

... (...), ... (...),
 ; ...), ... (...),
 ...), | " (... , ...), (...),
 (...).

()-

189.

4 1985

II-30-76

II-34-76.

2.04.01-85*

28
11

2.04.01-85
 1991 . 20,
 1996 . 18-46.

1,
2,

1.

1.1.

1.2.

1.3.

).

1.4.

2.04.02-84*.

: 1.

2.

2.04.03-85

1.5.

: 1.

25
2.

1.6.

25

1-2 ;

1-2 50 ;

240

I ;

;

25

I-III

1.7.

1.8.

1.9.

1.10.

1.11.

1.

2.

2.1.

2874-82*.

2.2.

) 60° - ;

) 50° - ;

) 75° - , | " | " .

2.3.

37° .

2.4.

.2.2,

2.5.

2.6.

3.

3.1. (),

3.2. $q_0(q_0^{2kr}, q_0^k, q_0^r)$, / , (),

,

- 2;

, 3;

,

$$q_0 = \frac{\sum_1^l N_i P_i q_{0i}}{\sum_1^l N_i P_i}, \quad (1)$$

P_i - ,

.3.4;

q_{0i} - (, ,), / ,

(3,),

: 1.

q_0

2.

$$q_0^{max} = 0,3 \pi / c; \quad q_0^h = q_0^s = 0,2 \pi / c.$$

3.3.

$$q(q^{mr}, q^h, q^r),$$

/,

$$q = 5q_0 \alpha, \tag{2}$$

$$q_0(q_0^{mr}, q_0^h, q_0^r) -$$

.3.2;

$$\alpha -$$

4

N

.3.4.

.1

4

$$> 0,1 \quad N \leq 200;$$

$$\frac{N}{\alpha}$$

.2

4.

, N

$$q(0) = 0,1; 0,14; 0,2; 0,3 /$$

1-4

4.

: 1.

2.

3.

q

(2)

2.

3.4.

$P(P^{tot}, P^h, P^r)$

:

)

U/N

()

()

$$P = \frac{q_{hr,u} U}{q_0 N \cdot 3600}; \quad (3)$$

)

()

()

$$P_{Li} = \frac{\sum_1^i N_i P_i}{\sum_1^i N_i}. \quad (4)$$

: 1.

(3) (4), $N = 0$.

2.

(3) (4)

3.5.

$q^s, /,$

:

)

$q^{tot} \leq 8 \pi / c$

$$q^s = q^{tot} + q_0^s; \quad (5)$$

)

$q^s = q^{tot}$.

3.6.

$$q_{0,hr} = (q_{0,hr}^{inf}, q_{0,hr}^h, q_{0,hr}^e), \quad / ,$$

$$) \quad 3; \quad (\quad) \quad (\quad)$$

$$) \quad (\quad) \quad (\quad) -$$

$$q_{0,hr} = \frac{\sum_1^l N_i P_{hr,i} q_{0,hr,i}}{\sum_1^l N_i P_{hr,i}} \quad (6)$$

() ,

$$q_{0,hr}^{inf} = 300 / ; \quad q_{0,hr}^h = q_{0,hr}^e = 200 / .$$

3.7.

P_{hr}

$$P_{hr} = \frac{3600 P q_0}{q_{0,hr}} \quad (7)$$

3.8.

$$q_{hr} = (q_{hr}^{inf}, q_{hr}^h, q_{hr}^e), \quad / ,$$

$$q_{hr} = 0,005 q_{0,hr} \alpha_{hr} \quad (8)$$

α_{hr}

4

$N_i P_{hr,i}$

. 3.7.

$P_{nr} > 0,1 \quad N \leq 200,$

$P_{nr} \quad N$

α_{nr}

.2

4.

Q_{nr}

3

3.9.

$q_r(q_r^{pr}, q_r^1, q_r^2), \quad \cdot / , \quad (\quad , \quad)$

, ,

$$q_r = \frac{\sum_{i=1}^i q_{n,i} U_i}{1000T} \quad (9)$$

3.10.

$65^\circ , \quad 0,85,$

3

3.11.

.3.8.

3.12.

3.13.

$Q_r^1(Q_r^1), \quad , \quad (\quad , \quad)$
: (\quad)

)

$$Q_r^1 = 1,16q_r^1(55 - t^e) + Q^{nr}; \quad (10)$$

)

$$Q_{Ar}^A = 1,16q_{Ar}^A(55 - t^A) + Q^{Ar} . \quad (11)$$

4.

4.1. : (, - , , , ,)

4.2. , - , , -

4.3. , 10 , ,

4.4. ,

4.5. () :

- ;

;

().

(),

4.6.

4.7.

4.8.

5.

5.1.

5.2.

5.3.

5.4.

5.5.

.2

5.6.*

: 1.

2.

5.7.

4

5.8.

4

5.9.

5.10.

5.11.

5.12.*
(4,5 / . .).

0,45

6.

6.1.*

.3.

1*

1.	:	
	12 16	1 2,5

	,	.10	2	2,5
	.16	25	2	2,5
	,	.10	3	2,5
2.	:			
	6	10	1	2,5
25000	.			
	.25000	.	2	2,5
	.10		2	2,5
25000	.			
	.25000	.	3	2,5
3.	,	,		2.08.02-89*
	-	,		
4.	.2:			
	10		1	2,5
5000	25000	.		
	.25000	.	2	2,5
	.10		2	2,5
25000	.			
	.25000	.	3	2,5
5.	-			
.	:	,		

5000 25000	1	2,5
. 25000	2	2,5
: 1. 1,5 / 38 . ,		
2*. 2.08.02-89* . ,		

		, / ,				
		50				
		0,5 5	. 5 50	. 50 200	. 200 400	. 400 800
I II	, ,	2:2,5	2-5	2-5	3-5	4-5
III	, ,	2:2,5	2-5	2-5	-	-
III	, ,	-	2:2,5	2:2,5	-	-
IV V	, ,	2:2,5	2-5	-	-	-
IV V	, ,	-	2:2,5	-	-	-
: 1. - .						
2. , . 2, .						
3. : III -						
(, ; III -						
IV - ;						
II IV						

	-				-	-			-	-		
	,					,				,		
	10	15	20			10	15	20			10	15
13				16			19					
d = 50												
6	-	-	-	-	2,6	9,2	9,6	10	3,4	8,8	9,6	10,4
8	-	-	-	-	2,9	12	12,5	13	4,1	12,9	13,8	14,8
10	-	-	-	-	3,3	15,1	15,7	16,4	4,6	16	17,3	18,5
12	2,6	20,2	20,6	21	3,7	19,2	19,6	21	5,2	20,6	22,3	24
14	2,8	23,6	24,1	24,5	4,2	24,8	25,5	26,3	-	-	-	-
16	3,2	31,6	32,2	32,8	4,6	29,3	30	31,8	-	-	-	-
18	3,6	39	39,8	40,6	5,1	36	38	40	-	-	-	-
d = 65												
6	-	-	-	-	2,6	8,8	8,9	9	3,4	7,8	8	8,3
8	-	-	-	-	2,9	11	11,2	11,4	4,1	11,4	11,7	12,1
10	-	-	-	-	3,3	14	14,3	14,6	4,6	14,3	14,7	15,1
12	2,6	19,8	19,9	20,1	3,7	18	18,3	18,6	5,2	18,2	19	19,9
14	2,8	23	23,1	23,3	4,2	23	23,3	23,5	5,7	21,8	22,4	23
16	3,2	31	31,3	31,5	4,6	27,6	28	28,4	6,3	26,6	27,3	28
18	3,6	38	38,3	38,5	5,1	33,8	34,2	34,6	7	32,9	33,8	34,8
20	4	46,4	46,7	47	5,6	41,2	41,8	42,4	7,5	37,2	38,5	39,7

6.2.

(;) - 8 50 5 / 50000 . 4 5 /

6.3*.

, .2
 , .2, :

) - ' 5 / (); (III IV

- 5 / () IV 10 . . ; 100 10 . . .

, .2

6.4.

, .1*

6.5.*

:

) , .1* 2;

) , , - ; , , ,

) ;

) ; , , ,

) III-V I II 5000 . , ;

) - , -

(,); ,

) , .

. , I II
5000 . .

6.6.*

.6.1* 6.2.

:

, , - ;

, I II , - ,

I II

;

6.7.*

45 .

- - -

90 .

, 0,45 ,

. 40

(. 5 4) .

3-4

6.8.

, : , () ,

6-

, 50 ; ,

8 - 50 ;

16 - 50 . ,

: 1.

10, 15 20 .

2.

4 /

50 ,

65 .

