

0096-08.12-01 01.11.2012 .

-

160

: ,

· · ·

5 «

--

:

5 .

2013.17.3-

1	5-15	Lawy	01.15

0096-08.12-01 01.11.2012 .

-

160

•

. .

5 «

-

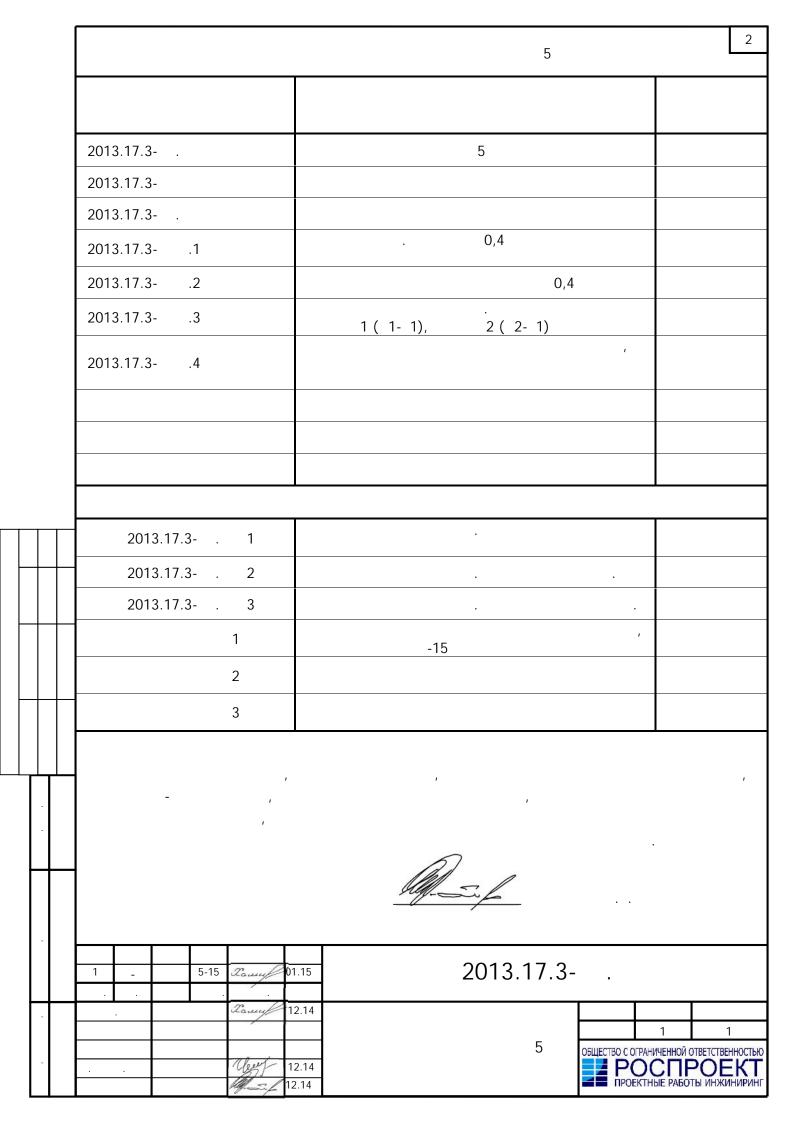
-»

5 .

2013.17.3-

» (A) ...

1	5-15	Lawy	01.15



		3
_		
1	2013.17.3-	
2	2013.17.3-	
3	2013.17.3-	
4	2013.17.3- 1	0,000
4	2013.17.3- 2	0,000
5		- - -
5	2013.17.3-	
5	2013.17.3-	
5	2013.17.3- 1	
5	2013.17.3-	,
5	2013.17.3-	
5	2013.17.3-	
5	2013.17.3-	
6	2013.17.3-	
8	2013.17.3-	
9	2013.17.3-	
10	2013.17.3-	
10.1	2013.17.3-	,
11	2013.17.3-	
		2013.17.3-
	12.14	
	. About 12.14	
•	. Gery 12.14	ПРОЕКТНЫЕ РАБОТЫ ИНЖИНИРЫ

```
5
```

```
1.
                    1246 10.07.2014 .
                      2.
                            :
1.
                                            50571
      (
2.
                                       );
3.
      31-110-2003 «
                 »;
      52.13330.2011 «
4.
                                                      »;
         2.2.1/2.1.1.1278-03 .1 2010 «
5.
                  ≫;
  153-34.21.122-2003 «
6.
                                     ≫;
7.
       50571-1...22;
8.
        2.4.1.2660-10 «
9.
       4.07-05 «
                                                    ≫;
10.
        31565-2012 «
11.
   6.13130.2013 «
                              ≫.
                              3.
                             1246 10.07.2014 .
                                                     -15 -30.
                   -0,4
                                     -15
           70-1-17
                                                 88-35 In=250 .
                4 150 L=91,5 ; 4 240 L=264,0 .
                        . 5-92 "
                                                                35
                               16/2007 13.09.2007 "
```

2013.17.3- .

```
0,7
                           (
         ).
                  . 100 .
                                . . 5-92-48.
                       " ", EI180).
             (
                                –127,5 .
    1 – 68,7 ; 2 – 72,6 ;
I –
11 –
                                            1
                                 2013.17.3- .1.
                               63), 3 120+1 70, 3 120 (L=265
(90 ) . .
           3 95 (L=210
           62)
                       5%.
                    4.
                            52.13330.2011
               10
                                             3:1.
GALAD 06-70-005 ( ) –
                 70 ;
                                2013.17.3- .
```

```
GALAD 34-150-001 ( )-
                                                          8 (
6 . 2 .)
                             15°
                                                   150 ;
GALAD 34-70-001 ( ) -
                                                         8
( 6. 2.)
                                  15°
                                                         70 .
                (
                                                               ),
                                 ).
                     10 <sup>2</sup>,
                                                    0,7 .
                  5.
)
        ),
)
)
С
                25 ,
                                                                 ).
                                                      - ARCTIC,
                    – INOX, – OWP,
ALS.PRS).
                                                    30%
    IP54.
                                     2,5 ,
                                                                 П
                                  2013.17.3- .
```

52.13330.2011.

