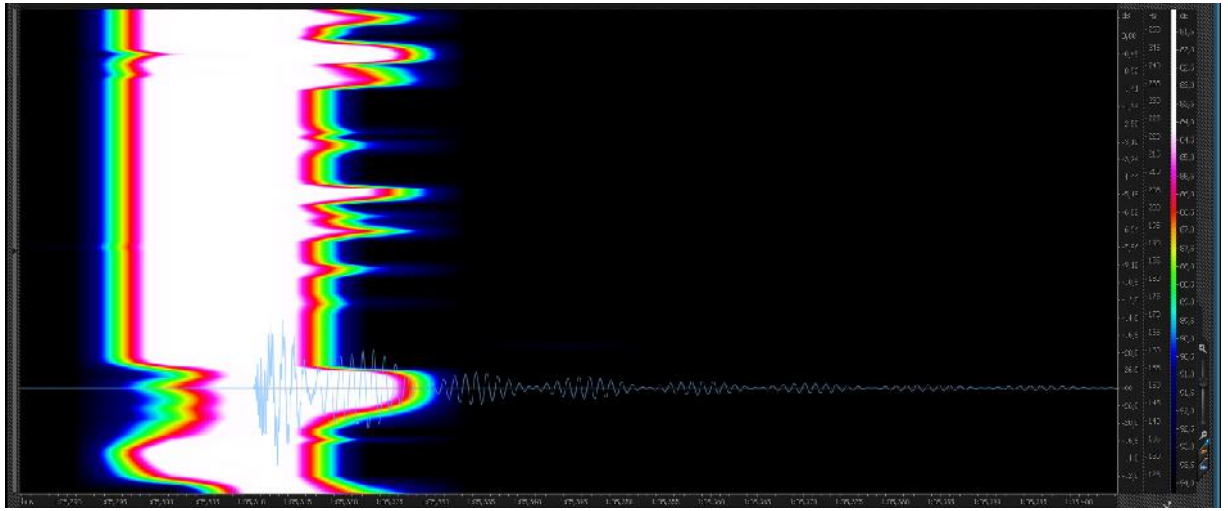
1



2-

2

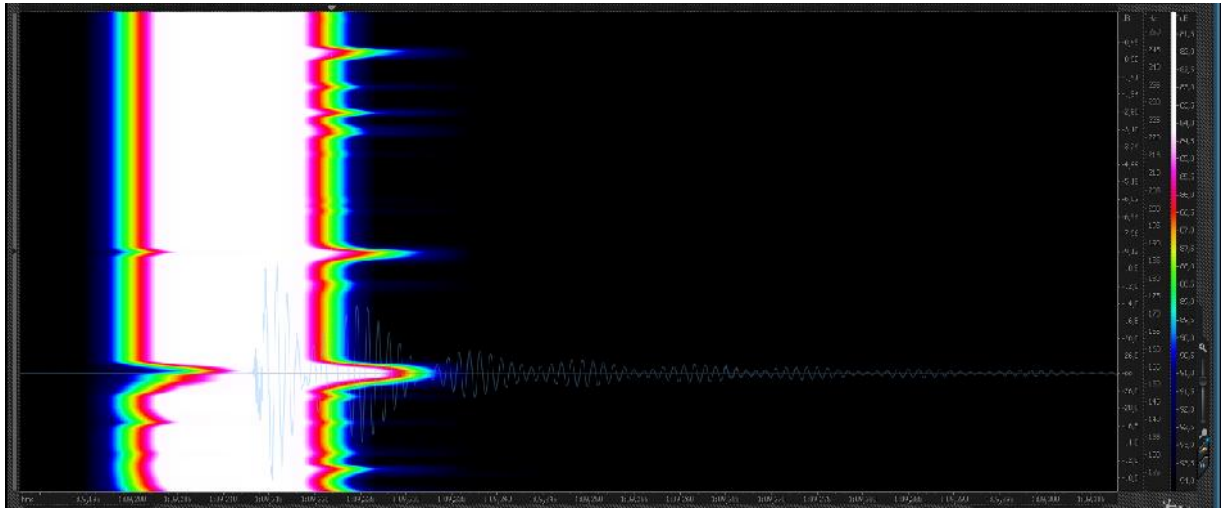
1



3-

3

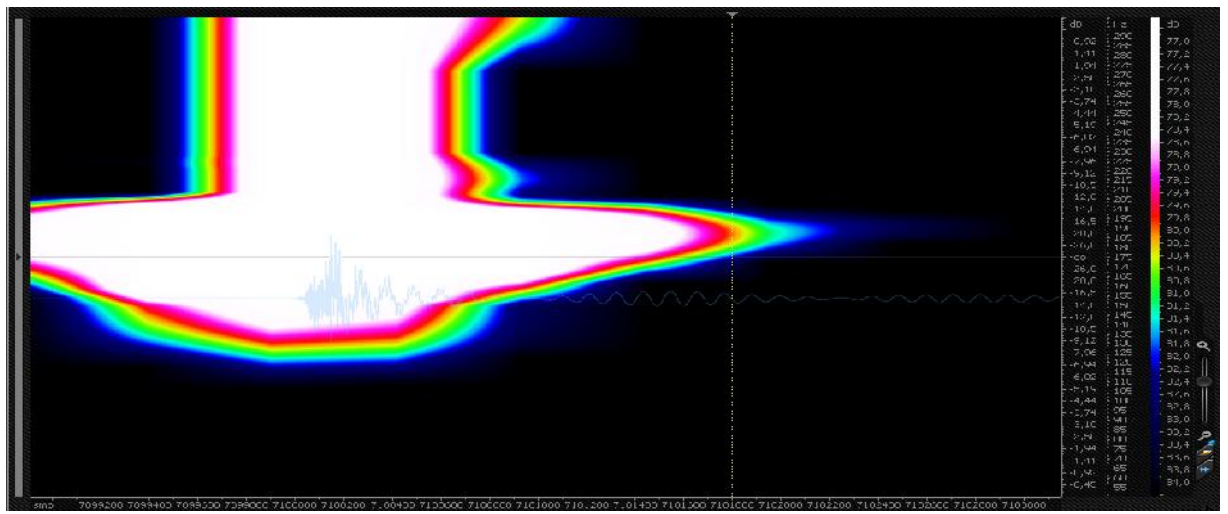
1



4 -

4

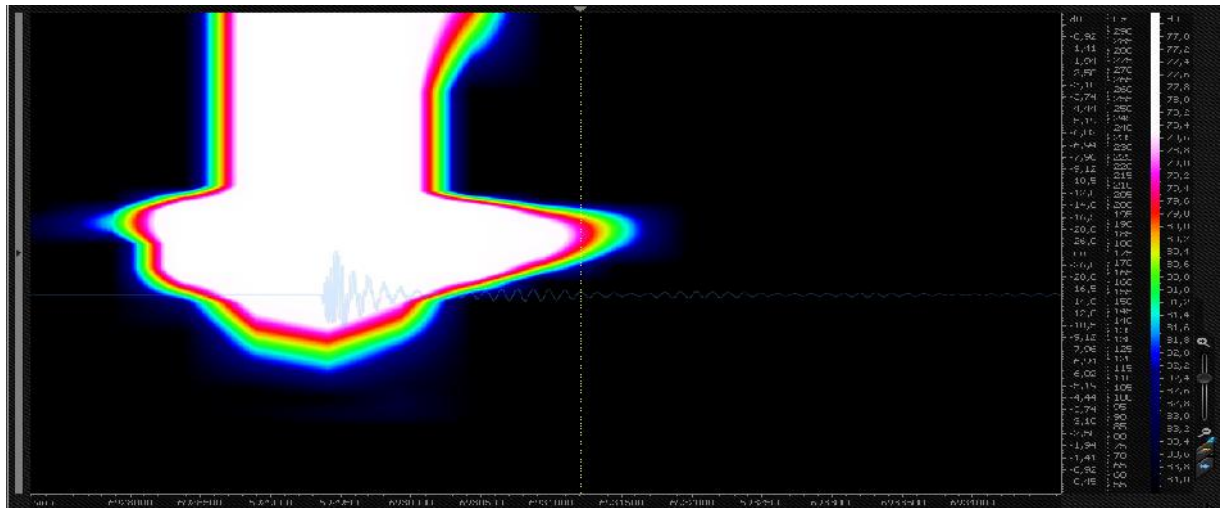
1



5 -

1

2

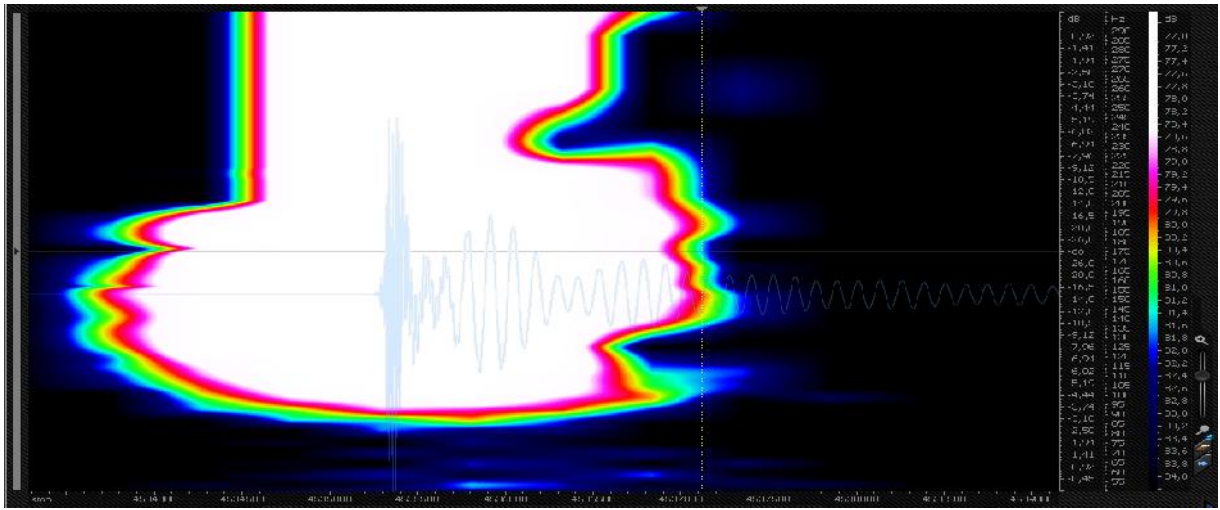


6 -

2

2

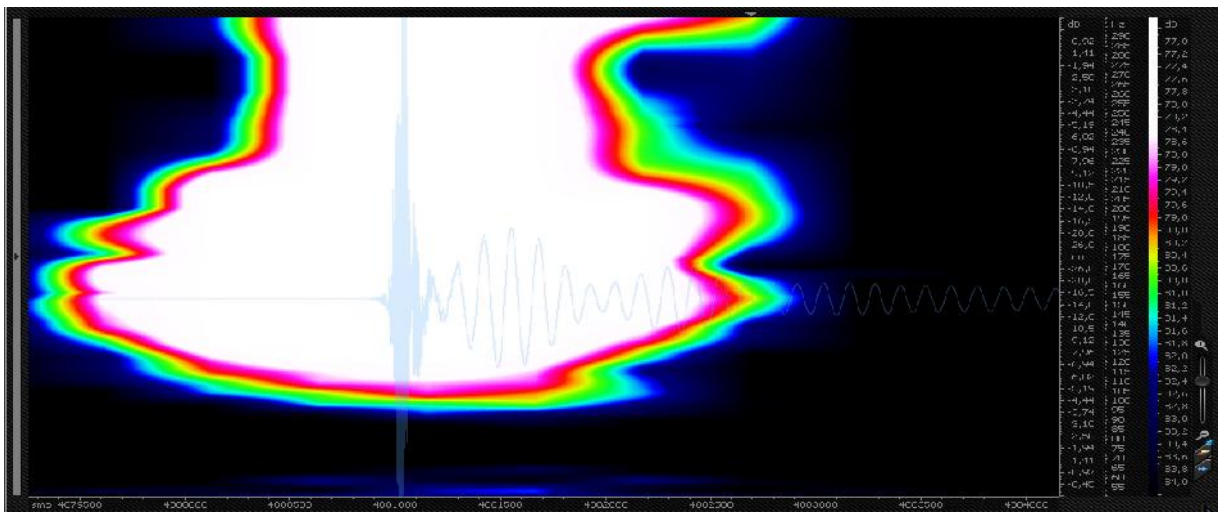




10 -

2

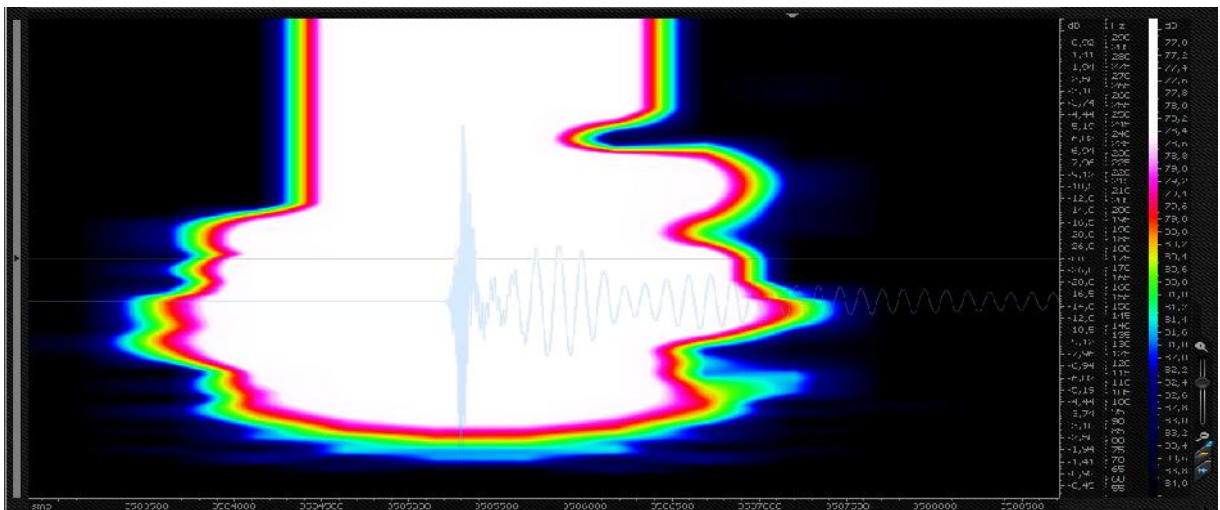
3



11 -

3

3

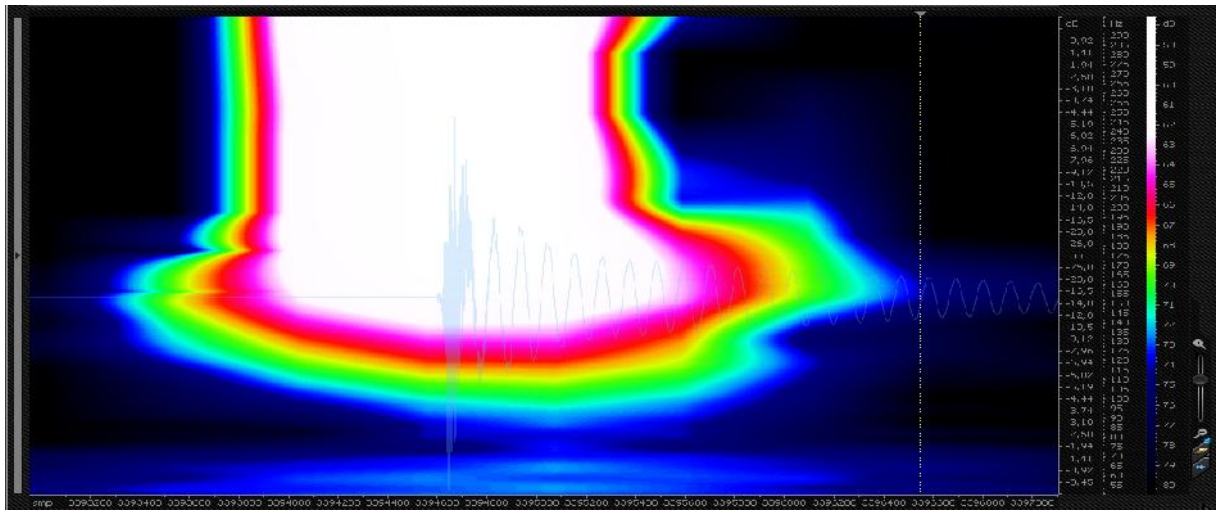


12 -

4

3

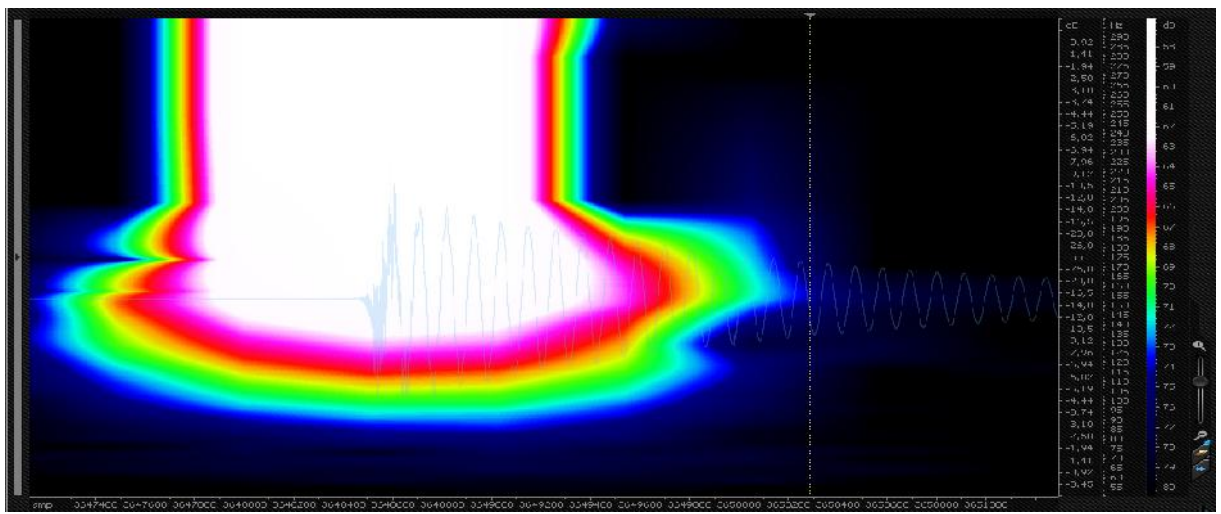




16-

4

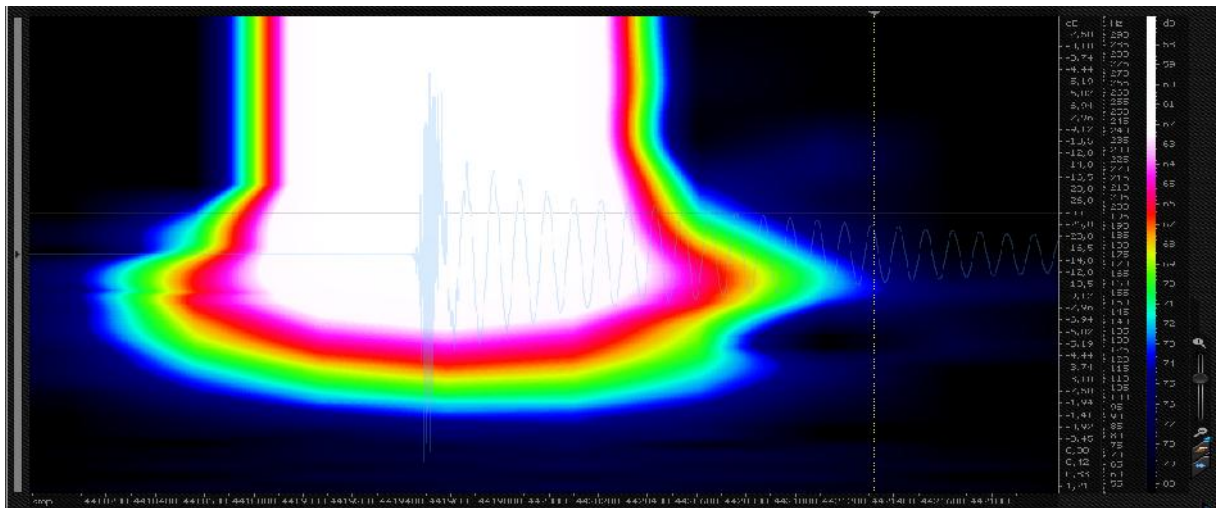
4



17-

5

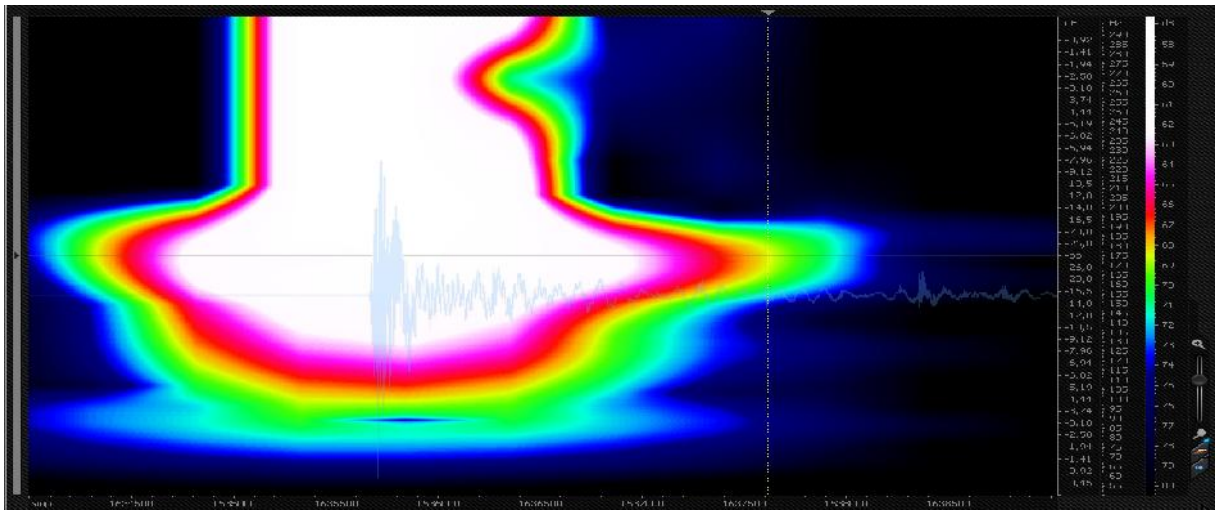
4



18-

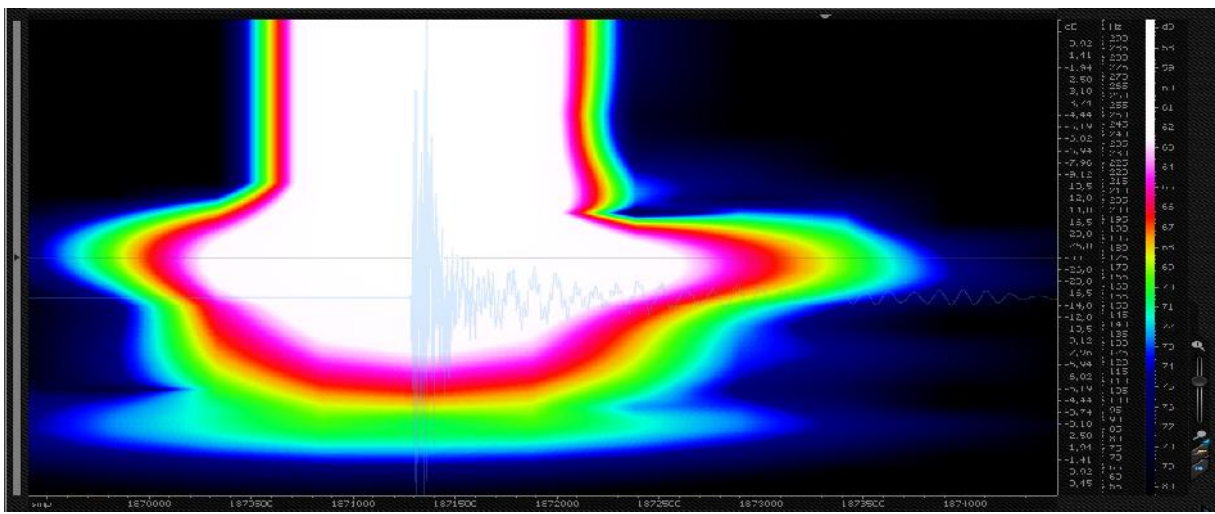
6

4



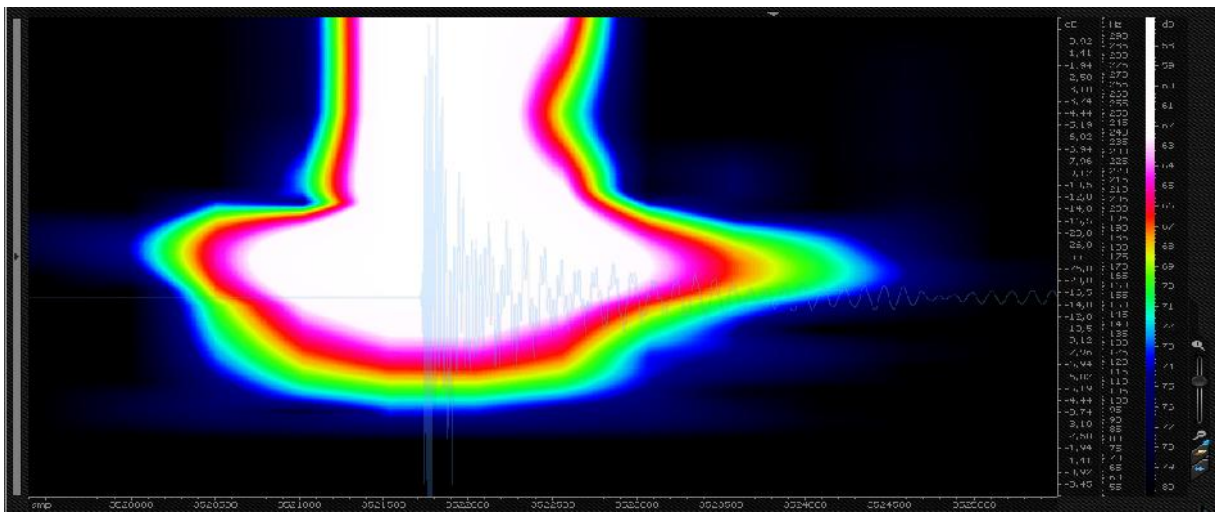
19 -

1 5



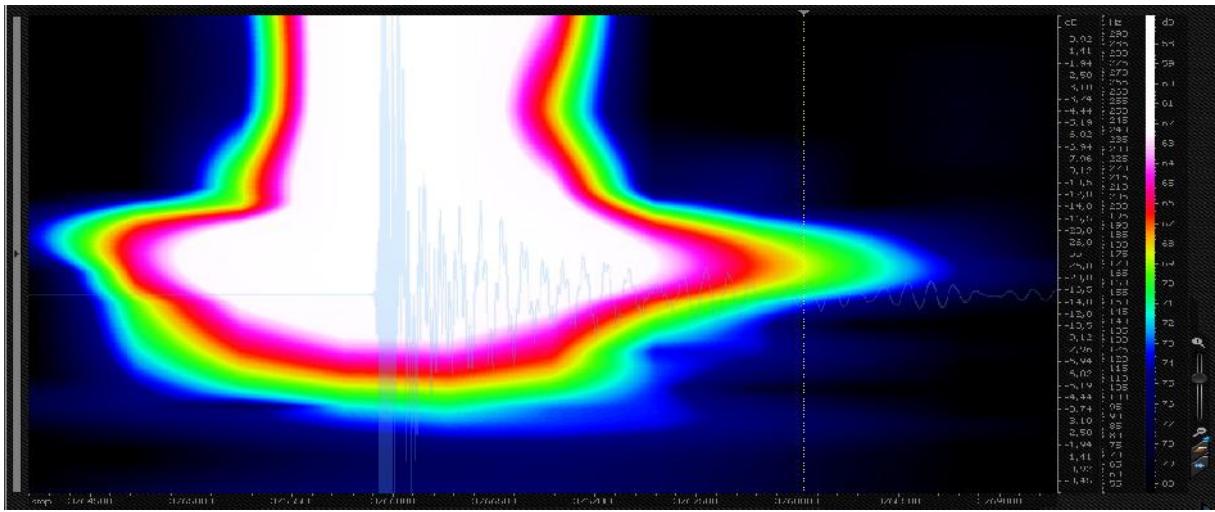
20 -

2 5



21 -