-

50 ,

4 / .

6.9.

4

6 -

;

2,5 /

10

:

6.10.

3 .

6.11.

6

-

6.12.

:

10

10

()

: 1.

2.

3.

6.13.

1,35

1

6.14.

20

10, 15

6.15.

17

80

6.16.

()

6.17.

7.

7.1.

7.2.

()

7.3.

2,

.7.5.

7.4.

50%-

100%-

7.5.

7.6. , 3 / , ' -10 / .

, . 3.3, 0.7.

7.7. , ,

$$H = il(1 + k_i) . \quad (12)$$

k_i :

0,3 - ;

0,2 - ;

0,15 - ;

0,1 - .

7.8.

$$H = \frac{f \sum il(1 + k_i)}{m} , \quad (13)$$

f - ;

0,5 - ;

0,3 - ;

m - .

8.

8.1.

$q^{h,ct}$, / ,

$$q^{h,ct} = q^h (1 + k_{ct}), \quad (14)$$

k_{ct} - , :

5;

- 0.

8.2.

q^{ct} , / ,

$$q^{ct} = \beta \sum \frac{Q^h}{4,2 \Delta t}, \quad (15)$$

β - ;

Q^h - , ;

Δt -

, ° .

$Q^* \quad \beta$:

Q^*
 $\Delta t = 10^\circ \quad \beta = 1;$

$\Delta t = 10^\circ \quad \beta = 1;$

Q^*

Q^{hr}

$\Delta t = 8,5^\circ \quad \beta = 1,3;$

Q^{hr}

$\Delta t = 8,5^\circ \quad \beta = 1.$

8.3.

:

.7.7;

$$H = iI(1 + k_v), \quad (16)$$

i - 6;

k_v -

:

0,2 -

;

0,5 -

,

;

0,1 -

8.4.

. 7.6.

8.5.

10%.

8.6.

10 ,

10 .

d_g

$$d_g = 20 \sqrt{\frac{q}{0,0316 \sqrt{H_{cr}} + 350 \frac{q}{d^2}}} \quad (17)$$

6

4.

8.7.

1,6

$\beta = 1,3.$

. 8.2,

10%.

8.8.

/ . .).

0,03-0,06

(0,3-0,6

8.9.

0,02 (0,2 / . .).

8.10.

8.11.

9.

9.1.

:

:

, 12 ;

400, , 300;

;

, ;

200 ;

2

9.2.

9.3.

9.4.

9.11.

0,002.

9.12.

9.13.

2°

2° .

0°

()

9.14.

. 9.1; 9.8 9.9.

9.15.

() .

9.16.*

0,05 / (°) .

10 ,

10.2.

10.3.

(10 / . .);

0,6 (6 / . .);

1,0

10.4.

()

50

: 1.

2.

50 65 .

10.5.

:

;

();

;

5 ;

3 ;

, 5 ;

;

3

.)

(

: 1.

2.

3.

4.

5.

6.

7

10.6.

50

1,6

150

3

60°

10.7.

60-70

I , I I ,

10.8.

75

10.9.*

:

.6.7*;

()

40 .

0,1

±10%.

2

10.10.

10.11.

10

10.12.

:

;

;

;

10.13.

10.14

10.15.

10.16.

10.17.

10.18.

(,).

10.19.

10.20.

. 10.9 10.10.

11.

11.1.*

(90°) ()

11.2.

.4*, (,), . 11.3*.

11.3.*

) : 5,0 - 2,5 - ;

) (,) 10 .

11.4.

$q(q^{max}, q^c, q^A)$, / , h ,

$$h = Sq^2, \quad (18)$$

S - 4*.

4*

	, . /			, / ,	, .	S, $\frac{\pi}{(\pi / \epsilon)^2}$
	-	-	-			
15	0,03	1,2	3	0,015	45	14,5
20	0,05	2	5	0,025	70	5,18
25	0,07	2,8	7	0,035	100	2,64

32	0,1	4	10	0,05	140	1,3
40	0,16	6,4	16	0,08	230	0,5
50	0,3	12	30	0,15	450	0,143
65	1,5	17	70	0,6	610	$810 \cdot 10^{-5}$
80	2	36	110	0,7	1300	$264 \cdot 10^{-5}$
100	3	65	180	1,2	2350	$76,6 \cdot 10^{-5}$
150	4	140	350	1,6	5100	$13 \cdot 10^{-5}$
200	6	210	600	3	7600	$3,5 \cdot 10^{-5}$
250	15	380	1000	7	13700	$1,8 \cdot 10^{-5}$

11.5.*

5° .

11.6.

)

(

)

11.7*.

, :

;

(

)

11.8.

12.

12.1.

12.2.

12.3.

12.4.

: 1.

2.

(, ,) - 50 .
(, , . .),

.

"

"

. 6-2-1 6-2-2 .

3.

,

.

12.5.

,

,

,

2.04.02-84*.

-

,

,

,

-

12.6.

,

.

,

,

.

12.7.

:

-

-

;

, -

,

;

-

. 13.

-

12.8.

,

,

.

12.9.

Hp,

$$H_p = H_{g_{\text{dom}}} + \sum H_{\text{ext},l} + H_f - H_g, \quad (19)$$

$$\sum H_{\text{ext},l}$$

. 7, 8 11.

12.10.

0,1

$$H_p = H_{g_{\text{dom}}} + \sum H_{\text{ext},l} + H_f - H_g - H_{p_{\text{ext}}}, \quad (20)$$

$$H_{p_{\text{ext}}}$$

12.11.

12.12.

0,2 (20)

12.13.

0,05 (0,5 / .)

. 13.

12.14.

$$Q_{\text{ext}}$$

8.1.

12.15.

2.04.02-84*

12.16.

12.17.

25 .

()

12.18.

12.19.

12.20.

12.21.

50

: 1.

2.

3.

12.22.

()

12.23.

I-

2,5 /

II-

5 /

2,5 / ;

10-16

: 1.

I

0,4

() .

2.

12.24.

12.25.

12.26.

12.27.

2.04.02-84*.

13.

13.1.

13.2.

13.3.

10

13.4.

W, . . .

:

)

$$W = \frac{Q_{Ar}^{2nd}}{4n},$$

(21)

n -

1 ,

2-4;

- 6-10.

1

(

10);

)

$$W = \varphi I Q_r ;$$

(22)

)

-

),

,

$$W = \frac{\varphi T Q_r^A}{1,16(55-t^2)} \quad (23)$$

(22) (23):

φ -

. 13.5.

Γ, Q_r^A, q_r, t^F 3.

13.5.

$\varphi_{1,2}$

:

) (,) () ()

$$\varphi_1 = 1 - K_{br}^{\varphi} + (K_{br} - 1) \left(\frac{K_{br}^{\varphi}}{K_{br}} \right)^{\frac{K_b}{K_b - 1}} ; \quad (24)$$

) () , ()

$$\varphi_2 = 1 - K_{br}^{\varphi} + (K_{br} - 1) \left(\frac{K_{br}^{\varphi}}{K_{br}} \right)^{\frac{K_b}{K_b - 1}} + \left(\frac{K_{br}^{\varphi} - 1}{K_{br}^{\varphi}} \right)^{K_b} . \quad (25)$$

: 1.

(24)

(25)

$K_{br}(K_{br}^{(a)}, K_{br}^A, K_{br}^r)$ K_{br}^{φ}

$K_{br}^{A(r)}$ K_{br}^{φ} .

2. $\varphi_1, \varphi_2, \dots$ (24)

(25),

7 8.

13.6. K_{hr} ()

$$K_{hr} = \frac{q_{hr}}{q_r} \quad (26)$$

13.7. K_{hr}^{sp}

()

$$K_{hr}^{sp} = \frac{Q_{hr}^h}{q_r} \quad (27)$$

13.8. K_{hr}^{ht}

T, , (,)

$$K_{hr}^{ht} = \frac{Q_{hr}^h}{Q_r^h} \quad (28)$$

13.9.

$K_{hr}^{ht,sp}$, (,) ,

$$K_{hr}^{ht,sp} = \frac{Q^{sp}}{Q_r^h} \quad (29)$$

Q^{sp} -

13.10.

: 10-20 - 2 ; 21-30 - 3 ; 31 - 4 .

13.11.

10-

13.12.

V, . . ,

:

)

$$V = W \frac{B}{1-A} ; \quad (30)$$

)

$$V = BW + W_1 ; \quad (31)$$

)

$$V = BW, \quad (32)$$

W_1 - , . . ;

A - ,

; 0,75 - : 0,8 - ,

50 ; 0,7 -

50 ;

B - , :1,2-1,3-

,1,1-

; $B = 1.$

13.13. ()

- , (,
.) .