	•	ı		
	,			0.4
			,	, %
1	2	3	4	5
·	-0,0	-2	200	15
	-0,0	-1	300	15
	-0,0		400	10
,	-0,0	-2 -2	400	10
,	,			
	-0,0	-2 -2	100	15
1	-0,0	-2	200	15
	-0,8	-1	300	15
	-0,8	-1	500	10
	-0,8	-2	200	20
1	-0,8	-2	200	20
	1	<u> </u>		
r r	0.0		200	20
	-0,8	-2	300	20
•	0.0	2	200	20
	-0,8	-2 -2	200	20
	-0,8	-2	200	20
	-0,8	VIII	75	_
ı	-0,8	-2	200	20
:	-0,0	VIII	200	20
·	0,0	V 111	200	20
- :				
	-0,8	IV	300	20
ı	-0,0	-1	75	-
1	-0,0	-2	50	-
	-0,0	-2	100	-
ı				
:				
-	-0,0	-1	75 50	-
-	-0,0	-2	50	-
	-0,0	-1	50/200	-
,	-0,8	Ш	300	15/20
,	-0,8	-1	300	15/20
,	-0,8-	-1	500	10
	-0,8	-2	200	20
	-0,0	VIII	20	-

2013.17.3- .

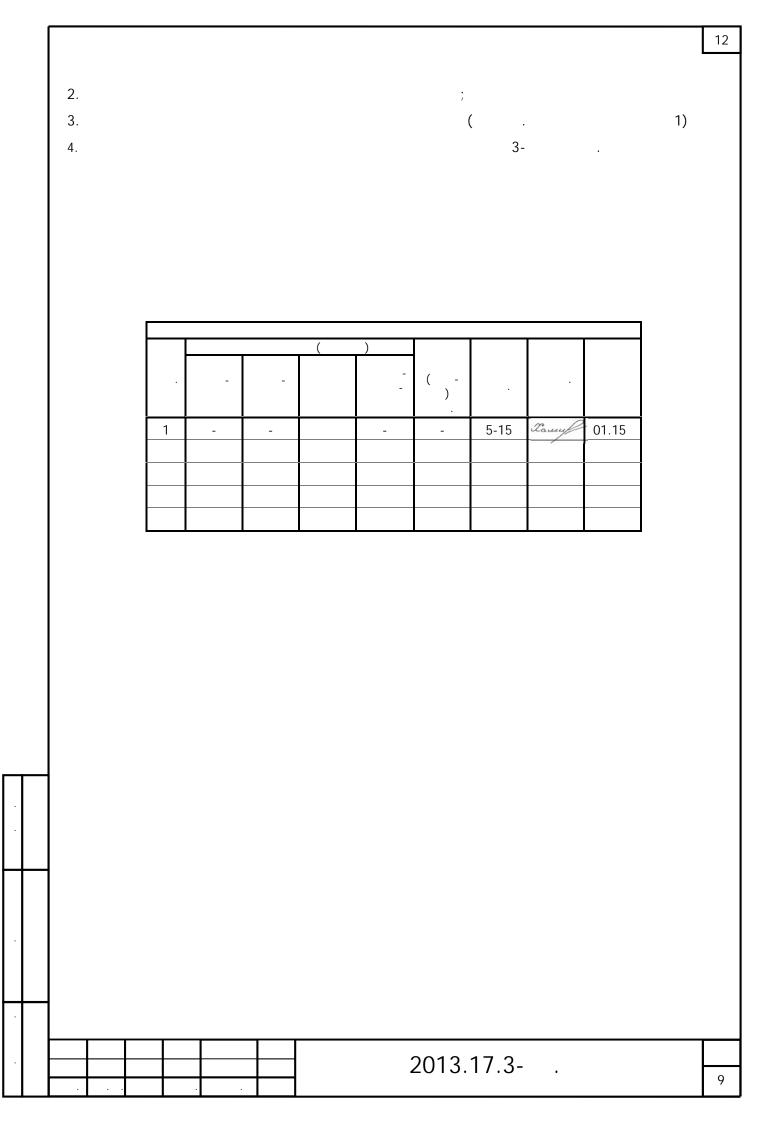
5

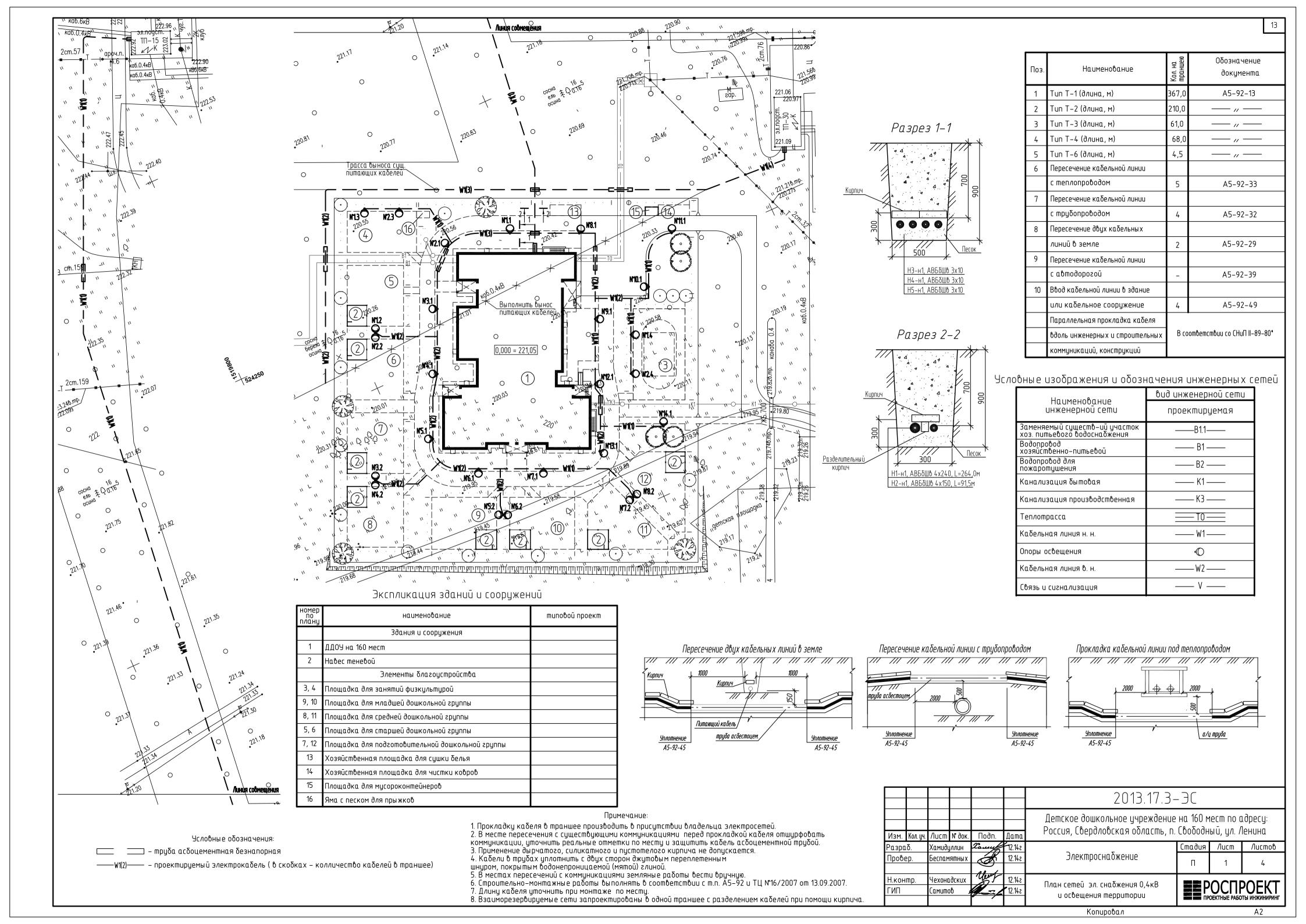
```
380/220 .
          220/36 .
       (
                  - 1,4 1,2
                           1,8
                                               0,2
                    :
                                                       0,2
     -LS
  )
                -LSLTx
  . .).
 -FRLS (
                                         -FRLSLTx
                                 -LS
          1 .
                                        3.05.06-85.
                     6.
21
  -(100+100)-302 (
                              ) 21 -50-300 (
                                                              ),
```

