



**19749-84 -**

**19755-84**

19749-84

Fixed detachable joints for special purpose hardware  
of pneumohydraulic systems.  
Closed gates. Types and technical requirements  
10 6745

19749—74

1984 . 1767

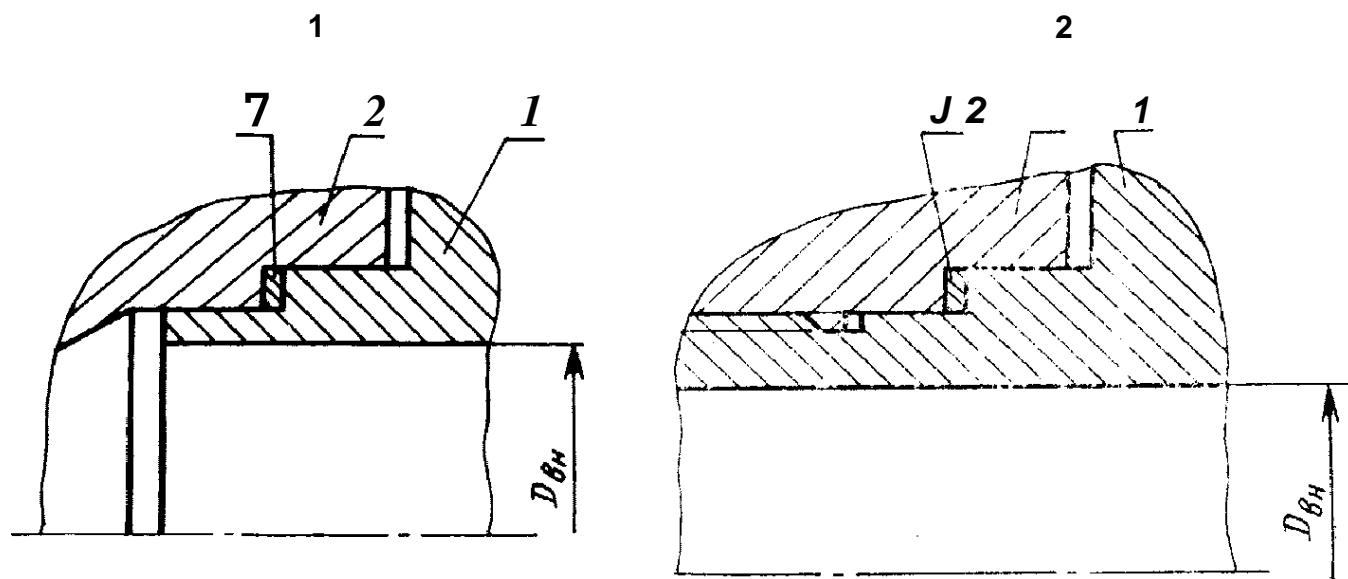
29

01.07.85

01.07.90

1,33- 1,33\* 10<sup>-7</sup> 3\* / ( 0~3 \* . . / )  
D<sub>BH</sub> = 2—400 11,8  
{120 / 2).

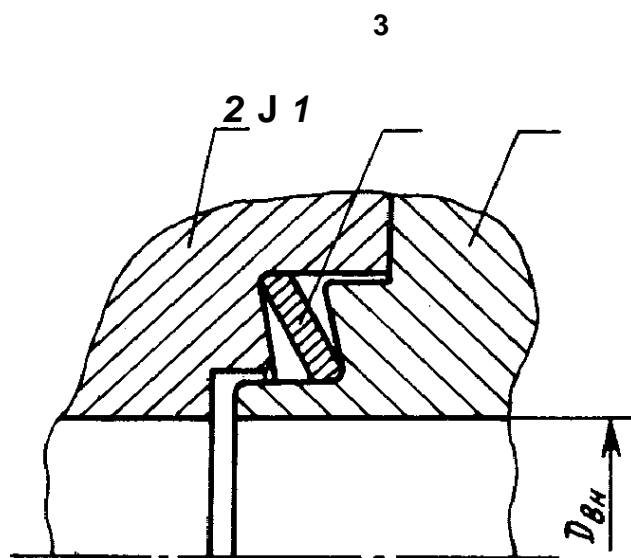
1.1.  
1 —  
( . 16; 2 2 2),  
2 . 1;  
—  
( . 1 2), . 2;  
\* , 1.