13.14.

- , ;
.

13.15. - 2,2 ()

0,7 ; 1 ; - 0,6 ; - 0,5 .

13.16. - () :

) ;
)
) ;
) , ;

) , ;

) ;

) , ;

) ; ; -

) (25), ;

) ;

) .

: 1.

,
2. 5 15 ,

13.17. , , , , ,

13.18. - 0,6 . ,

13.19. 2.04.02-84*.

. 13.4.

14.

(),

14.1.

, ,

14.2.
II

. 5.

5

		100	. 100 300	. 300
5				
. 5 12		5	7,5	10
. 12		7,5	10	15

14.3.

II

I,

14.4.

14.5.

0,5

14.6.

0,7

1
II 1,5

1

14.7.

14.8.

14.9.

0,2

1/3

14.10.

7-9

14.11.

8 9

14.12.

0,2

14.13.

20

14.14.

14.15.

14.16.

()

14.17.

9

14.18.

14.19.

2.01.09-85.

14.20.

14.21.

14.22.

14.23.

14.24.

II,

20 .

III IV,

14.25.

()

14.26.

14.27.

14.28.

14.29.

14.30.

14.31.

14.32.

14.33.

14.34.

14.35.

14.36.

14.37.

14.38.

14.39.

)

(

)

14.40.

1,2

14.41.

(

)

3-4 ,

. 14.32-14.34.

14.42.

14.43.

20-30%

14.44.

14.45.

14.46.

14.47.

:

' ;

;

;

,

,

.

14.48.

:

;

;

,

,

14.49.

,

,

.

.

,

.

14.50.

,

.

14.51.
50 .

14.52.

0,002.

15.

15.1.

:

- .); - (, , , ,

- ;

- ;

- .

, , , , , , , , , ,

15.2.

:

,

;

;

,

.

15.3.

,

2.04.03-85,

,

.

16.

-

16.1.

-

,

,

(),

.

: 1.

(6 .),

,

50 .

.

()

50

.

,

2.

,

(,

)

.

16.2.

16.3.

16.4.

16.5.

16.6.

16.7.

16.8.

50 - 1-2 , 100 - 3-4 ;

50 - ; , , , ,

- ;

100 - ;

;

;

: 1.

8 .

2.

16.9.

200 ,

0,01-0,02
30

0,01

16.10.
3.05.01-85.

16.11.

17.

17.1.

17.17.

17.18.

"	0,3
"	0,5
"	3
"	0,1

4 ().

17.19.

17.20.

18.6 18.10.

0,01

17.21.

.8

17.22.

17.23.

17.24.

.6.

50	15	12	10	
50	10	8	6	
100-150	20	15	12	
100-150	15	10	8	

200	25	20	15	
: 1.				
2.				
3.		0,7		
0,05				

17.25.

0,1

17.26.

100

2.04.03-85.

17.29.

17.30.
)

90° (

0,3 - ; -

0,3 - -

17.31.

. 9.7.

18.

18.1.

500 -

2.04.03-85.

500
9

18.2.

V , / , $\frac{H}{d}$,

$$V \sqrt{\frac{H}{d}} \geq K, \tag{33}$$

$K=0,5$ - ;

$K=0,6$ -

0,3. 0,7 / , -

, (33) - 40-50
 0,03, 85 100 - 0,02.

18.3. 1,5). 0,15 (

18.4. , - 0,8 , - 0,2 . ;
 0,5 0,7 .

18.5. . 8

		, / ,			
		50	85	100	150
50	90	0,8	2,8	4,3	11,4
	60	1,2	4,3	6,4	17,0
	45	1,4	4,9	7,4	19,6
85	90	-	2,1	-	-
	60	-	3,2	-	-

	45	-	3,6	-	-
100	90 60 45	- - -	- - -	3,2 4,9 5,5	8,5 12,8 14,5
150	90 60 45	- - -	- - -	- - -	7,2 11,0 12,6
.					
.					

18.6.

, , , :

-
120 100
300 125
" 1200 150
" . 1200 200

18.7.

:

;

, , .9,

19.4.

(),

19.5.

19.6.

()

19.7.

19.8.

19.9.

60°C.

19.10.

2.04.03-85.

19.11.

1 ,

5-10%

6

19.12.

19.13.

(, ,).

19.14.

(,) ,

20.

20.1.

(,) .

20.2.

: 1.

2.

20.3.

();

20.4.

20.5.

.10.

10

	85	100	150	200
, /	10	20	50	80

20.6.
0,005,

.18.

20.7.

.17.

24

20.8.

20.9.

Q, / ,

1,5%

$$Q = \frac{Fq_{20}}{10000} ;$$

(34)

1,5%

$$Q = \frac{Fq_3}{10000} \quad (35)$$

(34) (35):

F - , . . ;

q_{20} - , / 1 (),

20

1 (2.04.03-85);

q_3 - , / 1 (),

5

1 ,

$$q_3 = 4^n q_{20} \quad (36)$$

n - , 2.04.03-85.

20.10. . 10, , , ,

20.11. , . 30%

20.12. , , , ,

20.13.

. 17.7, 17.9.

21.

21.1.

, 2.04.03-85.

21.2.

, . 14.

21.3.

21.4.

, . 14.

21.5.

21.6.

21.7.

0,2-0,3 .

21.8.

0,2 .

21.9.

21.10.

8-9 ,

21.11.

21.12.

. 14.19-14.24; 14.30 14.32.

21.13.

I-IV ,

21.14.

21.15.

21.16.

21.17.

21.18.

21.19.

21.20.

21.21.

21.22.

21.23.

2-3

21.24.

21.25.

$q_0^{i,ex}$ - , / , - (),
. 3.2;

q_0^A - (), , / , -
. 3.2;

q_0^E - (), , / , -
. 3.2;

q_0^Z - - , / ,
2;

$q^{i,ex}$ - , / ;

q^A - , / ;

q^E - , / ;

q^Z - , / ;

$q_{0,Ar}^{i,ex}$ - , / , - ,
3;

$q_{0,Ar}^A$ - , / , - ,
3;

$q_{0,Ar}^E$ - , / , - ,
3;

$q_{Ar,u}^{i,ex}$ - , ,
3;

$q_{hr,u}^A$ - , ,
3;

$q_{hr,u}^E$ - , ,
3;

q_{hr}^{loc} - , . ;

q_{hr}^A - , . ;

q_{hr}^E - , . ;

q_T^{loc} - , . ;

q_T^A - , . ;

q_T^E - , . ;

q^{cb} - , / ;

$q^{A,cr}$ - , / ;

q_u^{loc} - ()
, ;

q_u^A - , , ()
;

q_u^E - , , ()
;

$q_{u,m}^{loc}$ - , ;

$q_{u,m}^A$ - , ;

$q_{u,m}^E$ - , ;

$q^{st,w}$ - ;

q^{sp} - ;

q_{kr}^{sp} - ;

U - ;

N - - ;

i (индекс) - - ;

i - ,

6;

P - - ;

P_{kr} - ()

;

T - , , (,);

H_p - , , ;

$H_{g\text{ном}}$ - , ,

- ;

H_l - , , ;

$H_{l,\text{об}}$ - ;

H_f - , , - ,

2;

$H_{\mathbf{B}}$ - ;

H_{exp} - ;

Q_{dr}^{Δ} - ;

Q_{r}^{Δ} - ;

Q^{Δ} - ;

v - , / ;

$\frac{H}{d}$ - ;

l - ;

k_i - ;

t^{Δ} - , ° ;
5° ;

Δf - , ° ;

n - 1 ;

n' - .