2013.17.3- .

```
IP31,
                                      - IP54.
    1,8
        (
                                                                -LSLTx
-LS (
               7.
                                                        ( )
                                        N/PE
                                .1.7
                 TN-C-S.
                                       2013.17.3-
```

```
N-
                                                            TN;
1)
2)
3)
4)
5)
6)
. )
1)
2)
                                                                          . );
3)
4)
                                  (
                                                              )
                          8.
                                           3-
                                                                     8
   153-34.21.122-2003.
     10 10
                                         . 8 .
                                                                20
                                  3
                                5
                                        )
                                       0,5
          40 5
1,0
                                                                    50 50 5
                  9.
1.
                                            1
                                              2013.17.3-
```





Расчетная схема электроснаδжения 0,4кВ

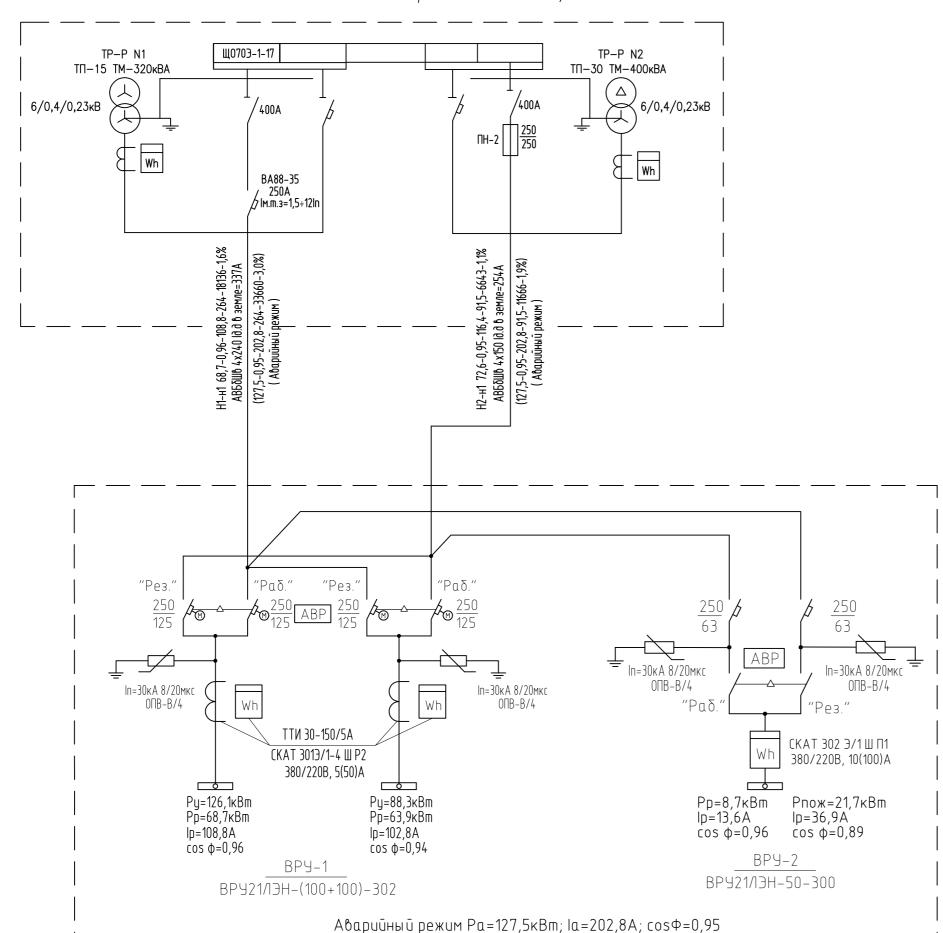


ТАБЛИЦА ПОДСЧЕТА НАГРУЗКИ НА ШИНАХ 0,4KB (B6og 1)

НАИМЕНОВАНИЕ	Pp		четные ффициенты	Расчетная мощность на шинах 0,4 кВ		
ПОТРЕБИТЕЛЕЙ	KBT	К совм. МАХ	cos/ tg	Р кВт	Q кВАр	S ĸBA
ТРАНСФОРМАТОР N1						
Детский садик (Ввод №1)	68,7		0,96/0,3	68,7	20,8	71,8

Кз=71,8/320кВА=0,22 (от ДДОУ)

ТАБЛИЦА ПОДСЧЕТА НАГРУЗКИ НА ШИНАХ 0,4KB (B6og 2)

НАИМЕНОВАНИЕ	Pp		четные ффициенты	Расчетная мощность на шинах 0,4 кВ			
ПОТРЕБИТЕЛЕЙ	KBT	К совм. МАХ	cos/ tg	Р кВт	Q кВАр	S ĸBA	
ТРАНСФОРМАТОР N2							
Детский садик (Ввод N°2)	72,6		0,95/0,35	72,6	25,1	76,8	

Кз=76,8/400кВА=0,19 (от ДДОУ)

ТАБЛИЦА ПОДСЧЕТА НАГРУЗКИ НА ШИНАХ 0,4КВ (Аварийный режим)