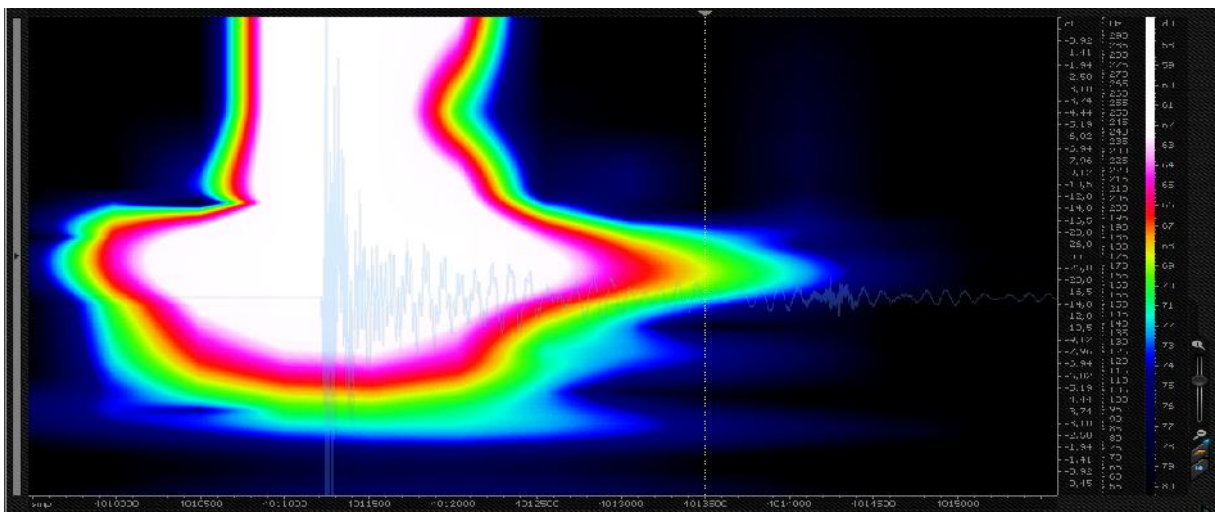
3 5



22 -

4

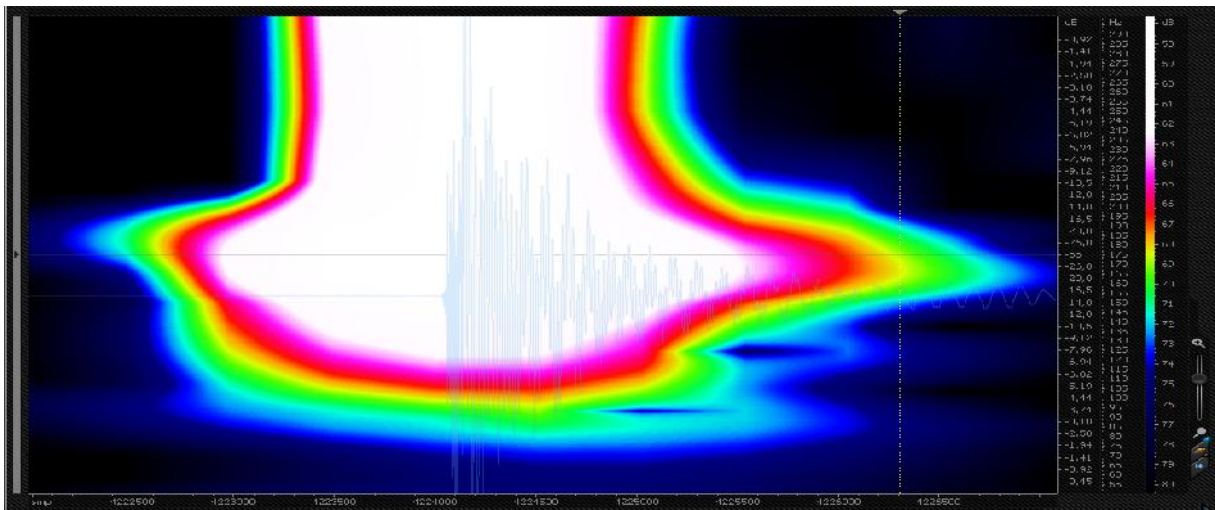
5



23 -

5

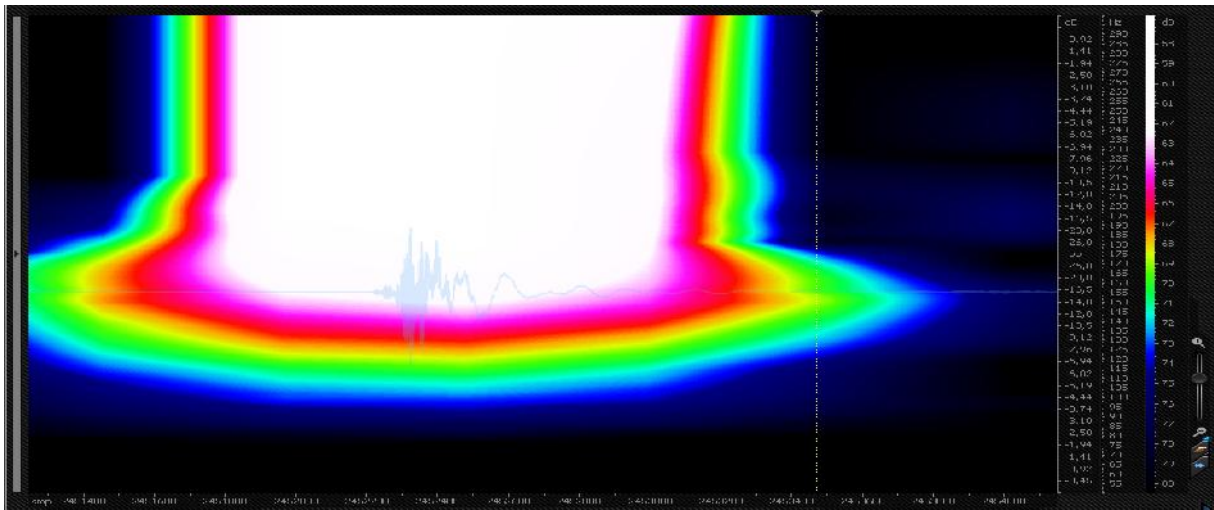
5



24 -

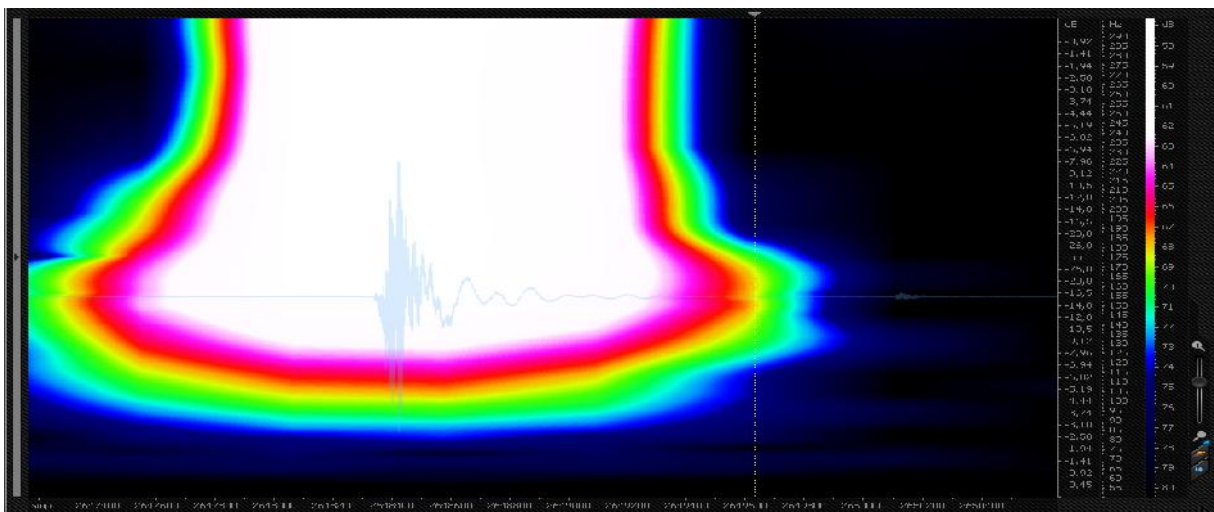
6

5



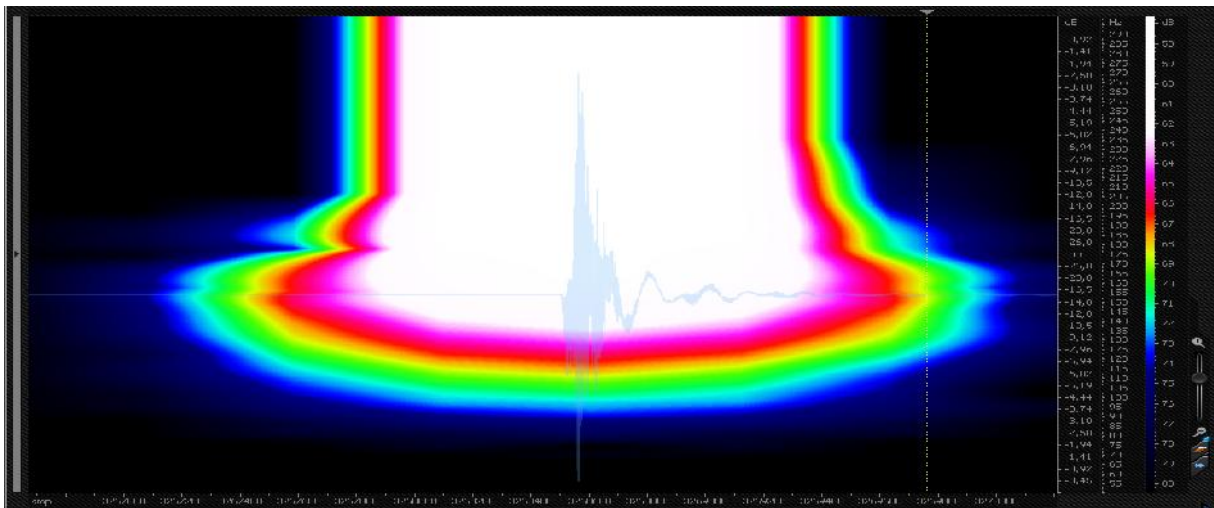
25 -

1 6



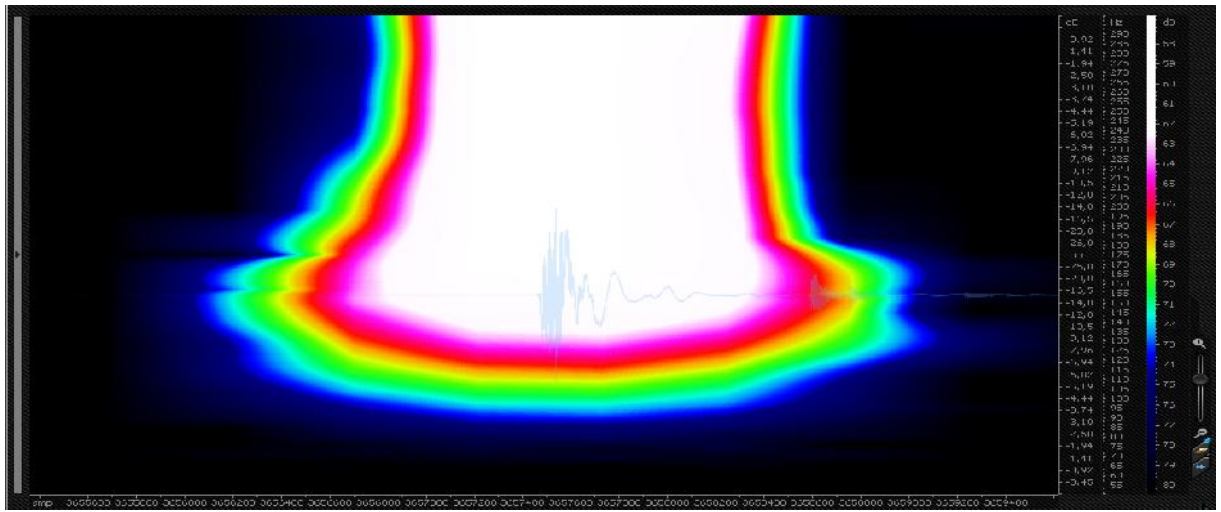
26 -

2 6



27 -

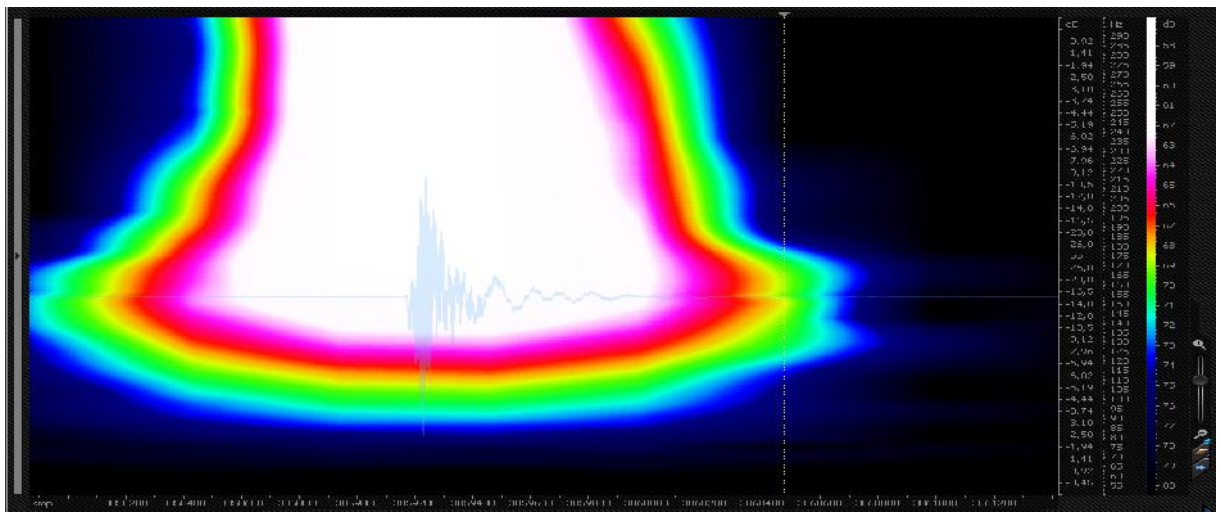
3 6



28 -

4

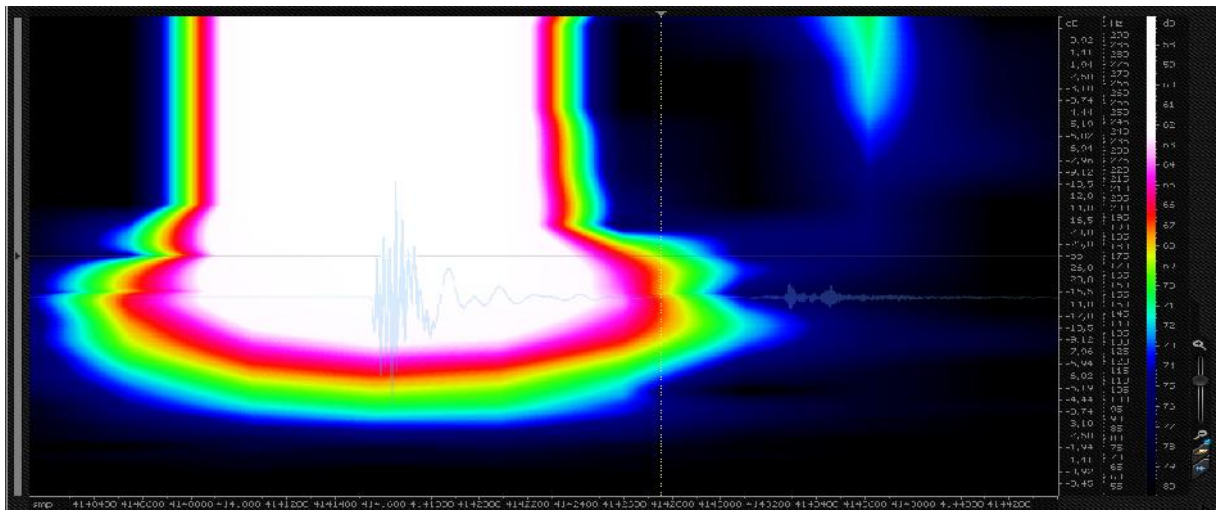
6



29 -

5

6



30 -

6

6



		-	-	-	- /	R	-
1		19	30.4	12	3.95	17.1	
		20	30.6	12	3.92	16.8	
		21	30.5	12	3.93	16.9	
2		22	29.6	12	4.05	18.4	
		23	30.1	12	3.99	17.6	
		24	29.8	12	4.03	18.1	
3		25	30.1	12	3.99	17.6	
		26	30.2	12	3.97	17.4	
		27	30.1	12	3.99	17.6	
4		28	30.0	12	4.00	17.7	
		29	30.2	12	3.97	17.4	
		30	30.1	12	3.99	17.6	
5		31	29.9	12	4.01	17.9	