1	, /			, /			-	-	-	
	Q_0^{100}	Q_0^c	Q_0^A	$Q_{0,Ar}^{100}$	$Q_{0,Ar}^c$	$Q_{0,Ar}^A$	H_f	q_0^i	-	-
1. ,	0,1	0,1	-	30	30	-	2	0,15	10	32
2. ,	0,12	0,09	0,09	60	40	40	2	0,15	10	32
3. ,	0,15	0,15	-	50	50	-	2	0,3	10	40

4.	()	0,12	0,09	0,09	80	60	60	2	0,6	10	40
5.	()	0,3	0,2	0,2	500	220	280	2	0,6	15	50
6.	()	0,25	0,18	0,18	300	200	200	3	0,8	10	40
7.	()	0,22	0,22	-	300	300	-	3	1,1	15	40
8.											
20	:	0,4	0,3	0,3	700	460	460	5	2,3	20	50
25		0,6	0,4	0,4	750	500	500	5	3	25	75
32		1,4	1	1	1060	710	710	5	3	32	75
9.		0,1	0,07	0,07	220	165	165	3	0,5	10	40

10.	0,12	0,09	0,09	100	60	60	3	0,2	10	40
11.	0,12	0,09	0,09	115	80	80	3	0,6	10	40
12.	0,2	0,14	0,14	500	270	230	3	0,2	10	50
13.	0,08	0,05	0,05	75	54	54	5	0,15	10	32
()										
14.	0,3	0,2	0,2	650	430	430	5	0,3	15	40
15.	0,4	0,4	-	1000	1000	-	2	0,4	20	-
16.	0,1	0,1	-	83	83	-	2	1,6	8	85
17.	1,4	1,4	-	81	81	-	4	1,4	-	85

		($q_{u,m}^h$	(q_u^h	($q_{hr,u}^h$	(q_0^e, q_0^h $(q_{0,hr}^e, q_{0,hr}^h)$
)	$q_{u,m}^{tot}$)	q_u^{tot})	$q_{hr,u}^{tot}$)	$q_0^{tot} (q_{0,hr}^{tot})$
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
1.									
:									
	1	95	-	120	-	6,5	-	0,2 (50)	0,2 (50)
		120	-	150	-	7	-	0,2 (50)	0,2 (50)
,	"	150	-	180	-	8,1	-	0,3 (300)	0,3 (300)
,	"	190	-	225	-	10,5	-	0,3 (300)	0,3 (300)
	"	210	-	250	-	13	-	0,3 (300)	0,3 (300)

		"	195	85	230	100	12,5	7,9	0,2 (100)	0,14 (60)
	,									
	,									
	,	"	230	90	275	110	14,3	9,2	0,3 (300)	0,2 (200)
	,	"	250	105	300	120	15,6	10	0,3 (300)	0,2 (200)
1500	1700									
	.	"	360	115	400	130	20	10,9	0,3 (300)	0,2 (200)
	12									
	:									
2.	:	"	85	50	100	60	10,4	6,3	0,2 (100)	0,14 (60)
		"	110	60	120	70	12,5	8,2	0,12-0,2 (100)	0,14 (60)
		"	140	80	160	90	12	7,5	0,2 (100)	0,14 (60)

	:										
		"	200	120	200	120	10	4,9	0,3 (300)	0,2 (200)	
		"	150	75	150	75	12,5	8,2	0,2 (100)	0,14 (60)	
8.		1	13	5,2	15	6	2,6	1,2	0,2 (80)	0,14 (60)	
9.	- :										
	,	1	21,5	11,5	30	16	9,5	4,5	0,14 (100)	0,1 (60)	
	,		75	25	105	35	18	8	0,2 (100)	0,14 (60)	
	,										
	:										
	,	"	39	21,4	55	30	10	4,5	0,14 (100)	0,1 (60)	

	"	93	28,5	130	40	18	8	0,2 (100)	0,14 (60)
10. (
):	1	130	40	130	40	18	8	0,2 (100)	0,14 (60)
		55	30	55	30	10	4,5	0,14 (100)	0,1 (60)
11. :	1	75	25	75	25	75	25		

	:										
		1	-	16	12,7	16	12,7	16	12,7	0,3 (300)	0,2 (200)
				14	11,2	14	11,2	14	11,2	0,3 (300)	0,2 (200)
	:										
		1	-	-	-	6700	3100	-	-	0,3 (300)	0,2 (200)
				-	-	6400	700	-	-	0,3 (300)	0,2 (200)
		"	-	-	-	4400	800	-	-	0,3 (300)	0,2 (200)
		"	-	-	-	7700	1200	-	-	0,3 (300)	0,2 (200)
21.	:										
		1	-	250	65	250	65	37	9,6	0,3 (300)	0,2 (200)
		(20	.								
)									
		1	-	12	5	16	7	4	2	0,14 (80)	0,1 (60)
22.		1	-	56	33	60	35	9	4,7	0,14 (60)	0,1 (40)
23.		1		4	1,5	4	1,5	0,5	0,2	0,14 (80)	0,1 (50)

24.			8,6	2,6	10	3	0,9	0,4	0,14 (80)	0,1 (50)		
25.	:											
		"	10	5	10	5	0,9	0,3	0,14 (60)	0,1 (40)		
		"	1	40	25	40	25	3,4	2,2	0,14 (80)	0,1 (50)	
26.	:											
		"	1	3	1	3	1	0,3	0,1	0,14 (60)	0,1 (40)	
		"	1	-	50	30	50	30	4,5	2,5	0,2 (80)	0,14 (50)
		(
)	1	-	100	60	100	60	9	5	0,2 (80)	0,14 (50)
27.	:											
		"	%	-	10	-	-	-	-	-	-	
		"	1	3	1	3	1	0,3	0,1	0,14 (60)	0,1 (40)	
		"	1	-	100	60	100	60	9	5	0,2 (80)	0,14 (50)
		(
)	(1	-								
)										
28.	:											
		"	1	-	-	-	180	120	180	120	0,4 (180)	0,4 (120)

8.

$$- \quad \sigma_q^E = 1,4 / ;$$

$$\sigma_q^{max}$$

. 3.2.

4

$$\sigma \quad \sigma_{hr}$$

-

N,
hr

1

$\sigma (\sigma_{hr}) \quad (Phr) > 0,1 \quad N \leq 200$

N	P (Phr)									
	0,1	0,125	0,16	0,2	0,25	0,316	0,4	0,5	0,63	0,8
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
2	0,39	0,39	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40
4	0,58	0,62	0,65	0,69	0,72	0,76	0,78	0,80	0,80	0,80
6	0,72	0,78	0,83	0,90	0,97	1,04	1,11	1,16	1,20	1,20
8	0,84	0,91	0,99	1,08	1,18	1,29	1,39	1,50	1,58	1,59
10	0,95	1,04	1,14	1,25	1,38	1,52	1,66	1,81	1,94	1,97
12	1,05	1,15	1,28	1,41	1,57	1,74	1,92	2,11	2,29	2,36
14	1,14	1,27	1,41	1,57	1,75	1,95	2,17	2,40	2,63	2,75
16	1,25	1,37	1,53	1,71	1,92	2,15	2,41	2,69	2,96	3,14
18	1,32	1,47	1,65	1,85	2,09	2,35	2,55	2,97	3,24	3,53
20	1,41	1,57	1,77	1,99	2,25	2,55	2,88	3,24	3,60	3,92
22	1,49	1,67	1,88	2,13	2,41	2,74	3,11	3,51	3,94	4,33
24	1,57	1,77	2,00	2,26	2,57	2,93	3,33	3,78	4,27	4,70
26	1,64	1,86	2,11	2,39	2,73	3,11	3,55	4,04	4,60	5,11
28	1,72	1,95	2,21	2,52	2,88	3,30	3,77	4,30	4,94	5,51
30	1,80	2,04	2,32	2,65	3,03	3,48	3,99	4,56	5,27	5,89
32	1,87	2,13	2,43	2,77	3,18	3,66	4,20	4,82	5,60	6,24
34	1,94	2,21	2,53	2,90	3,33	3,84	4,42	5,08	5,92	6,65
36	2,02	2,30	2,63	3,02	3,48	4,02	4,63	5,33	6,23	7,02
38	2,09	2,38	2,73	3,14	3,62	4,20	4,84	5,58	6,60	7,43
40	2,16	2,47	2,83	3,26	3,77	4,38	5,05	5,83	6,91	7,84
45	2,33	2,67	3,08	3,53	4,12	4,78	5,55	6,45	7,72	8,80
50	2,50	2,88	3,32	3,80	4,47	5,18	6,05	7,07	8,52	9,90
55	2,66	3,07	3,56	4,07	4,82	5,58	6,55	7,69	9,40	10,80
60	2,83	3,27	3,79	4,34	5,16	5,98	7,05	8,31	10,20	11,80
65	2,99	3,46	4,02	4,61	5,50	6,38	7,55	8,93	11,00	12,70
70	3,14	3,65	4,25	4,88	5,83	6,78	8,05	9,55	11,70	13,70
75	3,30	3,84	4,48	5,15	6,16	7,18	8,55	10,17	12,50	14,70
80	3,45	4,02	4,70	5,42	6,49	7,58	9,06	10,79	13,40	15,70