1— 19750—84; 2— 19751—84; 3— 19752—84  
 . 1 . 2

3 — ( . 1 2 2), . 3  
 1.2.

3.



1— 19763—84; 2— 19764—84; 3— 19765—84  
 . 3

## 2.

## 2.1.

## 2.2.

«  
/?=0,05 .

## 2.3.

## 2.4.

## 2.5.

## 2.5.1.

## 2.5.2.

( 100 ° )

, 423 ( 150 ° ),

173

30 %.

30 %,

:

$Q_{3,io}$

## 2.5.3.

$Q_{3H}$  , ( ),

$\wedge C+(l-\wedge)Qp,$

(1)

$Q_s$  —

—  
]—

, / (=1,25; , ( ));

] = 0

$Q_p$ —  
 $Q_{3.H}$

$D_{BH} > 150$  ,

, ( ).

$$24,43 \quad (250 \quad / \quad ^2), \quad -$$

$$Qa.H.^Z-Qs' \quad ] \quad (2)$$

$$. \wedge-(1 \quad 47) \quad Qp \quad - \quad (3)$$

$$Q_p$$

$$Q_p=P \frac{\pi d^2}{4} , \quad (4)$$

$$d \text{ — } , \quad ( \quad );$$

$$\text{— } , \quad ( \quad / \quad ^2).$$

$$Q_s$$

$$Q_j=9,8-10^2[2,16 \text{ Ttd}_{cp}--^{\wedge}-a_5(e^s-1)+2 \quad * \quad ^{\wedge}], \quad (5)$$

$$Q_s=2,16*d_{cp}^{\wedge}-c_s(e^s-1)+2urfepsjie,, \quad (5^*)$$

$$d \text{ — } , \quad ( \quad );$$

$$s \text{ — } , \quad ( \quad );$$

$$\text{— }$$

$$.1;$$

$$\text{— } , \quad ( \quad / \quad ^2);$$

$$\text{— } , \quad ( \quad ).$$

1

\

1		
3 1	0,15 0,18	0,25 0,36

$$\text{\$}^2/?_{\max}, (6)$$

$$Sq \text{ — } , \quad ( \quad );$$

$$7? \max \text{ — } .$$

$$* , \quad *$$

$a_s$ 

:

$$\alpha_s = \alpha_{s0} + 7 \cdot 10^{-6}, \quad (7)$$

$$, \alpha = +0,7 \text{ « } . \quad 0 \quad (7^*)$$

$$< 3_{s0} - \quad , \quad ( \quad / \quad ^2);$$

. 2.

—

, %.

2

V SO

	So
	( / ^2)
3 1	33,4 (340)
3	68,5 (700)

$$B = ia - 2 \cdot 10^0. \quad (8)$$

2.5.4.

1<sub>3</sub>, , -

( \* ),

. 2.5.4.1—2.5.4.4.

2.5.4.1.

$$M_{3.H.} = Q_{3.H.} \left[ \mu_{1\max} \left( \frac{D_{cp}}{2 \cos \frac{\alpha}{2}} + r_{cp} \right) + \frac{s_1}{2\pi} \right] \cdot 10^{-3}. \quad (9)$$

2.5.4.2.

$$M_{3.H.} = \frac{Q_{3.H.}}{n} \left[ \mu_{1\max} \left( \frac{D_{cp}}{2 \cos \frac{\alpha}{2}} + r_{cp} \right) + \frac{s_1}{2\pi} \right] \cdot 10^{-3}, \quad (10)$$

Q . — , ( );

—

, , .;

—

;

—

, ' ( );

—

, ;

.S] —

2.5.4.3.

, .