		32	30.1	12	3.99	17.6	
		33	29.7	12	4.04	18.2	
6		79	28.6	12	4.20	20.3	
		80	28.4	12	4.23	20.8	
		81	28.5	12	4.21	20.5	
7		82	29.2	12	4.11	19.1	
		83	28.9	12	4.15	19.7	
		84	28.7	12	4.18	20.1	
8		85	28.9	12	4.15	19.7	
		86	29.1	12	4.12	19.3	
		87	29.0	12	4.14	19.5	
9		88	28.7	12	4.18	20.1	
		89	28.9	12	4.15	19.7	
		90	29.0	12	4.14	19.5	
10		91	28.1	12	4.27	21.4	
		92	28.0	12	4.29	21.7	
		93	27.9	12	4.30	21.9	
11		94	27.9	12	4.30	21.9	
		95	27.6	12	4.35	22.6	
		96	27.8	12	4.32	22.1	
12		97	27.8	12	4.32	22.1	
		98	27.9	12	4.30	21.9	
		99	27.7	12	4.33	22.4	
13		100	27.9	12	4.30	21.9	
		101	27.6	12	4.35	22.6	
		102	27.7	12	4.33	22.4	



		-	-	-	/	-	-	-
							R	
1		1	30.2	12	3.97	17.4		
		2	30.1	12	3.99	17.6		
		3	30.1	12	3.99	17.6		
2		4	30.2	12	3.97	17.4		