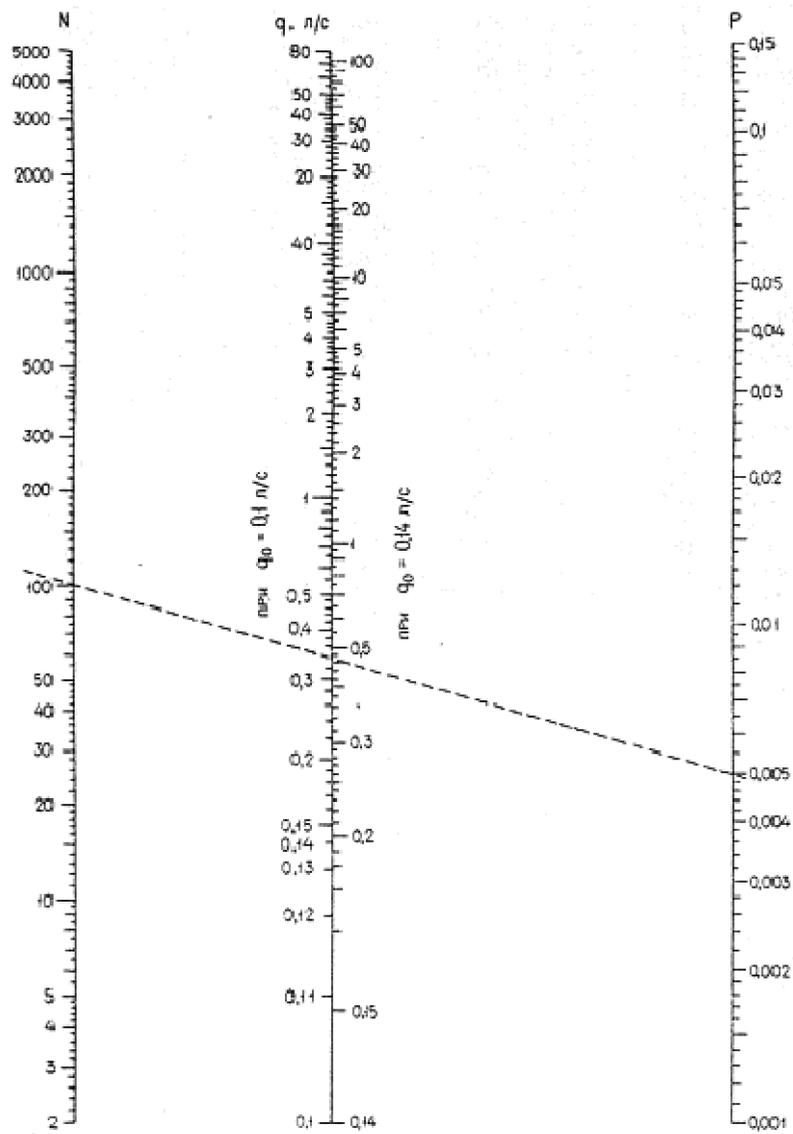
85	3,60	4,20	4,92	5,69	6,82	7,98	9,57	11,41	14,20	16,80
90	3,75	4,38	5,14	5,96	7,15	8,38	10,08	12,04	14,90	17,70
95	3,90	4,56	5,36	6,23	7,48	8,78	10,59	12,67	15,60	18,60
100	4,05	4,74	5,58	6,50	7,81	9,18	11,10	13,30	16,50	19,60
105	4,20	4,92	5,80	6,77	8,14	9,58	11,61	13,93	17,20	20,60
110	4,35	5,10	6,02	7,04	8,47	9,99	12,12	14,56	18,00	21,60
115	4,50	5,28	6,24	7,31	8,80	10,40	12,63	15,19	18,80	22,60
120	4,65	5,46	6,46	7,58	9,13	10,81	13,14	15,87	19,50	23,60
125	4,80	5,64	6,68	7,85	9,46	11,22	13,65	16,45	20,20	24,60
130	4,95	5,82	6,90	8,12	9,79	11,63	14,16	17,08	21,00	25,50
135	5,10	6,00	7,12	8,39	10,12	12,04	14,67	17,71	21,90	26,50
140	5,25	6,18	7,34	8,66	10,45	12,45	15,18	18,34	22,70	27,50
145	5,39	6,36	7,56	8,93	10,77	12,86	15,69	18,97	23,40	28,40
150	5,53	6,54	7,78	9,20	11,09	13,27	16,20	19,60	24,20	29,40
155	5,67	6,72	8,00	9,47	11,41	13,68	16,71	20,23	25,00	30,40
160	5,81	6,90	8,22	9,74	11,73	14,09	17,22	20,86	25,60	31,30
165	5,95	7,07	8,44	10,01	12,05	14,50	17,73	21,49	26,40	32,50
170	6,09	7,23	8,66	10,28	12,37	14,91	18,24	22,12	27,10	33,60
175	6,23	7,39	8,88	10,55	12,69	15,32	18,75	22,75	27,90	34,70
180	6,37	7,55	9,10	10,82	13,01	15,73	19,26	23,38	28,50	35,40
185	6,50	7,71	9,32	11,09	13,33	16,14	19,77	24,01	29,40	36,60
190	6,63	7,87	9,54	11,36	13,65	16,55	20,28	24,64	30,10	37,60
195	6,76	8,03	9,75	11,63	13,97	16,96	20,79	25,27	30,90	38,30
200	6,89	8,19	9,96	11,90	14,30	17,40	21,30	25,90	31,80	39,50

$\alpha (\alpha_{hr})$ (Phr) <= 0,1
N, (Phr) > 0,1 **N > 200**

NP	α	NP	α	NP	α	NP	α	NP	α
NPhr	α_{hr}	NPhr	α_{hr}	NPhr	α_{hr}	NPhr	α_{hr}	NPhr	α_{hr}
0,015	0,200	0,64	0,767	10,0	4,126	58	16,22	330	76,80
0,015	0,202	0,66	0,779	10,2	4,185	59	16,45	335	77,88
0,016	0,205	0,68	0,791	10,4	4,244	60	16,69	340	78,96
0,017	0,207	0,70	0,803	10,6	4,302	61	16,92	345	80,04
0,018	0,210	0,72	0,815	10,8	4,361	62	17,15	350	81,12
0,019	0,212	0,74	0,826	11,0	4,419	63	17,39	355	82,20
0,020	0,215	0,76	0,838	11,2	4,477	64	17,62	360	83,28
0,021	0,217	0,78	0,849	11,4	4,534	65	17,85	365	84,36
0,022	0,219	0,80	0,860	11,6	4,592	66	18,09	370	85,44
0,023	0,222	0,82	0,872	11,8	4,649	67	18,32	375	86,52
0,024	0,224	0,84	0,883	12,0	4,707	68	18,55	380	87,60
0,025	0,226	0,86	0,894	12,2	4,764	69	18,79	385	88,67
0,026	0,228	0,88	0,905	12,4	4,820	70	19,02	390	89,75
0,027	0,230	0,90	0,916	12,6	4,877	71	19,25	395	90,82
0,028	0,233	0,92	0,927	12,8	4,934	72	19,48	400	91,90
0,029	0,235	0,94	0,937	13,0	4,990	73	19,71	405	92,97
0,030	0,237	0,96	0,948	13,2	5,047	74	19,94	410	94,05
0,031	0,239	0,98	0,959	13,4	5,103	75	20,18	415	95,12