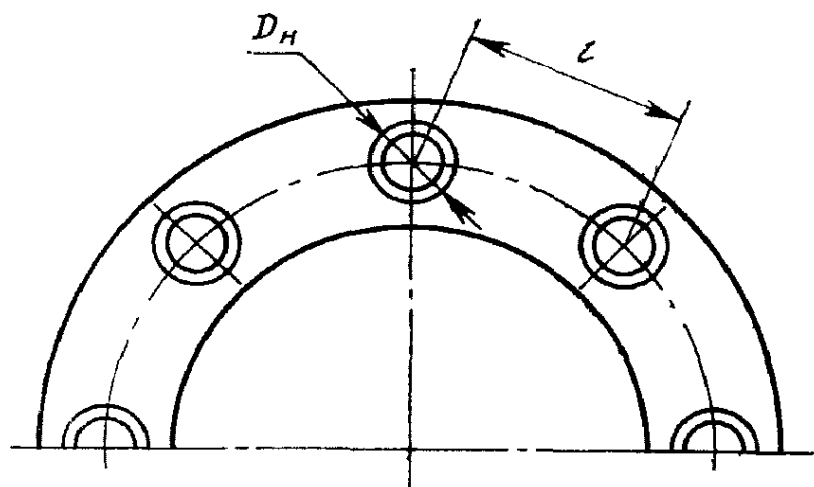
(11)

2.

/(2,2...3)- , ( )

5,

$I$  — , , ( . 4);  
 $Dn$  — , , .



Черт. 4

2.5.4.4.  
 $\pi$

. 4 —

. 3 —

3

			-1
( 6, 8, 95)	205, 221		0,12—0,18
(12 18 10 , 15 18 12 4 , 45 6, 8, 95)	205, 221	—	0,16—0,20
<8,34 (85 / <sup>2</sup> ), (12 18 10 , 15 18 12 4 , 45)	205, 221		0,30—0,35
>8,34 (85 / ), (07XI6H6 03X12H10MP, 67 )			0,44—0,75
	1—06		0,22—0,41
	2—06		0,30—0,37
	2 ( -2 )		0,30—0,32

$\begin{matrix} \wedge \\ <? >8,34 \\ 22 \end{matrix}, \begin{pmatrix} 85 \\ 67 \end{pmatrix} / \begin{pmatrix} 2 \\ \end{pmatrix}, (07 \ 16 \ 6,$	—	$\begin{pmatrix} \end{pmatrix} - \\ -213 \\ \begin{pmatrix} \end{pmatrix}$	0,115—0,165
	1—06		0,140—0,200
	-2		0,120—0,200
	—		0,190—0,330
	1—06	$\begin{pmatrix} 9-15 \\ \end{pmatrix}$	0,190—0,275
	-2		0,225—0,265
	—		0,125—0,165
	1—06	$\begin{pmatrix} 9. \end{pmatrix}$	0,105—0,150
	-2		0,140—0,150
	—		0,345—0,425
	1—06		0,325—0,370
	-2		0,345—0,375,
$\begin{matrix} * >8,34 \\ (07X16 \ 6, 03 \ 12 \ 10 \end{matrix} \begin{pmatrix} 85 \\ \end{pmatrix} / \begin{pmatrix} 2 \\ \end{pmatrix} \quad 6)$	—	$\begin{pmatrix} \end{pmatrix} - \\ -213 \\ \begin{pmatrix} \end{pmatrix}$	0,175—0,225
	1—06		0,198—0,250
	-2		0,175—0,225
	—		0,125—0,175
	1—06	$\begin{pmatrix} 9. \end{pmatrix}$	0,099—0,105
	-2		0,199
	—		0,125—0,175
	1—06		0,099—0,105
	-2		0,199
	—		0,125—0,175
	1—06		0,099—0,105
	-2		0,199