		5	30.4	12	3.95	17.1		
		6	30.3	12	3.96	17.2		
3		7	30.6	12	3.92	16.8		
		8	30.3	12	3.96	17.2		
		9	30.1	12	3.99	17.6		
4		10	30.1	12	3.99	17.6		
		11	30.3	12	3.96	17.2		
		12	30.0	12	4.00	17.7		
5		13	30.4	12	3.95	17.1		
		14	30.2	12	3.97	17.4		
		15	30.3	12	3.96	17.2		
6		16	30.5	12	3.93	16.9		
		17	30.2	12	3.97	17.4		
		18	30.4	12	3.95	17.1		
7		19	28.6	12	4.20	20.3		
		20	28.4	12	4.23	20.8		
		21	28.5	12	4.21	20.5		
8		22	27.9	12	4.30	21.9		
		23	28.1	12	4.27	21.4		
		24	28.3	12	4.24	21.0		
9		25	28.2	12	4.26	21.2		
		26	28.1	12	4.27	21.4		
		27	28.4	12	4.23	20.8		

, ( )

				-			-	-	
							R		
17.6	16.8	17.3	0.2	0.1	0.2	0.01	<b>17.31</b>		23.5
17.7	16.9	17.3	0.2	0.1	0.2	0.01	<b>17.30</b>		23.5
21.9	20.3	21.0	0.4	0.3	0.5	0.03	<b>20.98</b>		28.5

		-	-	-	/	-	R	-