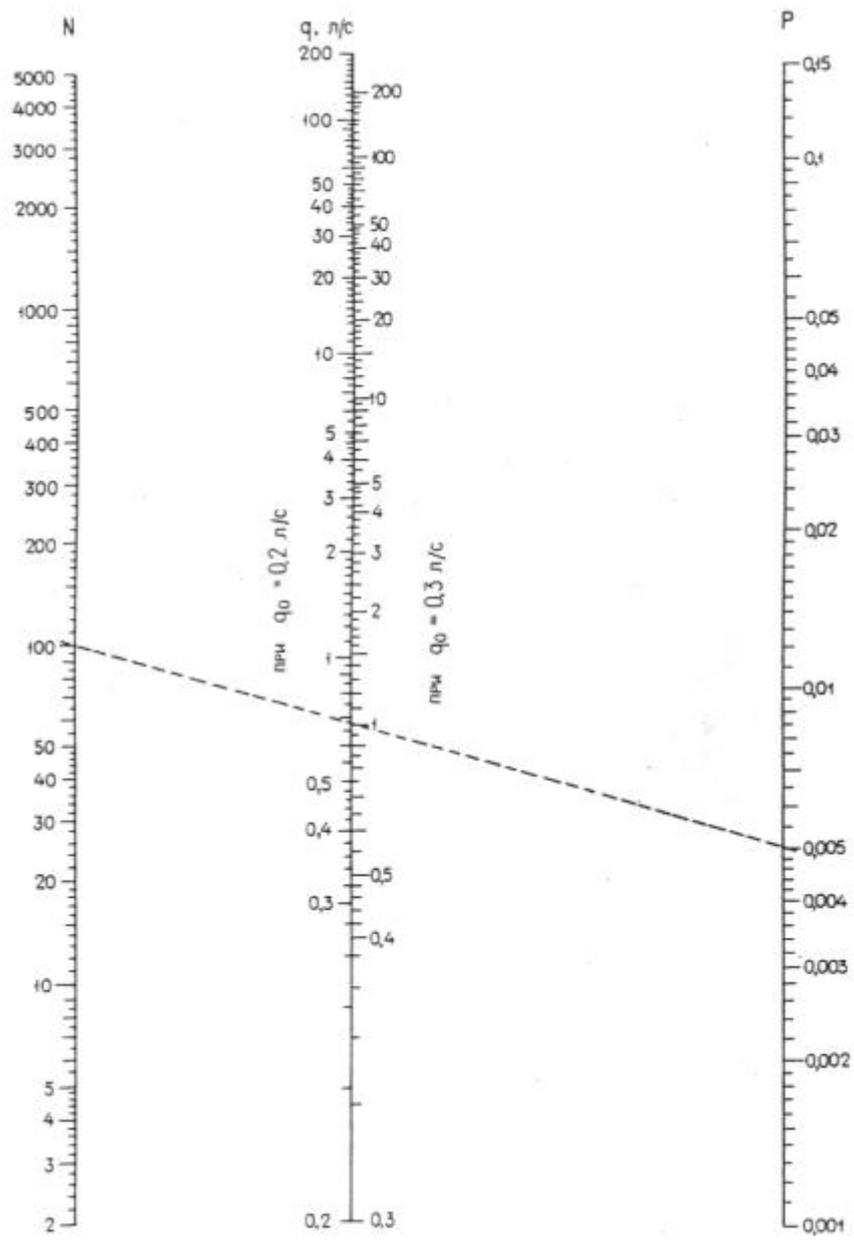
0,032	0,241	1,00	0,969	13,6	5,159	76	20,41	420	96,20
0,033	0,243	1,05	0,995	13,8	5,215	77	20,64	425	97,27
0,034	0,245	1,10	1,021	14,0	5,270	78	20,87	430	98,34
0,035	0,247	1,15	1,046	14,2	5,326	79	21,10	435	99,41
0,036	0,249	1,20	1,071	14,4	5,382	80	21,33	440	100,49
0,037	0,250	1,25	1,096	14,6	5,437	81	21,56	445	101,56
0,038	0,252	1,30	1,120	14,8	5,492	82	21,69	450	102,63
0,039	0,254	1,35	1,144	15,0	5,547	83	22,02	455	103,70
0,040	0,256	1,40	1,168	15,2	5,602	84	22,25	460	104,77
0,041	0,258	1,45	1,191	15,4	5,657	85	22,48	465	105,84
0,042	0,259	1,50	1,215	15,6	5,712	86	22,71	470	106,91
0,043	0,261	1,55	1,238	15,8	5,767	87	22,94	475	107,98
0,044	0,263	1,60	1,261	16,0	5,821	88	23,17	480	109,05
0,045	0,265	1,65	1,283	16,2	5,876	89	23,39	485	110,11
0,046	0,266	1,70	1,306	16,4	5,930	90	23,62	490	111,18
0,047	0,268	1,75	1,328	16,6	5,984	91	23,85	495	112,25
0,048	0,270	1,80	1,350	16,8	6,039	92	24,08	500	113,32
0,049	0,271	1,85	1,372	17,0	6,093	93	24,31	505	114,38
0,050	0,273	1,90	1,394	17,2	6,147	94	24,54	510	115,45
0,052	0,276	1,95	1,416	17,4	6,201	95	24,77	515	116,52
0,054	0,280	2,00	1,437	17,6	6,254	96	24,99	520	117,58
0,056	0,283	2,1	1,479	17,8	6,308	97	25,22	525	118,65
0,058	0,286	2,2	1,521	18,0	6,362	98	25,45	530	119,71
0,060	0,289	2,3	1,563	18,2	6,415	99	25,68	535	120,78
0,062	0,292	2,4	1,604	18,4	6,469	100	25,91	540	121,84
0,064	0,295	2,5	1,644	18,6	6,522	102	26,36	545	122,91
0,065	0,298	2,6	1,684	18,8	6,575	104	26,82	550	123,97
0,068	0,301	2,7	1,724	19,0	6,629	106	27,27	555	125,04
0,070	0,304	2,8	1,763	19,2	6,682	108	27,72	560	126,10
0,072	0,307	2,9	1,802	19,4	6,734	110	28,18	565	127,16
0,074	0,309	3,0	1,840	19,6	6,788	112	28,63	570	128,22
0,076	0,312	3,1	1,879	19,8	6,840	114	29,09	575	129,29
0,078	0,315	3,2	1,917	20,0	6,893	116	29,54	580	130,35
0,080	0,318	3,3	1,954	20,5	7,025	118	29,89	585	131,41
0,082	0,320	3,4	1,991	21,0	7,156	120	30,44	590	132,47
0,084	0,323	3,5	2,029	21,5	7,287	122	30,90	595	133,54
0,086	0,326	3,6	2,065	22,0	7,417	124	31,35	600	134,60
0,088	0,328	3,7	2,102	22,5	7,547	126	31,80	605	135,66
0,090	0,331	3,8	2,138	23,0	7,677	128	32,25	610	136,72
0,092	0,333	3,9	2,174	23,5	7,806	130	32,70	615	137,78
0,094	0,336	4,0	2,210	24,0	7,935	132	33,15	620	138,84
0,096	0,338	4,1	2,246	24,5	8,064	134	33,60	625	139,90
0,098	0,341	4,2	2,281	25,0	8,192	136	34,06	630	140,96
0,100	0,343	4,3	2,317	25,5	8,320	138	34,51	635	142,02
0,105	0,349	4,4	2,352	26,0	8,447	140	34,96	640	143,08
0,110	0,355	4,5	2,386	26,5	8,575	142	35,41	645	144,14
0,115	0,361	4,6	2,421	27,0	8,701	144	35,86	650	145,20
0,120	0,367	4,7	2,456	27,5	8,828	146	36,31	655	146,25
0,125	0,373	4,8	2,490	28,0	8,955	148	36,76	660	147,31
0,130	0,378	4,9	2,524	28,5	9,081	150	37,21	665	148,37
0,135	0,384	5,0	2,558	29,0	9,207	152	37,66	670	149,43
0,140	0,389	5,1	2,592	29,5	9,332	154	38,11	675	150,49
0,145	0,394	5,2	2,626	30,0	9,457	156	38,56	680	151,55
0,150	0,399	5,3	2,660	30,5	9,583	158	39,01	685	152,60
0,155	0,405	5,4	2,693	31,0	9,707	160	39,46	690	153,66
0,160	0,410	5,5	2,726	31,5	9,832	162	39,91	695	154,72
0,165	0,415	5,6	2,760	32,0	9,957	164	40,35	700	155,77
0,170	0,420	5,7	2,793	32,5	10,08	166	40,80	705	156,83
0,175	0,425	5,8	2,826	33,0	10,20	168	41,25	710	157,89
0,180	0,430	5,9	2,858	33,5	10,33	170	41,70	715	158,94
0,185	0,435	6,0	2,891	34,0	10,45	172	42,15	720	160,00
0,190	0,439	6,1	2,924	34,5	10,58	174	42,60	725	161,06
0,195	0,444	6,2	2,956	35,0	10,70	176	43,05	730	162,11
0,20	0,449	6,3	2,989	35,5	10,82	178	43,50	735	163,17
0,21	0,458	6,4	3,021	36,0	10,94	180	43,95	740	164,22
0,22	0,467	6,5	3,053	36,5	11,07	182	44,40	745	165,28
0,23	0,476	6,6	3,085	37,0	11,19	184	44,84	750	166,33
0,24	0,485	6,7	3,117	37,5	11,31	186	45,29	755	167,39
0,25	0,493	6,8	3,149	38,0	11,43	188	45,74	760	168,44
0,26	0,502	6,9	3,181	38,5	11,56	190	46,19	765	169,50