$\begin{pmatrix} 6, \ 8, \ 95 \end{pmatrix}$	205, 221	—	0,180
$\begin{matrix} 8,34 \\ (12 \ 18 \ 10 \ , \ 15 \ 18 \ 1264 \end{matrix} \begin{pmatrix} 85 \\ \end{pmatrix} / \begin{pmatrix} 2 \\ \end{pmatrix}, \quad 45)$	205, 221	—	0,200



		[	
<div>&gt;8,34 (85 / 2) (07 16 6 — , , )</div>			0,365—0,385
	1—06		0,340—0,360
	-2		0,350—0,360
		<div>-212 - ( , - , ) ,</div>	0,100—0,150
	1—06		0,119—0,130
	-2		0,129—0,135
	1—06	<div>-213 - ( , ) ,</div>	0,130—0,165
	-2		0,148—0,165
	1—0.6		0,115—0,145
	-2	<div>9. . ( , ) ,</div>	0,140—0,150
<div>&lt;8,34 (85 / 2) (12 18 10 , 15 18 12 16, 4)</div> 6,	1—06		
<div>* &gt;8,34 (85 / 2) (07X16 6 6)</div>	—	<div>-213 - ( - , ) ,</div>	0 22—0,147
	1—06		0,145—0,180
	-2		0 40—0,176
	1—06	<div>-213 - ( , ) ,</div>	0,172—0,183
	-2		0,163—0,215
	1—06	<div>9...15 ( , ) ,</div>	85—0,205
	-2		0,210—0,250
	1—06	<div>9 . ( , ) ,</div>	0,125—0 46
	-2		0,185—0,199

. 3, 4,

:

1

;

2.5.4.5.

:

( . 5 )

/• — %;

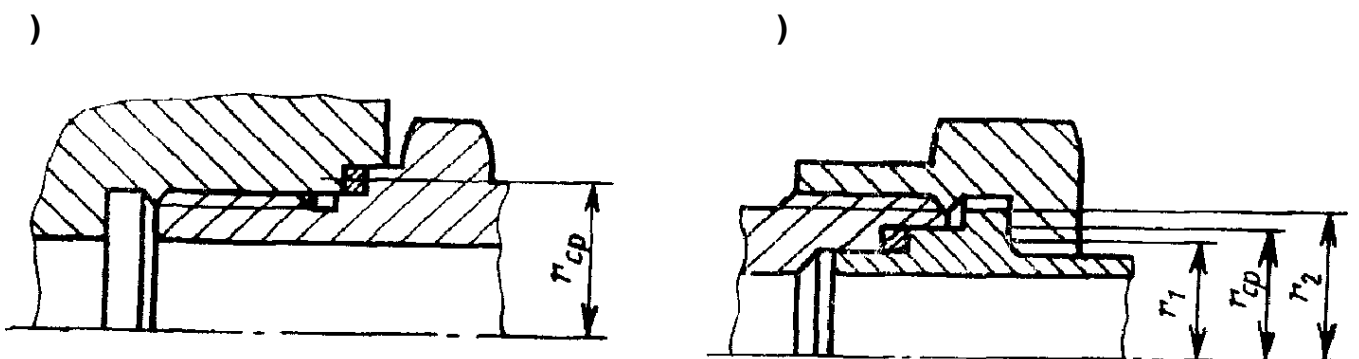
(12)

( . 5 6),

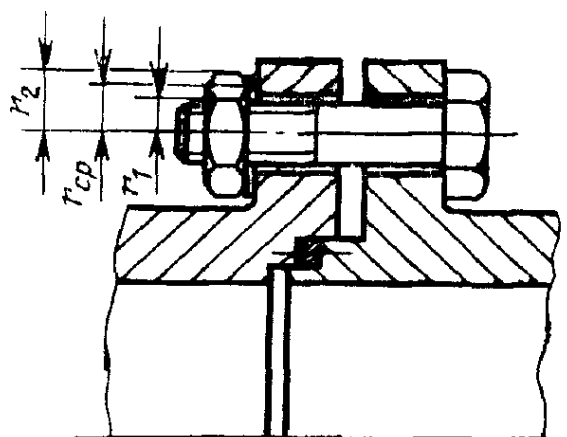
(13)

( . 3 )

(13).



