



1.

: . , . ,

.47.

54.13330.2011 "

", N123- 22.07.2008 "

".

2.

		.		
		.		
1	1	/ <sup>2</sup>	23	20.13330.2011
2	III	/ <sup>2</sup>	180	
3		<sup>0</sup>	-27	
4			1,7	
5		-	.	
6			.	II-7-81*

, , .

- - ,

- - .

3.

.

.

– II;

– II;

– 1.3;

– 0;

– 1983 .;

–11291,40 <sup>3</sup>

-67200 13620

–915,24 2

.

4.

:

-

;

-

;

-

;

-

;

-

;

,

,

,

.

-

;

.

.

:

- $G=600 \text{ / } ^3$  40 ;
- -  $G=1800 \text{ / } ^3$  40 ;
- 250 0 230 ( 230 );
- $G=250 \text{ / } ^3$  80 ;
- ;
- 220 .

5. .

， ， .

23-101-2004

« » . 10.1

.

:

:

•

;

•

•

;

•

;

•

.

•

.

:

•

-

150;

•

-

150

15 ;

•

;

•

:

， PIR / ( )， 80 (2

40 )

;

•

， 50 ;

•

(

), 1 ,

;

• ;

•

( ),

;

•

;

•

3 ;

•

-

150

;

•

( ),

;

•

;

•

;

•

(

), ;

•

2

;

•

;

•

.

•

.

•

.

. 1.

. 2.

. 3.

( , ) .

.

4.

.

« ».

## 6.

1. 21.1101-2013 « .  
».
2. 16 2008 . 87 «  
».
3. 123- 3 22.07.2008 «  
».
4. 54.13330.2011 « ».
5. 17.13330.2011 « ».
6. 20.13330.2011 « ».
7. 23-101-2004 « ».
8. 50.13330.2012 « ».
9. 131.13330.2012 « ».
10. 49.13330.2012 « » . 1;
11. 12-04-2002 « » . 2;
12. 3.04.01-87 « ».



\_\_\_\_\_  
 \_\_\_\_\_ : \_\_\_\_\_ , \_\_\_\_\_ .  
 \_\_\_\_\_ , \_\_\_\_\_ 47

		.	.	
1	( )	<sup>2</sup>	828,83	
2		. .	162,0	
3		<sup>3</sup>	1,50	
4	-	<sup>2/ 3</sup>	120,75/120,75	
5	( )1500 500 80	<sup>2</sup>	9,0	12
6	(750 880 )	<sup>2</sup>	0,66	-1 .
7		<sup>3</sup>	4,0	1





: , . , .

.47

		.	.	
1	- 150, 15	2	822,86	. 1, 4
2	-	2	822,86	
3	( ), 40 - -32	2	822,86	
4	- PIR / ( ), 40	2	822,86	
5			1645	
6	, 50	2	822,86	
7	( ),, 4,0	2	822,86	
8	( ),, 4,2	2	822,86	
9	( , , ( , ( 500 )	2	31,45	
10	( )	.	10	. 5, 9
11	( , ( )	2	7,85	
12	DN 100 =0,5	.	4,8	. 4, 8
13	, 0,6	. .	4,8	
14	( , Ø 200 )	2	1,56	
15	( , Ø 300 )	2	3,36	
16		2	9,42	

		.	.	
	( , ( 500 ) , Ø			
17	,	. .	2,4	
18	60 60 50 (h) ( , , 600	3	0,14	. 2, 6
19	4 40 , 600	.	275	
20	( , ( , 1000 )	2	161,64	
21	( , 0,6	2	64,66	
22	-21 2	2	7,90	
23	(45 ), -	3	1,15	. 3, 7
24	, 0,6	2	22,93	
25	( , ( , 500 )	2	57,32	
26	( , ( , 600 )	2	68,78	
27	, , 0,6	2	11,47	
28	- 150, , 20	2	5,98	
29	, 0,6	2	5,98	