НАИМЕНОВАНИЕ	Pp		четные ффициенты	Расче на ш	тная мощі инах 0,4 кl	ность
ПОТРЕБИТЕЛЕЙ	KBT	К совм. МАХ	cos/ tg	Р кВт	Q кВАр	S ĸBA
ТРАНСФОРМАТОР N1(N2)					·	
Детский садик ввод (Аварийный режим)	127,5		0,95/0,32	127,5	40,9	133,9

K3 (mp-p N1)=133,9/320кBA=0,42 (от ДДОУ)

Кз (mp-p N2)=133,9/400кВА=0,33 (от ДДОУ)

						2013.17.3-	-30		
Изм.	Кол. уч.	/lucm	№ док.	Подп.	Дата	Детское дошкольное учреждение Россия, Свердловская область, п.			
Разро		Хамид		Lowef	12.142		Стадия	/lucm	Листов
Прове	≥p.	5ecnar	1ЯМНЫ Х	A	12.142	Электроснабжение	П	2	4

Чехонадских Ист 12.14г

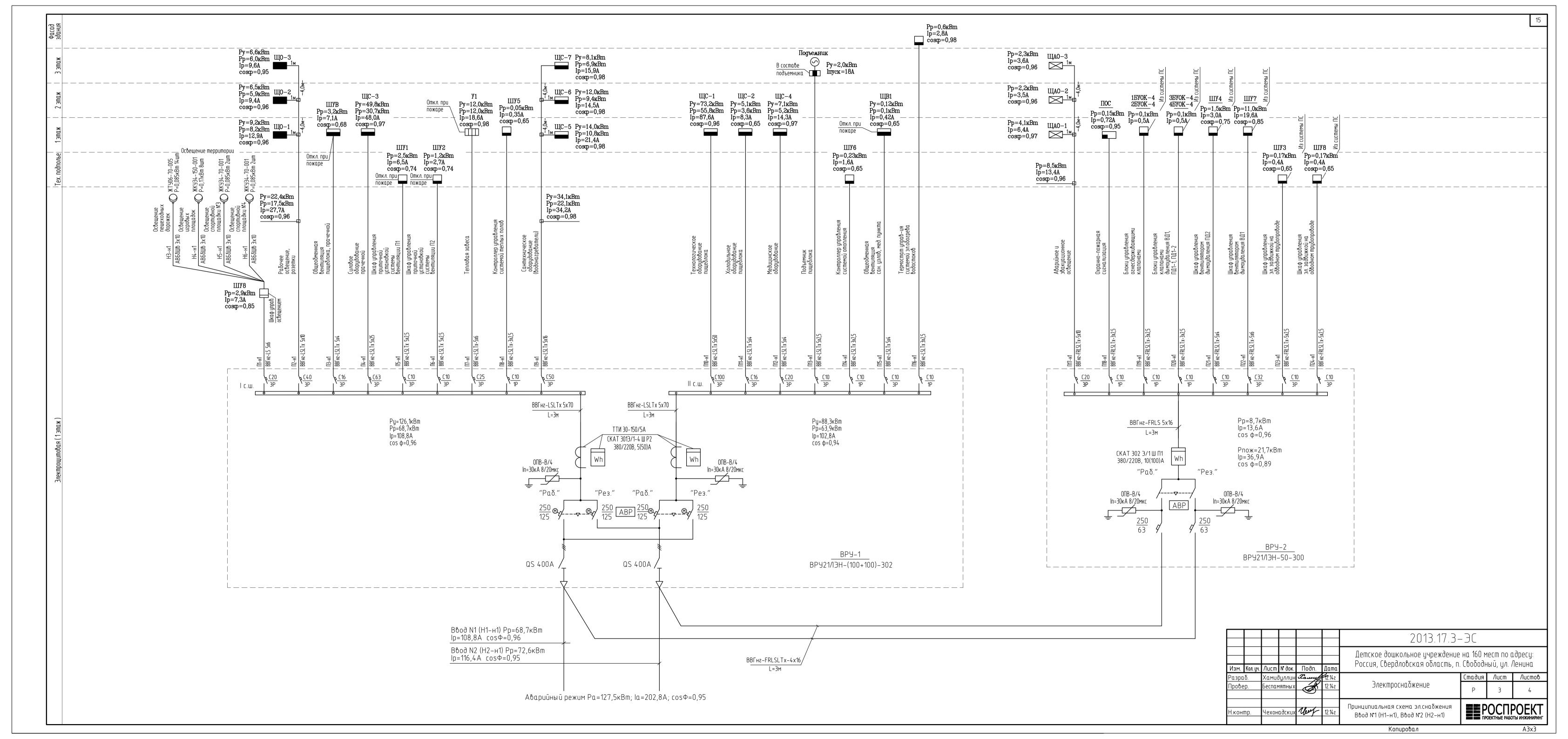
Н.контр.