в) Фланцевое соединение



Черт. 5

## 2.5.5.

$$? = -6,3 \cdot 10^{-1} S_0 + a_1 ? ,$$

(i4>

$$? = 36 \frac{J^{11} * 0}{S_i} + ? ,$$

(14<sup>5</sup>)

8i —

; et=0,3;

S<sub>0</sub> —

S<sub>1</sub> —

< —

, ;

, ;

,

;

$$< = 0,35 \quad = 20^\circ .$$

## 2.6.

### 2.6.1.

### 2.6.2.

( 200 ° )

, 773 ( 500 ° )

73

30 %.

30 %,

:

$$\frac{Q_{3H}}{Q_{3H}}$$

### 2.6.3.

$Q_{iH}$  , ( ),

,

$\gamma_1$  )Qp\*

(15)

$q_{s03}$  —

, / ( / );

D —

, ( );

), Q —

### . 2.5.3.

### 2.6.4.

( 19753—84,

19754—84)

( 19755—84)

. 5.

$q_{sD}$	
	$^{\circ} sD$
	/ ( / )
6 1 12XI8H10T 09X16 4 62 60 I0X15H27T3MP 73	1,28-10 <sup>5</sup> (130) 1,02*10 <sup>5</sup> (104) ' 5 (520) 3,92*10 <sup>5</sup> (400) 1,78*10 <sup>5</sup> (182) 3,82*10 <sup>5</sup> (390) 3,68*10 <sup>5</sup> (375)

5,

$q_{s d}$  :

;

,

.

.

-

$R,$  , . -

$R.$  -

,

.

-

. 6.

6

	,	( / )	-	( / ' 2)	- , ( / 2) ,
		0,19(2)	120.. 80	4,9(50)	
		19,6(200)			147(1500)

2,6.5.

:

(9);

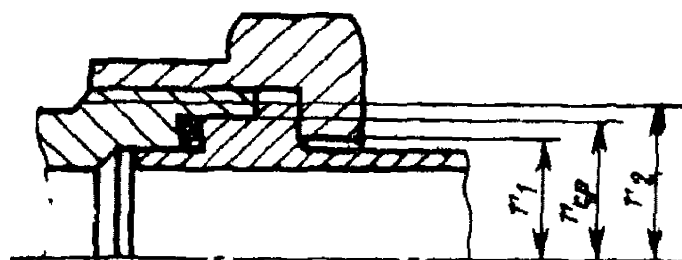
(10).

$p_i$

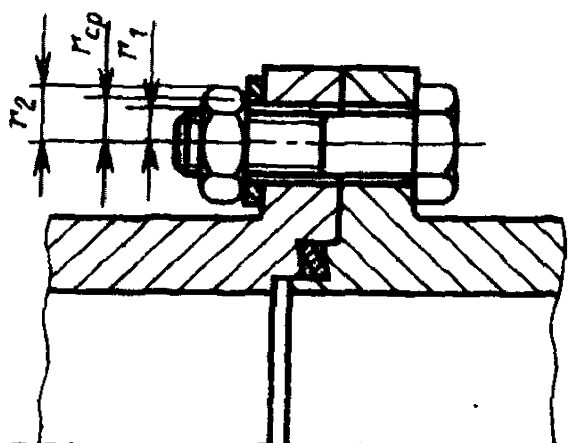
. 2.5.4.3, 2.5.4.4.

( . 6 ),

(13);



б) фланцевое соединение



Черт. 6

( . 6 ),

(13).

2.7.

2.7.1.

2.7.2.

-

▪

(14)

,

-

2.7.3.

,

,

,

-

2.7.4.

▪

-

▪

1

,

15184—70.