0,27	0,510	7,0	3,212	39,0	11,68	192	46,64	770	170,55
0,28	0,518	7,1	3,244	39,5	11,80	194	47,09	775	171,60
0,29	0,526	7,2	3,275	40,0	11,92	196	47,54	780	172,66
0,30	0,534	7,3	3,307	40,5	12,04	198	47,99	785	173,71
0,31	0,542	7,4	3,338	41,0	12,16	200	48,43	790	174,76
0,32	0,550	7,5	3,369	41,5	12,28	205	49,49	795	175,82
0,33	0,558	7,6	3,400	42,0	12,41	210	50,59	800	176,87
0,34	0,565	7,7	3,431	42,5	12,53	215	51,70	810	178,98
0,35	0,573	7,8	3,462	43,0	12,65	220	52,80	820	181,08
0,36	0,580	7,9	3,493	43,5	12,77	225	53,90	830	183,19
0,37	0,588	8,0	3,524	44,0	12,89	230	55,00	840	185,29
0,38	0,595	8,1	3,555	44,5	13,01	235	56,10	850	187,39
0,39	0,602	8,2	3,585	45,0	13,13	240	57,19	860	189,49
0,40	0,610	8,3	3,616	45,5	13,25	245	58,29	870	191,60
0,41	0,617	8,4	3,646	46,0	13,37	250	59,38	880	193,70
0,42	0,624	8,5	3,677	46,5	13,49	255	60,48	890	195,70
0,43	0,631	8,6	3,707	47,0	13,61	260	61,57	900	197,90
0,44	0,638	8,7	3,738	47,5	13,73	265	62,66	910	200,00
0,45	0,645	8,8	3,768	48,0	13,85	270	63,75	920	202,10
0,46	0,652	8,9	3,798	48,5	13,97	275	64,85	930	204,20
0,47	0,658	9,0	3,828	49,0	14,09	280	65,94	940	206,30
0,48	0,665	9,1	3,858	49,5	14,20	285	67,03	950	208,39
0,49	0,672	9,2	3,888	50	14,32	290	68,12	960	210,49
0,50	0,678	9,3	3,918	51	14,56	295	69,20	970	212,59
0,52	0,692	9,4	3,948	52	14,80	300	70,29	980	214,68
0,54	0,704	9,5	3,978	53	15,04	305	71,38	990	216,78
0,56	0,717	9,6	4,008	54	15,27	310	72,46	1000	218,87
0,58	0,730	9,7	4,037	55	15,51	315	73,55	1250	271,14
0,60	0,742	9,8	4,067	56	15,74	320	74,63	1600	343,90
0,62	0,755	9,9	4,097	57	15,98	325	75,72	2000	426,80



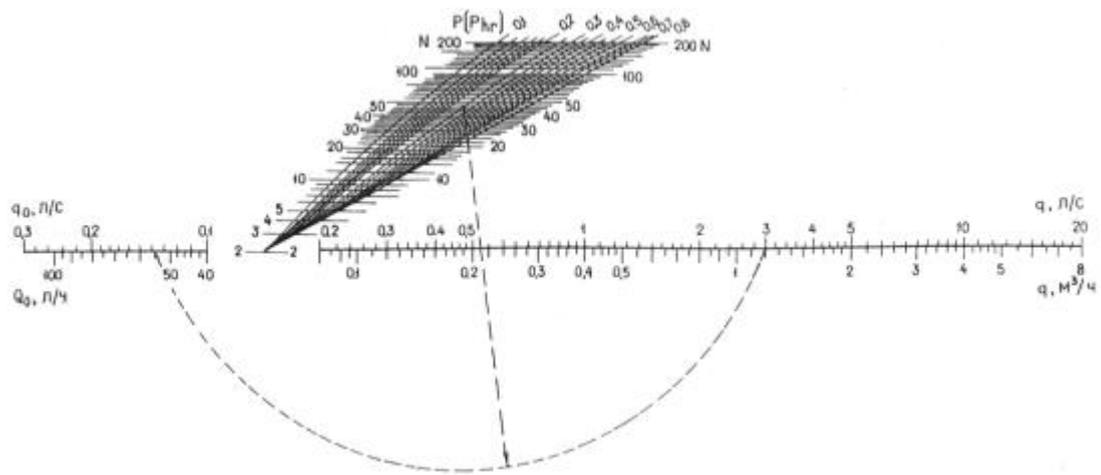
. 1.

q q(0)=0,1 0,14 / <=0,15



. 2.

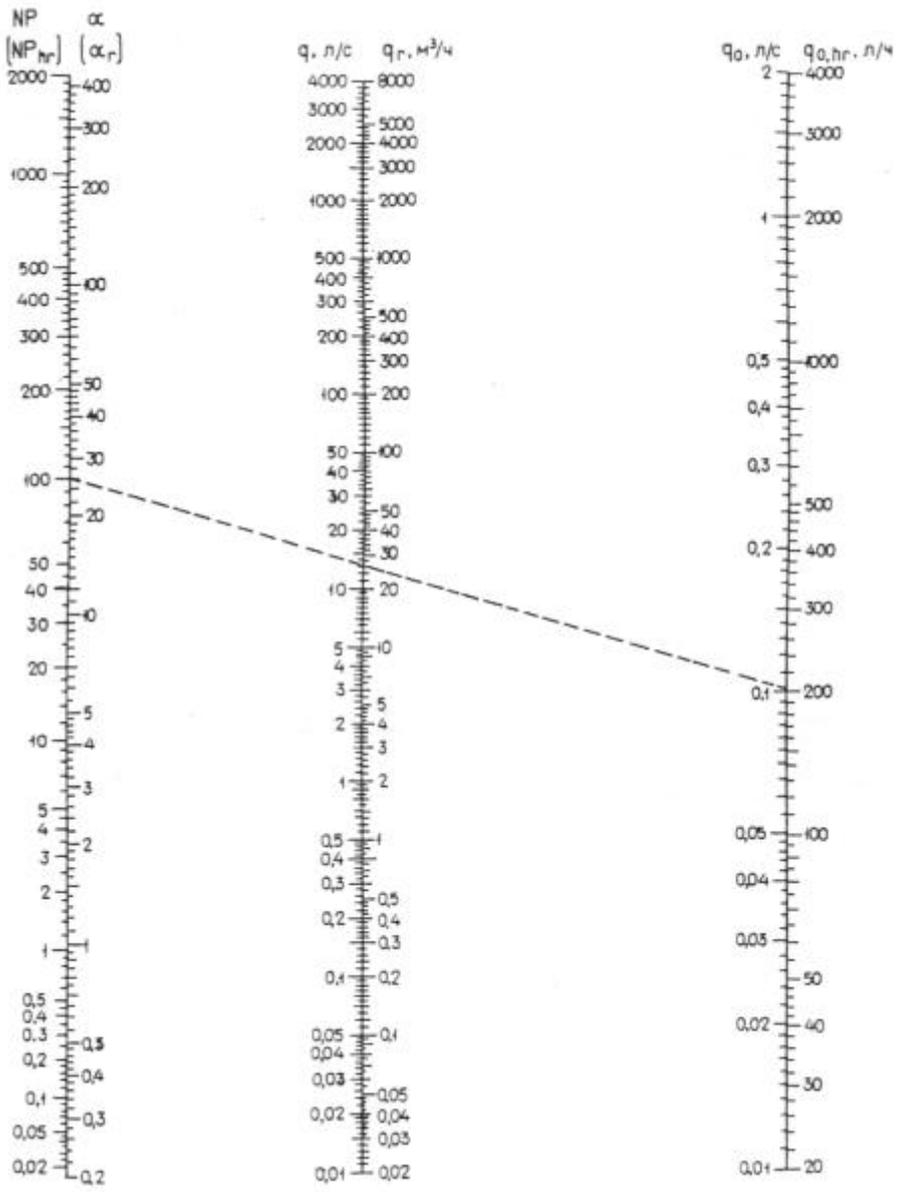
q $q(0)=0,2 \quad 0,3 / \leq 0,15$



. 3.

q

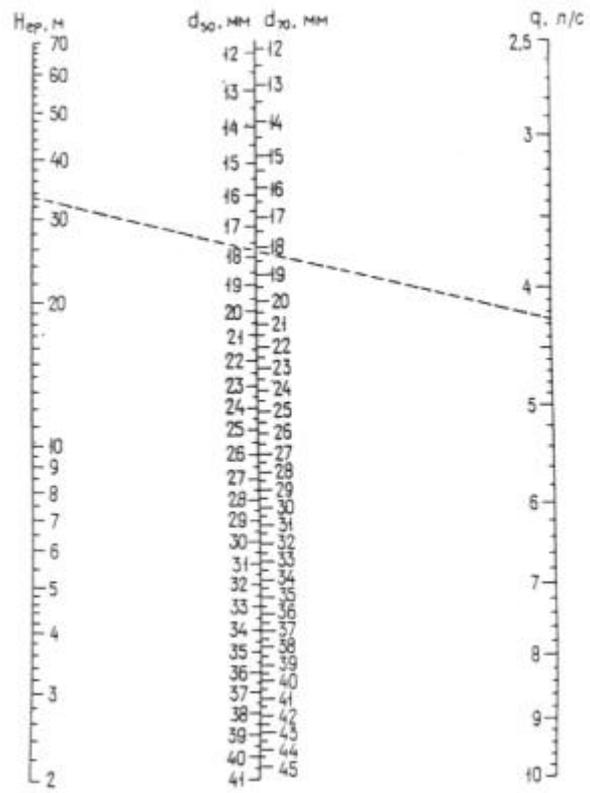
$$q(0) \leq 0,3 \quad / \quad N \leq 200 \quad > 0,1$$



. 4.