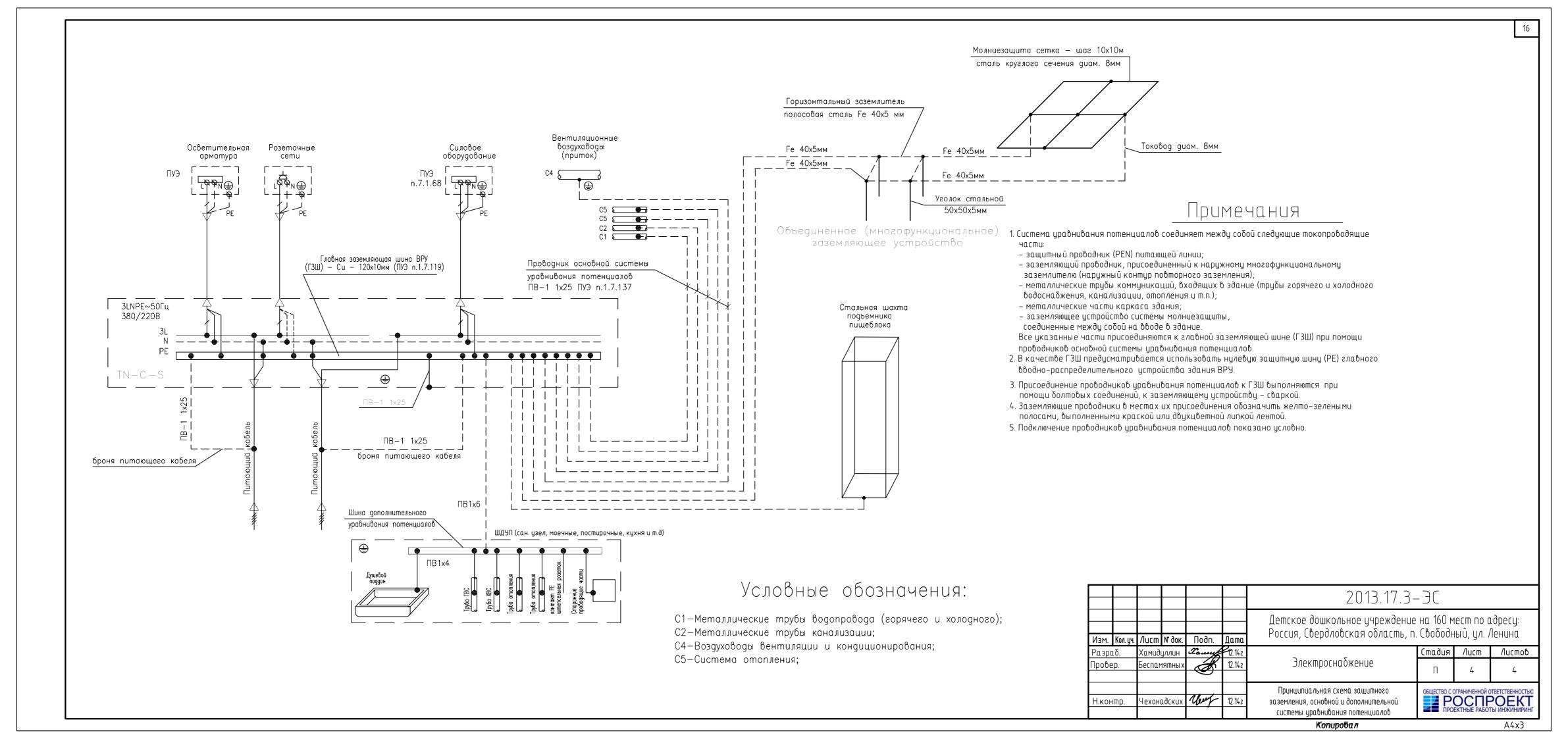
Расчетная схема электроснабжения 0,4кВ

ОБЩЕСТВО С ОГРАНИЧЕННОЙ ОТВЕТСТВЕННОСТЬЮ

РОСПРОЕКТ

ПРОЕКТНЫЕ РАБОТЫ ИНЖИНИРИНГ





												17
								•			·	-
				()					
				-1			,					229,0
				-2								45,0
				-3								49,0
				-4								62,0
				Ш		/		3				126,193
								3				36,001
					. 100)						50,0
												2714
								3				8,0
	\vdash							3				90,192
	\vdash			()					36,001
		•		4 1!	50		,					
				-								56,0
			-	()						11,5
				-								5,0
				4 24	40							
				-								226,0
			-	()						14,0
				-					Ĭ			5,0
					/							2
						3 120+1 70						156
						3 120						156
						3 95 GUSJ 01/ 3 50-120	,					112 4
						GUSJ 01/ 3 50-120 GUSJ 01/ 4 50-120						2
						0-1-17 :						1
T			Ir	n=400		·						1
					250 , I	=1,5-12In						1
\cdot				()					
				-1								138,0
				-2								165,0
				-3								14,0
				T								
							2	013	3.17.3-		1	
-		<u> </u>		Lange !	12.14					T	I	<u> </u>
	\vdash	•		ansey						\vdash	1	2
				71	10.1						ЦЕСТВО С ОГРАНИЧЕНН	ой ответственностью
-		•		Clerk	12.14						POCI	IPOEKT АБОТЫ ИНЖИНИРИНГ

		L
-4		6,0
-6		4,5
III /	3	103,173
	3	29,233
. 100		38,5
		42
		2143
	3	73,94
	3	29,233
-4,0-02-		14
-6,0-02-		8
3 -16/4/ 140-1,0-		14
3 -20/4/ 180-1,2-		8
-4,0-02-		14
-6,0-0,2-		8
1 « » 1-2,0-1,5- 2, 3		4
1 « » 2-2,0-2,0-/180- 2, 3 1-2,0-1,5- 2, 3		4
. ()		
4 150		
-		11,0
- ()		2,0
-		6,0
4 240		2,0
-		11,0
- ()		2,0
-		6,0
3 10		555.0
- ()	+ + - +	555,0 30,5
- () -	+++	24,0
3 2,5	+ + +	24,0
-	1 1	131,0
/	1 1	6,0
		1,0
06-70-005 « »		14
34-70-001	1 1	4
« » 34-150-001	1 1	8
« » « » 731	+ + +	78
		78
	013.17.3	₁
	O 1 O 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	'

31
31
31 : <
3 I = 40 ,63
8 1 = 10 47-63 2 = 16 47-63 2 = 25 = 30 2 231 1 3 = 1 = 40 -63 1 = 6 - 47-63 1 = 10 - 47-63 2 = 25 = 30 2 2 = 25 = 30 -2 2 = -3 1 3 = . 1 = 40 -63 1 = 16 - 47-63 2 = . 1 = 6 - 47-63 3 = . 1 = 6 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 3 = . 1 = 10 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 5 = . 1 = 10 - 47-63 4 = . 1 = 16 - 47-63 5 = . 1 = 10 - 47-63 5 = . 1 = 10 - 47-63 7 = . 1 = 10 - 47-63 8 = . 1 = 10 - 47-63 9 = . 1 = 10 - 47-63
I = 10 , 47-63 4 I = 16 , 47-63 2 25 30 2 3
25 30 , -2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3
1
31
3 I = 40 , -63
1 = 6 - 47-63 1 1 = 10 - 47-63 4 2 = 16 - 47-63 2 25 = 30 -2 2 231 : -24 = 24 1 3- .1 = 40 , -63 1
I = 10 - , 47-63 4 I = 16 - , 47-63 2 25 30 , -2 2 3 1 31 : 3 I = 40 , -63 1 I = 6 - , 47-63 2 I = 10 - , 47-63 4 I = 16 - , 47-63 1 I = 40 , -63 1
25 30 , -2
231 : -24 24
31 : 331 : 331 : 333 : 334 : 335 : 345 : 3
3 I = 40 , -63
2
I = 16 - , 47-63 4 25 30 , -2 3 -1 -1 -18 18 , 1 -18 18 , 1 -18 18 , 1 -18 18 , 1 -18 18 , 1
25 30 , -2 3 -1 21 -18 18 , 1 23 I = 40 , -63 1
18 18 , 231 : 3 I =40 , -63 1
31 : 1 = 40 , -63 1
3 I =40 , -63
· . I =6 - , 47-63 6
I =10 - , 47-63
12 12 ,
3 I =40 , 47-63
· . I =6 - , 47-63 4
1-