-

—

—

,

,

,

—

,

▪

—

,

▪

—

,

—

▪

,

,

-

-

—

,

—

▪

,

-

,

▪

Q

3

,

( ) —

,

-

$Q^H( ) —$  -

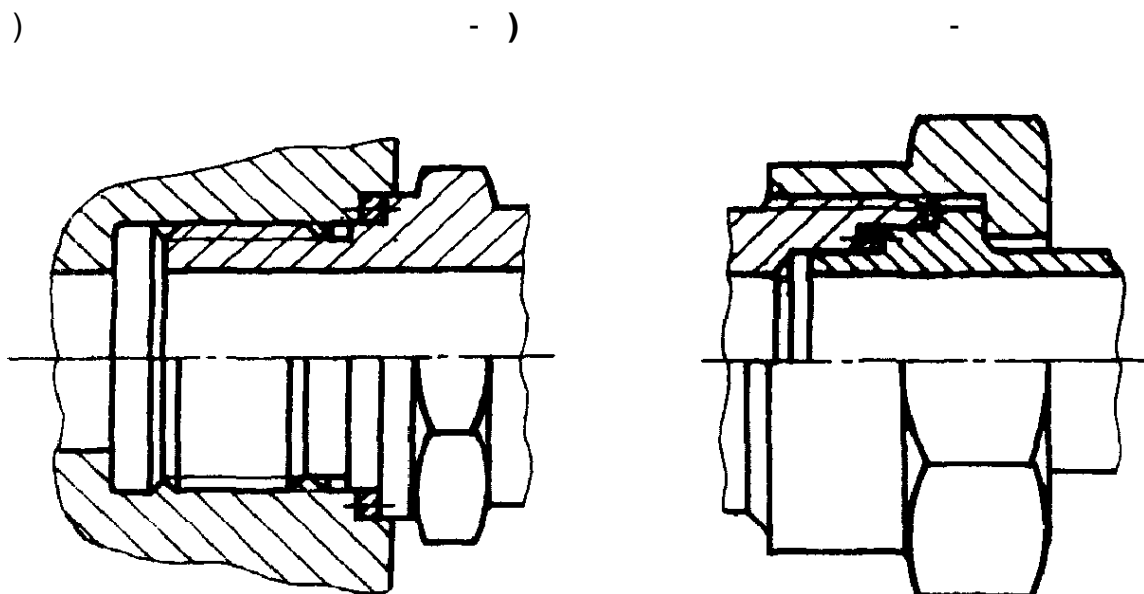
$Q > ( ) —$  -

$q , ( / ^2 ) —$

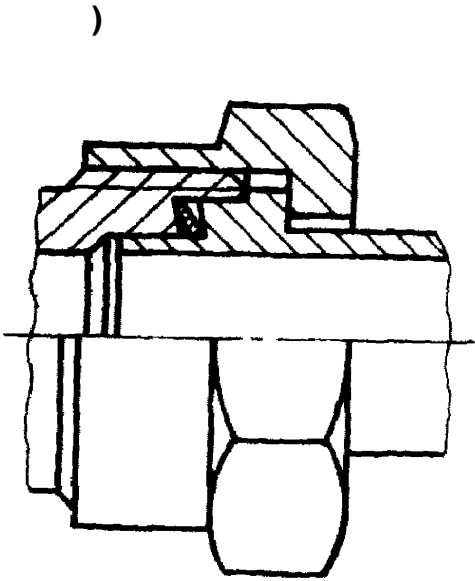
$q_{s0} > / ( / ) —$

\* ( ' ) —

2

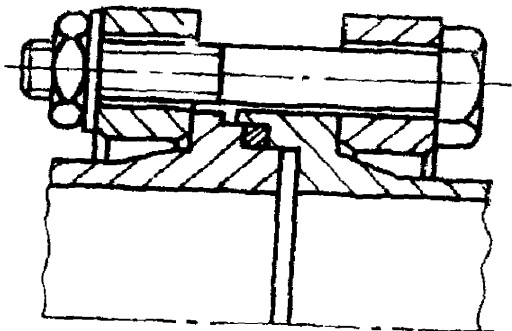
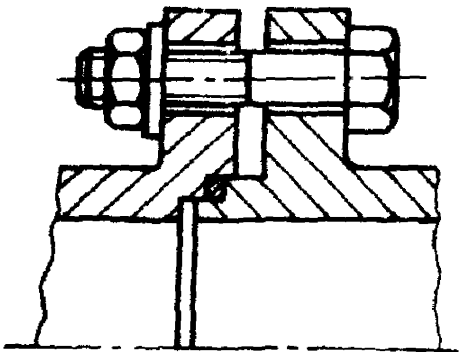


Черт. 1



Черт. 1

, )



)

	$\nabla$	
		d
	. 1	

. 2



1.