1		1	28.6	12	4.20	20.3		
		2	28.8	12	4.17	19.9		
		3	28.5	12	4.21	20.5		
2		4	29.4	12	4.08	18.8		
		5	29.2	12	4.11	19.1		
		6	29.3	12	4.10	19.0		
3		7	28.9	12	4.15	19.7		
		8	28.9	12	4.15	19.7		
		9	29.1	12	4.12	19.3		
4		10	30.1	12	3.99	17.6		
		11	30.3	12	3.96	17.2		
		12	30.2	12	3.97	17.4		
5		13	29.6	12	4.05	18.4		
		14	29.3	12	4.10	19.0		
		15	29.4	12	4.08	18.8		
6		16	29.2	12	4.11	19.1		
		17	29.7	12	4.04	18.2		
		18	29.4	12	4.08	18.8		
7		19	30.6	12	3.92	16.8		
		20	30.2	12	3.97	17.4		
		21	30.4	12	3.95	17.1		
8		22	28.2	12	4.26	21.2		
		23	28.4	12	4.23	20.8		
		24	28.1	12	4.27	21.4		

, ( )

.	.	.	.	-	.	.	R	-
20.5	18.8	19.6	0.5	0.3	0.6	0.03	<b>19.60</b>	26.6
19.1	17.2	18.3	0.6	0.5	0.7	0.04	<b>18.27</b>	24.8
21.4	16.8	19.1	2.0	4.1	2.0	0.11	<b>19.08</b>	25.9