3 1 I =10	-	2
	3	
260 340 120 IP31	12 12 :	1
1 3 I =40) , -63	1
2 1 I =6 3 1 I =10		2
	ARCTIC 1x18	36
IP65 G13	ARCTIC 1x36	23
	ARCTIC 1x58	2
IP65 G13	ARCTIC 2x36	20
IP65 G13	ARCTIC 2x58	3
IP65 G13	ALS.PRS 4x18	+
IP54 G13	ALS.PRS 1x36	10
IP54 G13	ALS.PRS 2x36	170
IP54 G13		116
IP54 G13	ALS.PRS 2x58	60
IP65 G13	INOX 2x18	2
IP65 G13	INOX 2x36	9
IP54 G13	OWP/S 4x18	5
IP54 2G11	OWP 2x55	2
IP20 G13	PRS/S 2x58	12
. KD 2x18 IP65 2G11	-	12
	NBL91 1x60	8
IP65 E27	-	2
TN 1x60 IP44 E27	DS 1x9	10
IP54 G23	Ni-Cd 2,4B 1,5A* , EFS 130	32
	18 , - G13	96
i e	36 , - G13	479
	58 , - G13	152
 - 2G11		24
	PL-S 9 , - G23	10
GLS Standa	art A55 60 , E27	10
	. IP44; 10 , 250 .	23

		L
	IP20; 10 , 250 .	104
	. IP44; 10 , 250 .	11
	. IP20; 10 , 250 .	43
IP44:		2
,	IP20; 16 , 250 .	3
	IP20; 16 , 250 .	2
	IP20;16 , 250 .	36
	IP44;16 , 250 .	1
250	-250.	4
250	, 220/36 . 64 38	200
	65 40	21
	70 70 40	18
	70 30	359
	-LS 2 1,5	230,0
	-LS 3 1,5	1886,0
	-LS 4 1,5	335,0
	-LS 3 2,5	585,0
	-FRLS 2 1,5	64,0
	-FRLS 3 1,5	1684,0
	-FRLS 4 1,5	106,0
	-LSLTx 2 1,5	63,0
	-LSLTx 3 1,5	311,0
	-LSLTx 4 1,5	15,0
	. 25	20,0
	. 20	423,0
		
	1301	27
	1301	21
	D 20 2	40,0
	· ·	
		·
	2013.17.3	2

		2
2 1 I =10 - , 47-63		1
3 1 I =16 - , 47-63		3
4. 25 30 , -2		1
<u>-5</u> 		1
1. 3 I =40 , -63		1
2 1 I =6 - , 47-63		1
3 1 I = 16 - , 47-63		6
4. 25 30 , -2		6
5.		1
ETR-1447A 1		
-18 18		1
390 340 120 IP31 :		
1 3 I =6 - , 47-63		1
2. , -47		1
3 1 I = 1 - , 47-63 4 1 I = 0,5 - , , 47-63		4
5. SI-RS11 IP20		
=1,2		1
6. S-ET 10E U=60-250 , I=0,4-10		1
<u></u>		
-6 1200 750 300 IP31 :		1
1		1
2 3 I =4 - D, 47-63		2
3 3 I = 2 - , 47-63		2
3 2 I =6 - , 47-63		1
4 2 I =1,6 - , 47-63		6
5. , -54		3
6. , -1100 U =230 I =10		5
7. F4-D In=10 , 2" "+2" "		4
8. 112 In=10 , 1" "+1" "		1
9. SW2C-11 In=7,5 , 1" "+1" "		2
10. SW2C-MD 1" "+1" "		1
11. 4 104		1
12. AD16-22HS		9
		
-4		3
-1		1
		1
		<u> </u>
 	013.17.3 3	L
 	ט.וו.טד . ט	

	
. IP44; 10 , 250 .	1
. IP20; 10 , 250 .	4
IP44;16 , 250 .	24
IP44;16 , 250 .	1
3-	7
IP44; 16 , 380 3-	1
IP44; 32 , 380 1-	
IP44; 32 , 230	1
64 38 1105	29
70 30 195	19
- 65 40 2601	1
1101	19
731	10
734 129 129 81	10
IP54, 994	10
129 129 81 IP54, 994	3
4 2	54
-LS 2 1,5	63,5
-LS 3 1,5	263,0
-LS 4 1,5	64,0
-LS 3 2,5	436,0
-LS 3 4	17,5
-LS 5 2,5	38,5
-LS 5 4	77,0
-LS 5 6	41,0
-FRLS 4 2,5	12,0
-FRLS 4 4	35,0
-FRLSLTx 3 2,5	39,5
-FRLSLTx 4 2,5	17,0
-FRLSLTx 5 2,5	9,0
-FRLSLTx 5 4	14,0
-FRLSLTx 5 6	15,0
-FRLSLTx 5 10	34,0
-FRLSLTx 5 16	6,5
-1 KLSL1X 5 10	
	Т
2013.17.3-	. 3