1.1.

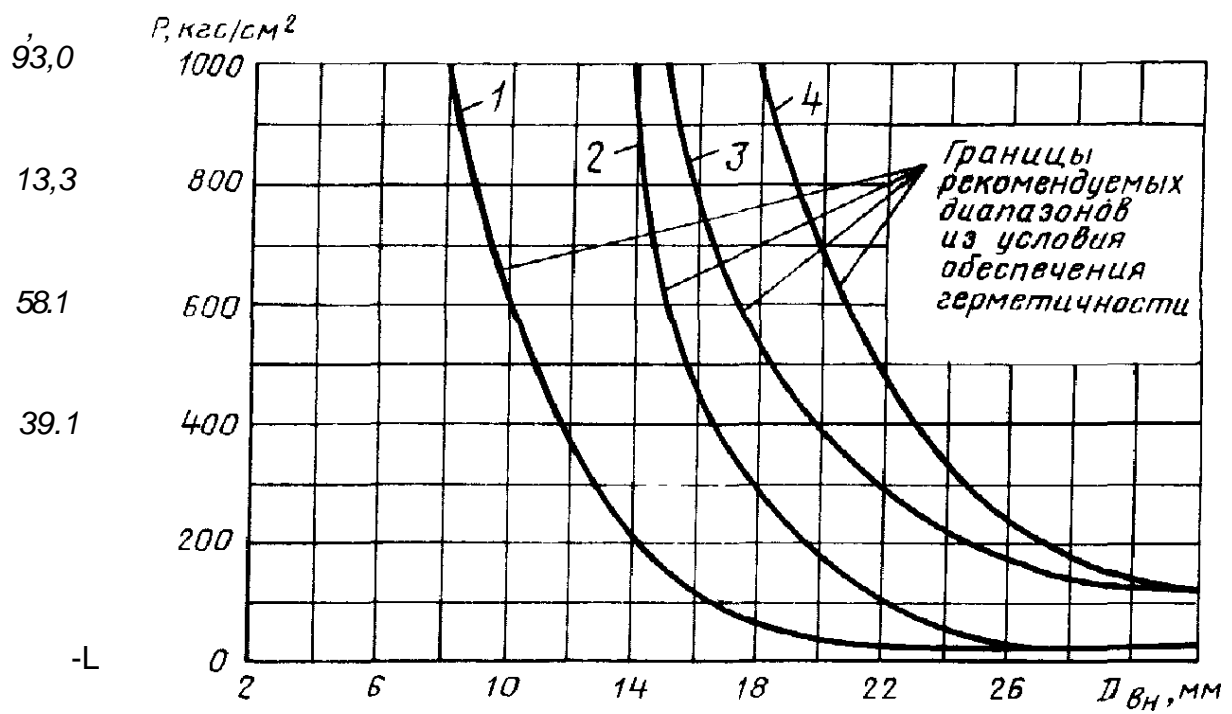
:

$D$

. 1 (

);

$D_{BH}$



-L

1—

2—  
3—

, 4—

. 1

;

1.2.

73 ( 200 ° ).

2.

2.1.