		-	-	-	/	R	-
1		1	28.5	12	4.21	20.5	
		2	28.7	12	4.18	20.1	
		3	28.2	12	4.26	21.2	
2		4	29.6	12	4.05	18.4	
		5	29.4	12	4.08	18.8	
		6	29.2	12	4.11	19.1	
3		7	29.1	12	4.12	19.3	
		8	29.4	12	4.08	18.8	
		9	29.2	12	4.11	19.1	
4		10	28.3	12	4.24	21.0	
		11	28.7	12	4.18	20.1	
		12	28.4	12	4.23	20.8	
5		13	29.1	12	4.12	19.3	
		14	29.3	12	4.10	19.0	
		15	29.5	12	4.07	18.6	
6		16	29.7	12	4.04	18.2	
		17	29.6	12	4.05	18.4	
		18	29.6	12	4.05	18.4	
7		19	27.8	12	4.32	22.1	
		20	27.6	12	4.35	22.6	
		21	27.9	12	4.30	21.9	
8		22	28.3	12	4.24	21.0	
		23	28.1	12	4.27	21.4	
		24	28.4	12	4.23	20.8	

, ( )

-	-	-	-	-	-	-	R	-
21.2	18.4	19.5	0.8	0.8	0.9	0.04	<b>19.48</b>	26.4
21.0	18.2	19.3	0.9	1.0	1.0	0.05	<b>19.30</b>	26.2
22.6	20.8	21.6	0.6	0.4	0.6	0.03	<b>21.62</b>	29.4



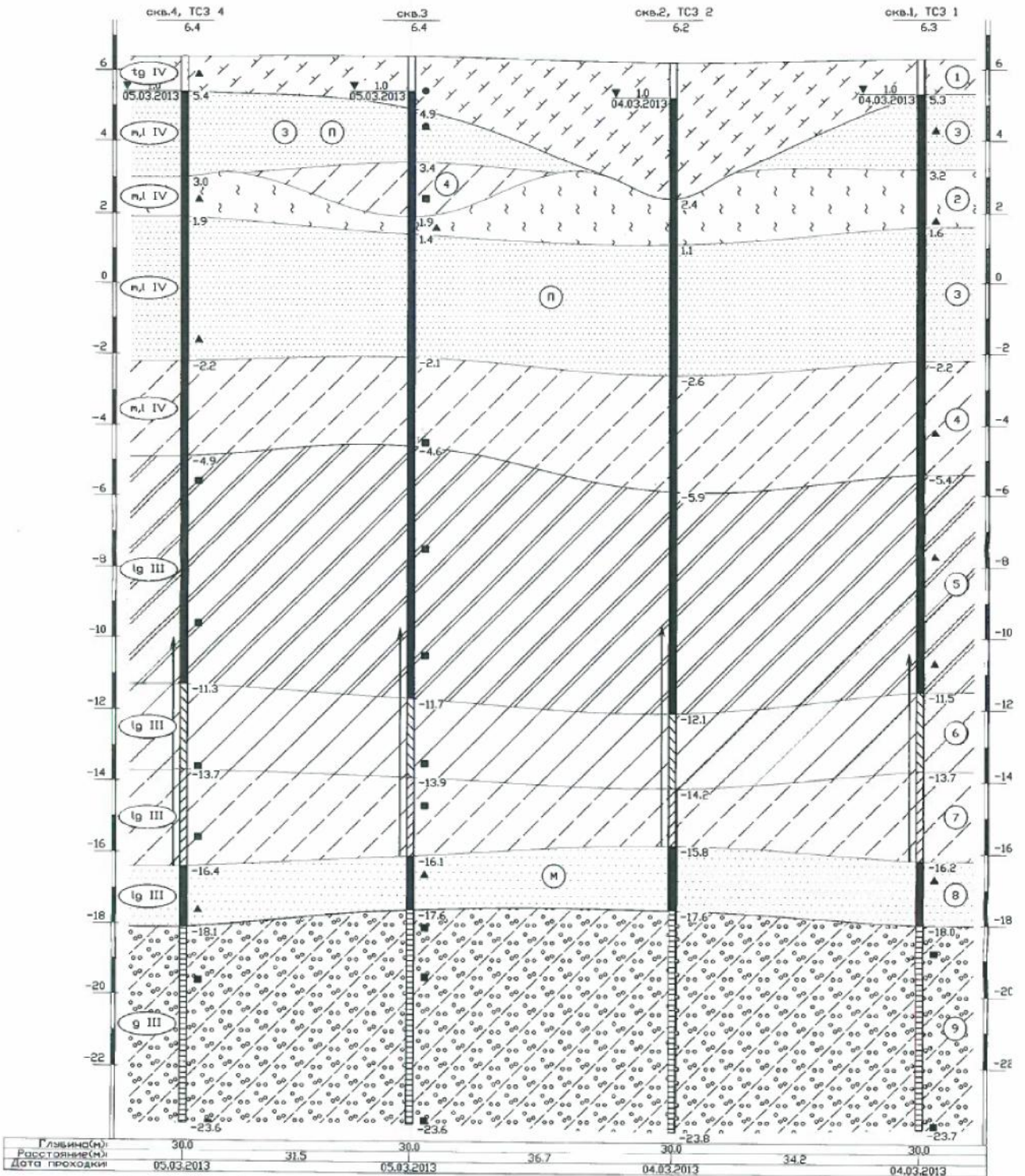


**НОРМАТИВНЫЕ И РАСЧЕТНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ХАРАКТЕРИСТИК ГРУНТОВ**

Геологический индекс	Номенклатурное наименование грунтов	№ № ИГЭ	Хар-ка	Число пласти-чности	Прир. Влаж-ность W	Плотн. грунта, $\rho, \text{т/м}^3$	Коэфф. порис-тости e	Показатели консистенции		Показатели прочности		Модуль дефор-мации $E, \text{кг/см}^2$	Наименование нормативного документа
								$I_L$	$C_u$	$\sigma, \text{град.}$	$\tau, \text{кг/см}^2$		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
tg IV	Насыпные грунты: с растительными остатками мусор строительный	1	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>										R0: СП 22.13330.2011 (прил. В, табл. В.9)
m, I IV	Среднезоторфованные грунты насыщенные водой	2	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>		1,33							20	E: СП 11-105-97 (прил. И, табл. 2)
m, I IV	Пески пылеватые серовато-коричневые средней плотности насыщенные водой	3	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>		0,23	1,98 1,98±0,10 1,98	0,700			28 25 28	0,03 0,02 0,03	140	е, с, E: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б1)
m, I IV	Супеси пылеватые серовато-коричневые с редкими растительными остатками текучие (по С <sub>v</sub> мягкопластичные)	4	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>	0,07	0,29	1,92 1,92±0,02	0,814	1,39	0,49	16 14	0,01 0,00	70	е, с: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б2); E: ТСН 50-302-2004 (прил. Е, табл. Е4)
Ig III	Суглинки тяжелые пылеватые серые с прослоями песка ленточные текучие (по С <sub>v</sub> очень мягкопластичные)	5	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>	0,12	0,40	1,82 1,82±0,01	1,079	1,51	0,54	10 9	0,00 0,00	60	е, с: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б2); E: ТСН 50-302-2004 (прил. Е, табл. Е4)
Ig III	Суглинки легкие пылеватые коричнева-то-серые с прослоями песка слоистые мягкопластичные (по С <sub>v</sub> тугопластичные)	6	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>	0,09	0,27	1,96 1,96±0,02	0,752	0,65	0,05	17 15	0,12 0,08	95	е, с: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б2); E: ТСН 50-302-2004 (прил. Е, табл. Е4)
Ig III	Супеси пылеватые коричнева-то-серые с прослоями песка пластичные (по С <sub>v</sub> полутвердые)	7	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>	0,06	0,26	1,99 1,99±0,00	0,708	0,53	0,00	20 17	0,08 0,05	100	е, с: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б2); E: ТСН 50-302-2004 (прил. Е, табл. Е4)
Ig III	Пески мелкие коричнева-то-серые плотные насыщенные водой	8	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>			2,07 2,07±0,10 2,07	0,550			36 33 36	0,04 0,03 0,04	380	е, с, E: СП 22.13330.2011 (прил. Б, табл. Б1)
g III	Супеси пылеватые серые с гравием, галькой с угловатыми прослоями песка пластичные (по С <sub>v</sub> полутвердые)	9	XH X <sub>I</sub> X <sub>II</sub>	0,05	0,14	2,22 2,22±0,01 2,22±0,01	0,375	0,12	-0,06	26 24 25	0,24 0,17 0,20	110	е, с, E: лабораторные испытания

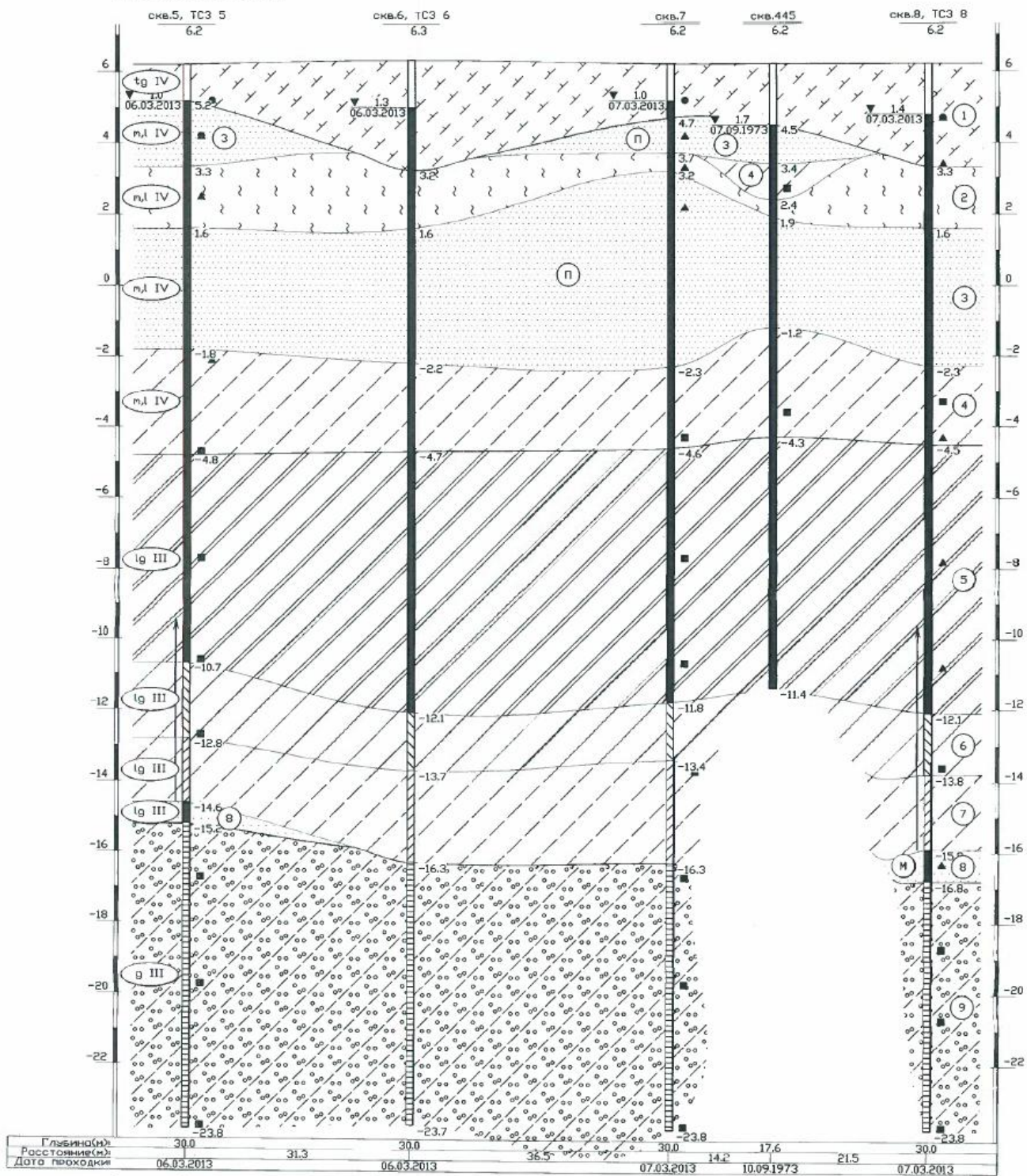
Исполнитель: ООО "СК Дальпострой"  
 Номер заказа: Магн-ая51\_3