-LS 7 0,75 12,0 -FRLS 7 0,75 290,0 - 1 2,5 15,0 1 1 4 177,0 1 1 6 28,0 1 1 25 110,0					25
	1017 0 45				4.5
-LSLTX 5 1,5					
-LSLTX 3 2,5 60.0 -LSLTX 4 2,5 15.0 -LSLTX 5 2,5 17.0 -LSLTX 5 4 10.2 -LSLTX 5 16 66.0 -LSLTX 5 16 34.0 -LSLTX 5 50 25.0 -LSLTX 5 7 0.75 12.0 -LSLTX 5 16 28.0 -LSLTX 5 16 11.0 -LSLTX 5 50 25.0 -LSLTX 5 50 25.0 -LSTX 5 50 20.0 -					
-LSLTX 4 2.5 15.0 1					
-ISLTX 5 2,5					
-LSLTx 5 4 102,0 -LSLTx 5 6 6,68,0 -LSLTx 5 16 34,0 -LSLTx 5 50 111,0 -LSLTx 5 50 25,0 -LS 7 0,75 12,0 -FRLS 7 0,75 290,0 -1 1 2,5 15,0 -1 1 1 4 177,0 -1 1 6 28,0 -1 1 25 110,0 -1					
-LSLTx 5 6 68.0 -LSLTx 5 16 34.0 -LSLTx 5 25 11.0 -LSLTx 5 50 25.0 -LSLTx 5 50 2					
-LSLTx 5 16 34.0 -LSLTx 5 25 11.0 -LSLTx 5 50 25.0 -LS 7 0,75 12.0 -FRLS 7 0,75 290.6 -1 2.5 15.0 -1 1 4 177.6 -1 1 6 28.0 -1 1 25 110.0 -1 1 25 110.0 -1 1 50 100 4 100 50 3000 -1 100 50 36 360 1.5 4 -1 100 50 1.5 5 -1 100 50 1.5 -1 1					
-LSLTX 5 25					
-LSLTX 5 50 25.0 -LS 7 0,75 12,0 -FRLS 7 0,75 290,0 - 1 2,5 15,0 - 1 1 4 177,6 - 1 1 6 28,0 - 1 1 25 110,0 - 31 4 34,0 - 300 50 3000 2 - 200 50 3000 4 - 150 50 3000 4 - 150 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 50 50 50 50 50 - 300 50 50 50 50 50 50 - 300 50 50 50 50 50 50 50 - 300 50 50 50 50 50 50 50 50 - 300 50 50 50 50 50 50 50 50 50 - 300 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 5					
-FRLS 7 0,75 290,6 - 1 2,5 15,0 - 1 1 4 177,6 - 1 1 6 28,0 - 1 1 25 110,6 - 3 1 4 34,0 - 300 50 3000 2 - 200 50 3000 4 - 150 50 3000 4 - 100 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5					25,0
-FRLS 7 0,75 290,6 - 1 2,5 15,0 - 1 1 4 177,6 - 1 1 6 28,0 - 1 1 25 110,6 - 3 1 4 34,0 - 300 50 3000 2 - 200 50 3000 4 - 150 50 3000 4 - 100 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 200 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 3000 11 - 300 50 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5					
- 1 2,5	-LS 7 0,75				12,0
11 4 177,0 11 6 28,0 11 125 110,0 3 1 4 34,0	-FRLS 7 0,75	j			290,0
11 6 28,0 11 25 110,0 3 1 4 34,0 200 50 3000 2 200 50 3000 4 150 50 3000 4 100 50 3000 11 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 45° 100 50 90° 100 50 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 140 55 1,5 8	- 1 2,5				15,0
11 6 28,0 11 25 110,0 3 1 4 34,0 200 50 3000 2 200 50 3000 4 150 50 3000 4 100 50 3000 11 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 45° 100 50 90° 100 50 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 140 55 1,5 8					
11 25 110,0 3 1 4 34,0 300 50 3000 2 200 50 3000 4 150 50 3000 4 100 50 3000 11 300 200 1 200 150 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8	114				177,0
3 1 4 34,0 300 50 3000 200 50 3000 4 150 50 3000 11 300 200 11 200 150 150 100 45° 150 50 45° 100 50 45° 100 50 100 5	116				28,0
	1 1 25				110,0
200 50 3000 4 150 50 3000 4 100 50 3000 11 300 200 1 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8	3 1 4				34,0
200 50 3000 4 150 50 3000 4 100 50 3000 11 300 200 1 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
150 50 3000 4 100 50 3000 11 300 200 1 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 4 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
100 50 3000 11 300 200 1 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
300 200 1 200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
200 150 1 150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8		00 50 3000			
150 100 1 45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
45° 150 50 2 45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
45° 100 50 6 90° 100 50 1 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8) FO			
90° 100 50 5 100 50 5 36 360 1,5 4 36 240 1,5 5 36 205 1,5 5 140 55 1,5 8					
100 50 36 360 1,5 4 36 240 1,5 36 205 1,5 36 150 1,5 140 55 1,5 8					
36 360 1,5 4 36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8		7 30			
36 240 1,5 7 36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8	100 30	36 360 1 5			
36 205 1,5 5 36 150 1,5 21 140 55 1,5 8					
36 150 1,5 21 140 55 1,5 8	+		++		
140 55 1,5	+		1 1		
	140 55 1,5	JU 1JU 1,J			
2013.17.3 3			1 1	<u>, </u>	
ZUI3.1/.3 3			2012 17 2	<u> </u>	
			2013.17.3-	. 3	4

	26
240.70.15	4
240 70 1,5 8 L=1	24
h=42 L=2	14
. 50 L=2	26
. 63 L=2	2
50 .	10
. 25	20,5
. 32	66,0
	95,5
. 20	97,0
. 25	23,0
40 5	225,0
20 3	285,0
. 8	664,0
-	
1	
2013.17.3-	. 3
	5

 $U_{cp.H.H}$ =400 ; $U_{cp.B.H} = 6000$;

 $I_{\kappa.B.H} = 1,47$;

 $P_{K.HOM} = 6.07$ $u_K = 5.5\%$;

L = 264;

 $r_{1\kappa a6} = 0.13$

 $x_{1\kappa a\delta} = 0.077$ / ;

 $r_{0\kappa a6} = 0.162$

 $x_{0 \text{ ka6}} = 0.260$

 $r_{0T} = 96,5$

 $x_{0T} = 235,0$ /;

 $S_{\text{T.HOM}} = 320 \text{kBA}.$

$$x_{c} = \frac{U_{cp.H.H}^{2}}{\sqrt{3} \times I_{\kappa.B.H} \times U_{cp.B.H}}$$

 $U_{\rm cp,H,H}$ – среднее номинальное напряжение сети, низковольтной обмотки В;

 $I_{\kappa,B,H}$ – действуещее значение периодической составляющей тока при 3 – хфазном к/з, кA;

 $U_{cp,B,H}$ - среднее номинальное напряжение сети, высоковольтной обмотки В;

$$x_c = \frac{400^2}{\sqrt{3} \times 1,47 \times 6000} = 10,47 \text{MOM}$$

$$r_{\rm T} = \frac{P_{\rm K.HOM} \times U_{\rm cp.H.H~HOM.}^2}{S_{\rm T.HOM}^2}$$

 $U_{\text{ср.H.H}}$ – среднее номинальное напряжение сети, низковольтной обмотки кВ;

 $P_{\kappa.\text{ном}}$ — потери короткого замыкания в трансформаторе, кВт; $S_{\tau.\text{ном}}$ — мощность трансформатора, кВА.

$$r_{\rm T} = \frac{6,07 \times 0,4^2 \times 10^6}{320^2} = 9,48 \text{mOm}$$

$$x_{T} = u_{K}^{2} - (\frac{100 \times P_{K,HOM}}{S_{T,HOM}})^{2} \times \frac{U_{H,H,HOM}^{2} \times 10^{4}}{S_{T,HOM}}$$