		.	.	
30	( ),,	<sup>2</sup>	5,98	
31	( ),,	<sup>2</sup>	5,98	
32	4 40 , 600	.	20	
33	( ) , 0,6	<sup>2</sup>	3,92	
34	3 ( ) -	<sup>3</sup>	4,05	
35			12	
36			0,324	
37	150	<sup>2</sup>	177,14	
38	, 2	<sup>2</sup>	177,14	
39	- 150, , 15	<sup>2</sup>	1,15	
40	-	<sup>2</sup>	1,15	
41	( ), 40 - -32	<sup>2</sup>	1,15	
42	- PIR / ( ), 40	<sup>2</sup>	1,15	
43	, 50	<sup>2</sup>	1,15	
44	150	<sup>2</sup>	13,23	
45	, 2	<sup>2</sup>	13,23	
46	(1450 850 )	<sup>2</sup>	1,23	1 .
47	60 60 50 (h) ( ,), 150	<sup>3</sup>	0,0012	
48	(750 880 )	<sup>2</sup>	0,66	1 .
49	- 150,	<sup>2</sup>	4,8	

		.	.	
	, 20			
50	, 0,6	<sup>2</sup>	4,8	
51	, (	<sup>2</sup>	4,8	
52	(	<sup>2</sup>	4,8	
53	4 40 , 600	.	8	
54	(	<sup>2</sup>	7,04	
	, 0,6			
55			25,6	
56			25,6	



( )

1. - :

- ,  
-

:  
-27 .  
18 .  
-3,5 .  
208

:

1	: 0,22	,	1,7	/( * ) - /
2	: 0,08		0,12	/( * ) -
3	: 0,04		0,93	/( * ) -
4	: 0,04		0,17	/( * ) -
5	:			
6	:			
7	:			

8,7 /( 2\* )  
23 /( 2\* )  
4,44 2\* /

; - : (55%); -

:

2. - :

( )

4,44 2\* / 1,23 2\* /

" ! "

23-02-2003

:

			13.8 .
1	2	5.7 .	
2	3	-18.5 .	
3	4	-25.1 .	
4	5	-26.9 .	
5	6	-26.9 .	
6	7	-26.9 .	
		-26.9 .	

( )

1. - :

- ,

:  
-27  
18  
-3.5  
208

:

1	: 0.22	1.7	/ ( * ) - /	( .)
2	: 0.08	0.12	/ ( * ) -	( .)
3	: 0.04	0.93	/ ( * ) -	( .)
4	: 0.015	0.93	/ ( * ) -	,
5	: 0.002	0.28	/ ( * ) -	-
6	: 0.08	0.024	/ ( * ) -	- PIR
7	: 0.05	1.05	/ ( * ) -	
8	: 0.004	0.17	/ ( * ) -	,
9	: 0.0042	0.17	/ ( * ) -	,

8,7 / ( 2\* )  
23 / ( 2\* )  
4,44 2\* /

; - : (55%); -

:

2. - :

( )

4,44 2\* / 4,46 2\* /

" ! "

23-02-2003

:

1	2	14.4	.	16.8	.
2	3	6.0	.		
3	4	-1.3	.		
4	5	-6.9	.		
5	6	-26.4	.		
6	7	-27.0	.	-27.0	.





1.141.-1.

/			.
	I		
1	0,04 , 600 / 3	31,2	/ 2
2	- 0,04 , 1800 / 3	93,6	/ 2
3	0 230 ( 230 )	74,75	/ 2
4	0,08 , 250 / 3	26	/ 2
5		5,76	/ 2
	( )	231,31	/ 2
	II		
1	*)	70	/ 2
2	*)	180	/ 2

\*)

.

=231,31+70+180=481,31 / 2

800 / 2.

/			.
	I		
1	$\frac{0,0082}{600} \text{ / }^3$ ,	5,91	/ <sup>2</sup>
2	$\frac{0,05}{2100} \text{ / }^3$ ,	136,5	/ <sup>2</sup>
3	PIR $\frac{0,04}{30} \text{ / }^3$ /	1,56	/ <sup>2</sup>
	- -35 0,04	1,5	/ <sup>2</sup>
4	$\frac{3,5}{\text{ / }^3}$	4,55	/ <sup>2</sup>
5	$\frac{0,015}{1800} \text{ / }^3$ ,	35,1	/ <sup>2</sup>
6	$\frac{0,04}{1800} \text{ / }^3$ ,	93,6	/ <sup>2</sup>
7	( $\frac{0}{230}$ )	74,75	/ <sup>2</sup>
8	$\frac{0,08}{250} \text{ / }^3$ ,	26	/ <sup>2</sup>
9		5,76	/ <sup>2</sup>
	( )	385,23	/ <sup>2</sup>
	II		
1		70	/ <sup>2</sup>
2		180	/ <sup>2</sup>

$$=385,23 + 70 + 180 = 635,23 \text{ / }^2,$$

$$\text{— } 800 \text{ / }^2.$$