РАЗРЕЗ 1



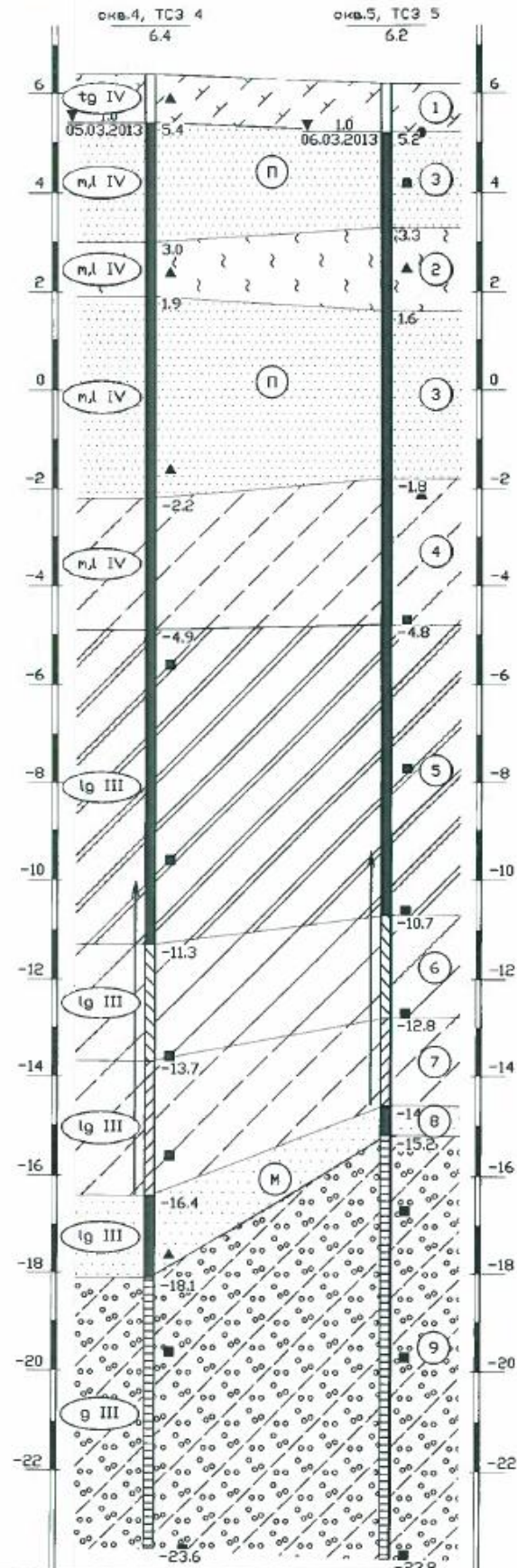
Выполнил Леонтек Д.А.  
 Проверил Кучин Л.Б.

Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



Выполнил: Леонтек Д.А.  
 Проверил: Кликин Л.Б.

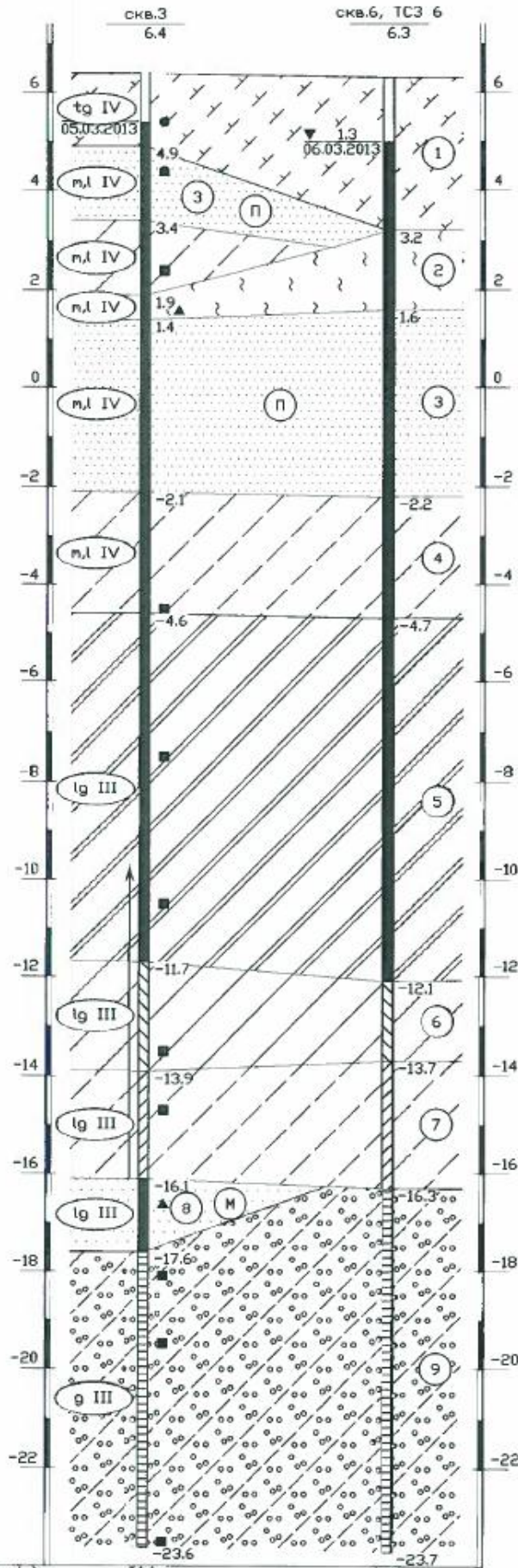
Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



Глубина(м):	30.0	23.9	30.0
Расстояние(м):			
Дата проходки:	05.03.2013	06.03.2013	

Выполнил: Леонтьев Д.А.  
 Проверил: Кучин Л.Б.

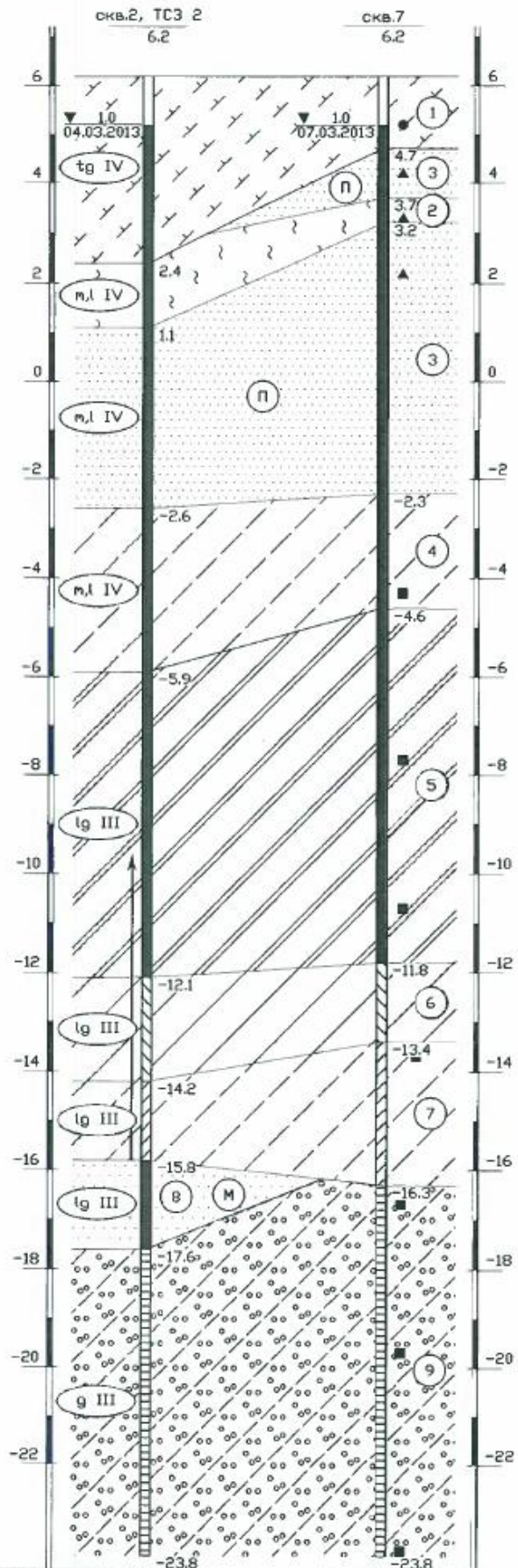
Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



Глубина(м): 30.0  
 Расстояние(м): 24.8  
 Дата проходки: 05.03.2013 06.03.2013

Выполнил: Леонтьев Д.А.  
 Проверил: Кэжин Л.Б.