и_к - напряжение короткого замыкания трансформатора, %;

 $U_{\text{ср.H.H}}$ – среднее номинальное напряжение сети, низковольтной обмотки кВ;

$$x_T = 5.5^2 - (\frac{100 \times 6.07}{320})^2 \times \frac{0.4^2 \times 10^4}{320} = 25.81 \text{mOm}$$

 $r_{TA} = 0.2 \text{MOM};$

 $x_{TA} = 0.3 \text{MOM}.$

 $r_{\kappa} = 2,12 \text{MOM};$

 $r_{1\kappa a\delta} = 0.13 \times 264 = 34.32 \text{MOM};$ $x_{1_{KAG}} = 0.077 \times 264 = 20.328 \text{MOM};$

$$I_{\rm n0} = \frac{3- \\ U_{\rm cp.H.H}}{\sqrt{3} \times \overline{r_{1\Sigma}^2 + x_{1\Sigma}^2}} \label{eq:In0} \ / \ :$$

 $r_{1\Sigma}$ – суммарное активное сопротивление прямой последовательности до точки к/з, мОм; $x_{1\Sigma}$ – суммарное индуктивное прямой последовательности сопротивление до точки к/з, мОм;

$$\begin{array}{c} \text{$/:$}\\ x_{1\Sigma} = 10,\!47 + 25,\!81 + 0,\!3 + 20,\!328 = 56,\!91\text{mOm} \\ \text{$/:$}\\ r_{1\Sigma} = 9,\!48 + 0,\!2 + 2,\!12 + 34,\!32 = 46,\!12\text{mOm} \\ \text{$I_{\pi 0}$} = \frac{400}{\sqrt{3} \times \overline{46,\!12^2 + 56,\!91^2}} = 3,\!15\text{kA} \\ \text{3-$} \text{$/:$}\\ \text{$i_{a0}$} = \sqrt{2} \times \text{$I_{\pi 0}$} \\ \text{i_{a0}} = \sqrt{2} \times \text{$3,\!15$} = 4,\!46\text{kA} \\ \text{$i_{y_{\!A}}$} = \sqrt{2} \times \text{$I_{\pi 0}$} \times 1 + \sin e^{\frac{-t_{y_{\!A}}}{Ta}} \end{array}$$

3-

е - иррациональная константа равная 2,718;

 ${\sf t_{yд}}$ – время от начала к/з до появления ударного тока, с

/:

Та - постоянная времени затухания апериодической составляющей тока к/з

 $\varphi_{\kappa} = \operatorname{arctg} \frac{x_{1\Sigma}}{r_{1\Sigma}}$ $\varphi_{\kappa} = \arctan \frac{56,91}{46,12} = 0,8897$ $t_{yA} = 0.01 \times \frac{\frac{\pi}{2} + \phi_{K}}{\pi}$ $t_{yA} = 0.01 \times \frac{\frac{3.14159}{2} + 0.8897}{3.14159} = 0.0078c$ $T_a = \frac{x_{1\Sigma}}{\omega_c \times r_{1\Sigma}}$

 ω_c – синхронная угловая частота напряжения сети равная 314,16 рад/с.

$$T_a = \frac{56,91}{314.16 \times 46.12} = 0,0039$$

$$I_{yA} = \sqrt{2} \times 3,15 \times 1 + \sin 0,8897 \times 2,718 \frac{-0.0078}{0.0039} = 5,0 \text{ KA}$$

$$z_{\kappa} = \overline{x_{1\Sigma}^2 + r_{1\Sigma}^2}$$

$$z_{\kappa} = \overline{46,12^2 + 56,91^2} = 73,2576\text{MOM}$$

$$/ \qquad \qquad :$$

$$K_c = 0,6 - 0,0025 \times z_{\kappa} + 0,114 \ \overline{z_{\kappa}} - 0,13^{\frac{3}{3}} \ \overline{z_{\kappa}}$$

$$K_c = 0,6 - 0,0025 \times 73,2576 + 0,114 \ \overline{73,2576} - 0,13^{\frac{3}{3}} \ \overline{73,2576} = 0,8486$$

$$\vdots$$

$$I_{\pi 0 c y = Tom gyru} = I_{\pi 0} \times K_c$$

$$I_{\text{п0 с учетом дуги}} = 3.15 \times 0.8486 = 2.67 \text{ кA}$$

:

$$I_{n0} = \frac{\sqrt{3} \times U_{\text{cp.H.H}}}{(2 \times r_{1\Sigma} + r_{0\Sigma})^2 + (2 \times x_{1\Sigma} + x_{0\Sigma})^2}$$

. $r_{0\Sigma}$ – суммарное активное сопротивление нулевой последовательности до точки к/з, мОм; $x_{0\Sigma}$ – суммарное индуктивное сопротивление нулевой последовательности до точки к/з, мОм;

$$r_{0\Sigma} = 42,768 + 96,5 + 0,2 + 2,12 = 141,588 \text{mOm}$$

$$x_{0\Sigma} = 68,64 + 235 + 10,47 + 0,3 = 314,4135 \text{MOM}$$

$$I_{n0} = \frac{\sqrt{3} \times 400}{(2 \times 46,12 + 141,588)^2 + (2 \times 56,91 + 314,4135)^2} = 1,42\kappa A$$

.- / :

$$z_{K} = \frac{1}{3} \times \frac{1}{(2 \times r_{1\Sigma} + r_{0\Sigma})^{2} + (2 \times x_{1\Sigma} + x_{0\Sigma})^{2}}$$

$$z_{K} = \frac{1}{3} \times \overline{(2 \times 46,12 + 141,588)^{2} + (2 \times 56,91 + 314,4135)^{2}} = 162,6416 \text{MOM}$$

/ :

$$K_c = 0.6 - 0.0025 \times z_K + 0.114 \overline{z_K} - 0.13^{3} \overline{z_K}$$

$$K_c = 0.6 - 0.0025 \times 162,6416 + 0.114 \overline{162,6416} - 0.13^3 \overline{162,6416} = 0.9376$$

:

$$I_{\pi 0 c \text{ yyerom } \text{дуги}} = I_{\pi 0} \times K_c$$

$$I_{\pi 0 c \text{ учетом дуги}} = 1,42 \times 0,9376 = 1,33 к A$$

3. I . . . =5

4. I. $\min 1 = 1,33$