NP (NPhr)

$q(0), / , q(0,hr), /$



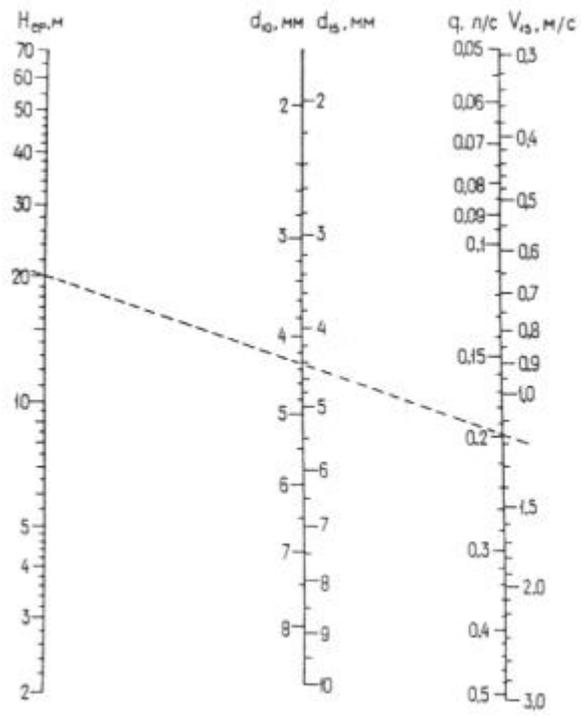
. 5.

$d(50) -$

50 ;

$d(70) -$

70



. 6.

$d(10) (d(15)) -$

()

$d = 10 \quad 15 ;$

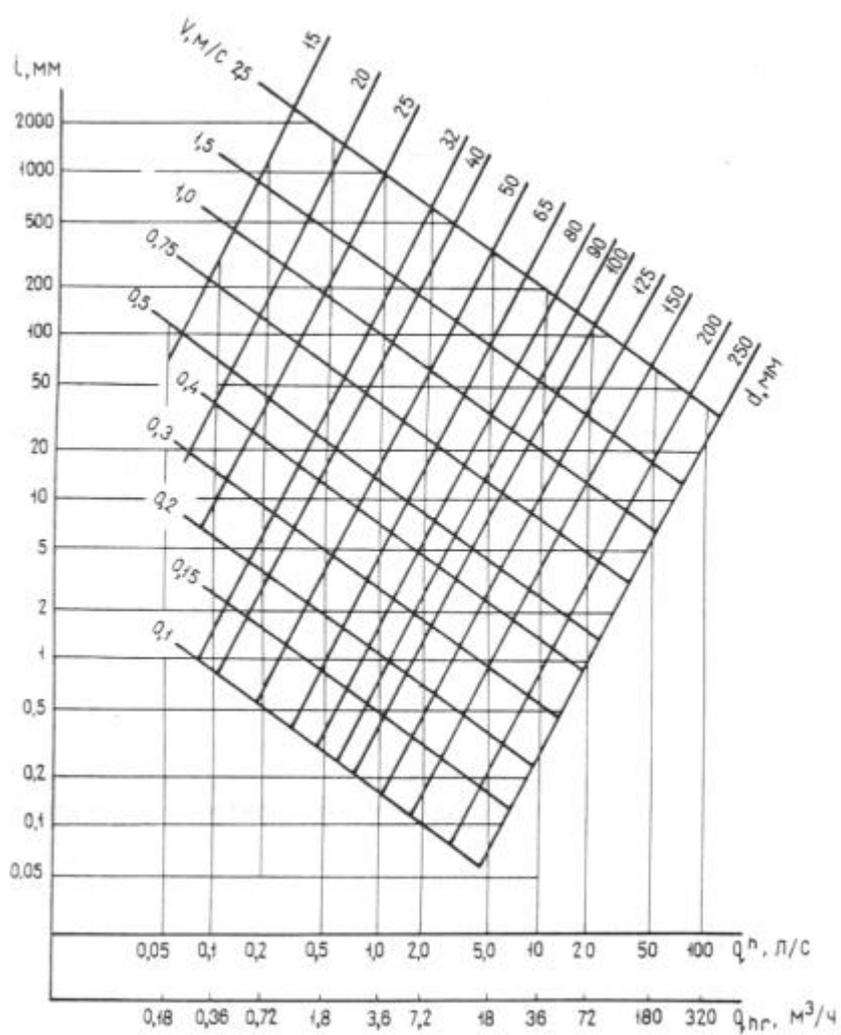
$V(15) -$

, / ,

$d = 15$

Kcir

$\frac{g^k}{g^{c2}}$	K_{c2}	$\frac{g^k}{g^{c2}}$	K_{c2}
1,2	0,57	1,7	0,36
1,3	0,48	1,8	0,33
1,4	0,43	1,9	0,25
1,5	0,40	2,0	0,12
1,6	0,38	2,1	0,00



% () (,)

K_{hr}^{20}	$\varphi_1, \%$	$K_{hr}(K_{hr}^{hd})$
---------------	-----------------	-----------------------

$(K_{hr}^{H,sp})$	1,2	1,4	1,6	1,8	2	2,5	3	4	5	6
1,0	6,7	12,3	17,1	21,2	25,0	32,6	38,5	47,2	53,5	58,2
1,1	2,0	7,2	12	16,6	20,8	28,6	34,6	43,8	50,4	55,2
1,2	-	3,3	7,9	12,3	16,0	24,1	30,6	40,3	47,2	52,5
1,3	-	1,2	4,6	8,6	12,4	21,2	27,0	37,2	44,2	49,8
1,4	-	-	2,2	5,8	9,4	17,2	24,0	34,2	41,4	47,2
1,5	-	-	-	3,1	6,3	14,0	20,7	31,1	38,8	44,7
1,6	-	-	-	1,2	4,6	11,4	18,2	28,8	36,6	43,2
1,7	-	-	-	-	2,4	9,0	15,8	26,2	34,0	40,4
1,8	-	-	-	-	0,8	6,8	13,0	24,0	31,8	38,2
1,9	-	-	-	-	-	4,8	10,8	21,4	29,6	36,0
2,0	-	-	-	-	-	3,4	8,9	19,1	27,2	33,8
2,2	-	-	-	-	-	0,6	5,6	15,2	23,6	30,2
2,4	-	-	-	-	-	-	3,1	11,8	19,8	26,5
2,6	-	-	-	-	-	-	1,2	9,0	16,8	23,2
2,8	-	-	-	-	-	-	0,6	6,4	13,8	20,2
3,0	-	-	-	-	-	-	-	4,4	11,2	17,6
3,5	-	-	-	-	-	-	-	0,4	6,0	12,0
4,0	-	-	-	-	-	-	-	-	2,6	7,4

% () (,) ,

$(K_{hr}^{H,sp})$	%	$\varphi_z, \%$									
		1,2	1,4	1,6	1,8	2,0	2,5	3	4	5	6
1,00	100	6,7	12,3	17,1	21,3	25,0	32,6	38,5	47,5	53,5	58,2
1,09	92	7,3	10,5	14,4	18,0	21,4	28,8	34,8	44,0	50,6	55,6
1,20	84	-	11,5	13,6	16,1	18,8	25,3	31,1	40,3	47,2	52,5
1,33	75	-	-	14,4	15,6	17,5	22,4	27,5	36,4	43,4	48,9
1,50	67	-	-	-	16,9	17,4	20,4	24,4	32,4	29,2	44,9
1,71	58	-	-	-	-	19,4	19,8	22,2	28,5	34,8	40,3
2,00	50	-	-	-	-	-	21,1	21,4	25,3	30,4	35,4
2,40	42	-	-	-	-	-	-	23,0	23,4	26,6	30,5
3,00	33	-	-	-	-	-	-	-	24,2	24,4	26,4

4,00	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	26,4	25,2
6,00	17	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	33,5