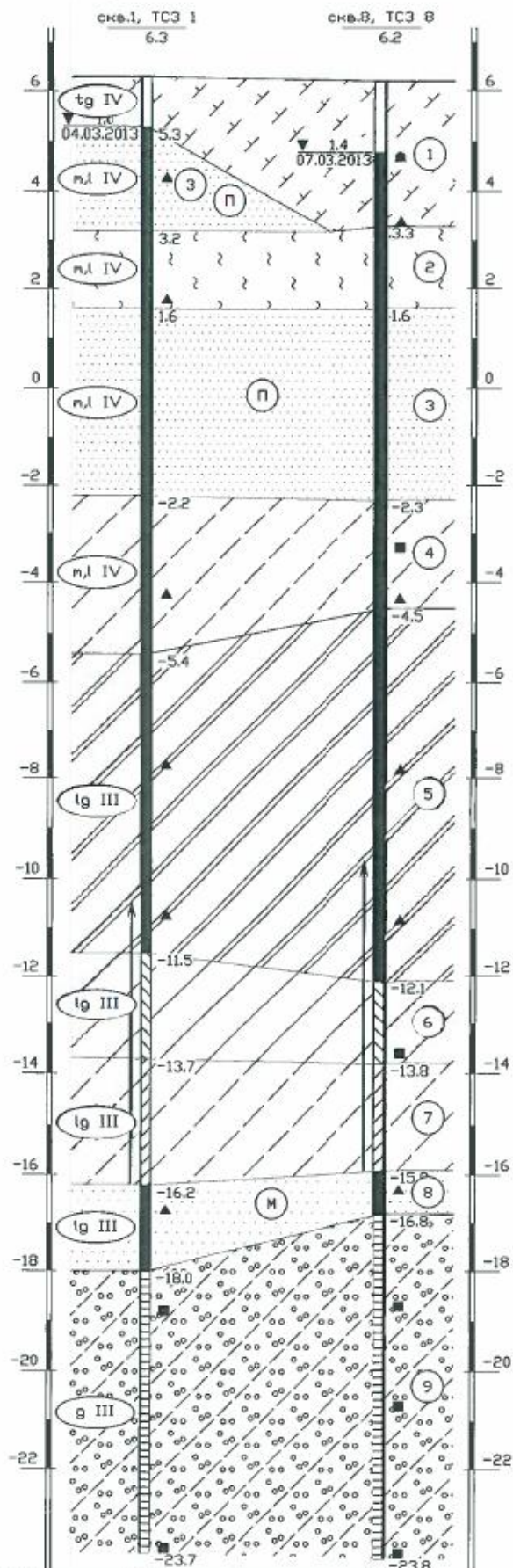
Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



Глубина(м)	30.0	30.0
Расстояние(м)	23.8	
Дата проходки	04.03.2013	07.03.2013

Выполнил: Леонтьев Д.А.  
 Проверил: Кучин Л.Б.

Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



Выполнил: Леонтьев Д.А.  
 Проверил: Кучин Л.В.

Масштаб вертикальный 1:100  
 Масштаб горизонтальный 1:500



РЕЗУЛЬТАТЫ РАСЧЕТОВ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ СВАЙ  
ПО ДАННЫМ СТАТИЧЕСКОГО ЗОНДИРОВАНИЯ (СП 50-102-2003, п.7.3.11)

Объект:

Коэфф.надежности: 1.25

Абс.ростверка: 4.7м.

№№ ТСЗ	Абс. отг. острия м	Рабочая длина свай, м	№№ ИГЭ	Расчетная нагрузка, т. на сваю сечением, см*см		
				круг 40	круг 45	квадр. 40
1	2	3	4	5	6	7
1	4,7	0,0	3	29	36	37
1	3,7	1,0	3	14	17	18
1	2,7	2,0	2	28	37	36
1	1,7	3,0	2	49	60	62
1	0,7	4,0	3	58	71	73
1	-0,3	5,0	3	64	77	82
1	-1,3	6,0	3	61	72	78
1	-2,3	7,0	4	42	50	54
1	-3,3	8,0	4	39	45	50
1	-4,3	9,0	4	41	47	52
1	-5,3	10,0	4	43	49	55
1	-6,3	11,0	5	45	52	58
1	-7,3	12,0	5	48	55	61
1	-8,3	13,0	5	50	58	64
1	-9,3	14,0	5	52	59	66
1	-10,3	15,0	5	55	63	70
1	-11,3	16,0	5	59	68	75
1	-12,3	17,0	6	64	73	81
1	-13,3	18,0	6	66	76	84
1	-14,3	19,0	7	68	79	86
1	-15,3	20,0	7	87	108	110
1	-16,3	21,0	8	115	136	146
1	-17,3	22,0	8	122	144	155
1	-18,3	23,0	9	136	160	173
1	-19,3	24,0	9	139	162	176
1	-20,3	25,0	9	141	164	180
1	-21,3	26,0	9	152	175	193
1	-22,3	27,0	9	166	191	211
1	-23,3	28,0	9	178	205	226
2	4,7	0,0	1	45	56	57
2	3,7	1,0	1	34	44	43
2	2,7	2,0	1	10	18	13
2	1,7	3,0	2	44	56	56
2	0,7	4,0	3	56	69	72
2	-0,3	5,0	3	63	77	80
2	-1,3	6,0	3	63	75	80
2	-2,3	7,0	3	53	66	68
2	-3,3	8,0	4	42	48	53
2	-4,3	9,0	4	43	49	54
2	-5,3	10,0	4	45	51	57
2	-6,3	11,0	5	47	53	59
2	-7,3	12,0	5	49	56	62
2	-8,3	13,0	5	51	59	66
2	-9,3	14,0	5	54	61	69
2	-10,3	15,0	5	56	63	71
2	-11,3	16,0	5	59	68	75
2	-12,3	17,0	6	63	72	80
2	-13,3	18,0	6	67	77	85
2	-14,3	19,0	7	70	83	90
2	-15,3	20,0	7	106	129	135

1	2	3	4	5	6	7
2	-16,3	21,0	8	124	147	158
2	-17,3	22,0	8	140	167	178
5	4,7	0,0	3	33	40	42
5	3,7	1,0	3	18	24	23
5	2,7	2,0	2	29	38	37
5	1,7	3,0	2	49	59	62
5	0,7	4,0	3	55	68	70
5	-0,3	5,0	3	51	62	66
5	-1,3	6,0	3	41	48	52
5	-2,3	7,0	4	30	34	38
5	-3,3	8,0	4	30	35	39
5	-4,3	9,0	4	32	37	41
5	-5,3	10,0	5	34	39	44
5	-6,3	11,0	5	37	42	47
5	-7,3	12,0	5	39	45	50
5	-8,3	13,0	5	41	47	52
5	-9,3	14,0	5	43	50	55
5	-10,3	15,0	5	47	54	60
5	-11,3	16,0	6	52	60	66
5	-12,3	17,0	6	57	65	72
5	-13,3	18,0	7	70	86	90
5	-14,3	19,0	7	99	118	126
5	-15,3	20,0	9	111	132	141
5	-16,3	21,0	9	130	154	165
5	-17,3	22,0	9	146	171	186
5	-18,3	23,0	9	168	198	214
5	-19,3	24,0	9	235	280	299
5	-20,3	25,0	9	267	311	340
5	-21,3	26,0	9	305	353	388
5	-22,3	27,0	9	296	339	376
5	-23,3	28,0	9	310	355	394
6	4,7	0,0	1	37	45	47
6	3,7	1,0	1	19	24	25
6	2,7	2,0	2	35	46	44
6	1,7	3,0	2	50	62	63
6	0,7	4,0	3	59	73	76
6	-0,3	5,0	3	65	76	82
6	-1,3	6,0	3	59	69	75
6	-2,3	7,0	4	39	44	49
6	-3,3	8,0	4	38	43	49
6	-4,3	9,0	4	40	45	50
6	-5,3	10,0	5	41	46	52
6	-6,3	11,0	5	42	48	54
6	-7,3	12,0	5	45	51	57
6	-8,3	13,0	5	47	53	60
6	-9,3	14,0	5	48	55	62
6	-10,3	15,0	5	50	57	63
6	-11,3	16,0	5	52	59	66
6	-12,3	17,0	6	55	63	69
6	-13,3	18,0	6	58	67	74
6	-14,3	19,0	7	61	71	78
6	-15,3	20,0	7	89	116	113
6	-16,3	21,0	7-9	113	135	144
6	-17,3	22,0	9	127	150	161
6	-18,3	23,0	9	139	166	177
6	-19,3	24,0	9	160	187	204
6	-20,3	25,0	9	177	207	226
6	-21,3	26,0	9	185	217	235

1	2	3	4	5	6	7
6	-22,3	27,0	9	194	224	247
6	-23,3	28,0	9	203	234	259
8	4,7	0,0	1	21	25	26
8	3,7	1,0	1	10	13	13
8	2,7	2,0	2	24	32	30
8	1,7	3,0	2	43	52	54
8	0,7	4,0	3	51	63	65
8	-0,3	5,0	3	59	72	75
8	-1,3	6,0	3	56	67	72
8	-2,3	7,0	3-4	38	47	49
8	-3,3	8,0	4	34	39	43
8	-4,3	9,0	4	36	41	46
8	-5,3	10,0	5	38	43	48
8	-6,3	11,0	5	39	45	50
8	-7,3	12,0	5	42	48	53
8	-8,3	13,0	5	44	50	56
8	-9,3	14,0	5	45	52	57
8	-10,3	15,0	5	46	53	59
8	-11,3	16,0	5	50	57	63
8	-12,3	17,0	6	53	61	68
8	-13,3	18,0	6	57	65	72
8	-14,3	19,0	7	61	75	77
8	-15,3	20,0	7	92	109	118
8	-16,3	21,0	8	99	117	126
8	-17,3	22,0	9	108	129	138
8	-18,3	23,0	9	125	147	159
8	-19,3	24,0	9	134	158	171
8	-20,3	25,0	9	149	174	190
8	-21,3	26,0	9	161	188	205
8	-22,3	27,0	9	172	200	219
8	-23,3	28,0	9	176	204	224