2.1.1. 17 ( 25\*5 ° ) 1273 ( 1000 ° )

2.1.2. — 147 (1500 / 2)

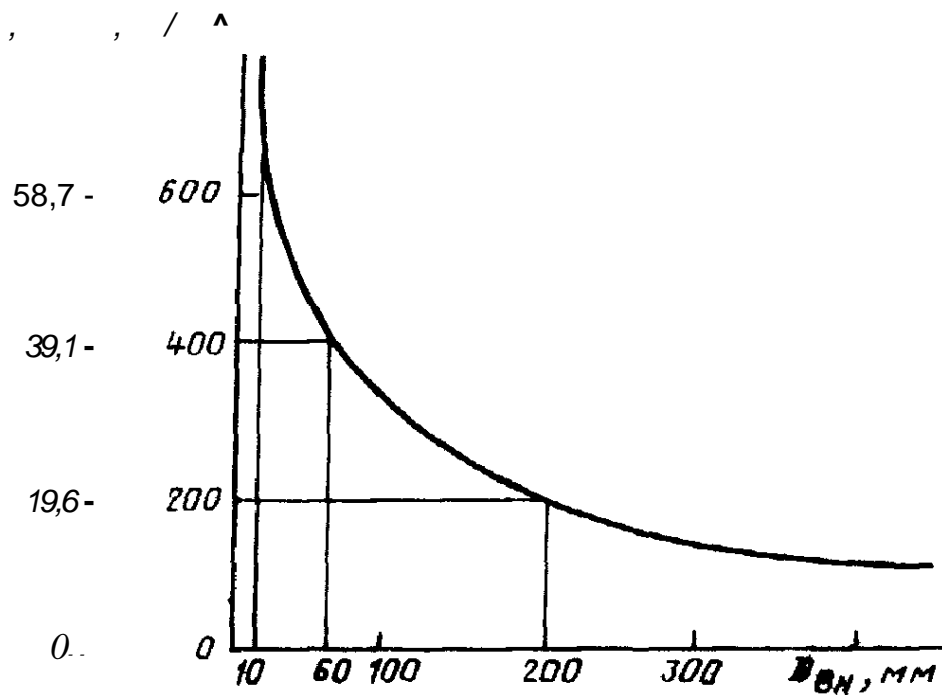
2.1.3.

2.1.4.

2.1.5.

2 1.6. 98 (1000 / 2)  
D<sub>BH</sub>

2.



Черт. 2

2.2.  
773 \* . . 1273 (500 . . . 1000 ° ),

2.3.

:

55 . . . 45° = 60°;

( , , )

2.3.1.

100

= 55°, 0,8

30—50  
19753—84,

19754—84.

2.3.2. = 55 . . . 45° ,

$$\begin{matrix} *5 \\ *\$ \text{ min} \end{matrix} = 0,9^* .0,95, \quad (1)$$

$S_{np}$  — (   
 ),  $^2$ ;   
 5 — (

2.3.3.  $q_{SD}^{\bullet}$  —55° . . . 45°

2.4. 1) , -   
 :   
 /

19754—84  $D$  ; (1).

2.5.  $^{19753-84}$  ,  $^{19754-84}$  ,  $q_s D\%$

2.6.  $q_{sr>}$  -   
 1

2.7.  $Q_3$  , -   
  $q\$,$  , (15) -   
 , -

2.8.  $Q_{3>H}$  , ( ), ,   
  $<3j.H==<J, '4rcD+(1\_ij)Q_p,$

$q_s$  —

	$\wedge.9\ 4$
	( / $^2$ )
	61,3 (625)
	98 (1000)
	196 (2000)

— ;   
 19755—84 =0,7;   
  $D$ —

3.  $Q_3$  H 3 -   
 3.1. , -   
 , -   
 ,

3.2.

0 >8,34 , (85 / 2),

-

,

-

( )

-213,

-504.

pi

-

3

-213

. 3, 4

-

-504

-

,

.

3.3.

/? = 0,1 — 0,2

-

0,32—0,17 / .

3.4.

-

.

1 19749—84

\*

24.05.88 1439

9L0U9

« 2.3, : « » « »,  
 » « ».  
 2.4. : « » « ».  
 2.5.3. 5. : . - <sup>2</sup> 10 ;  
 6.  $R_m$  . : « »  
 « ».  
 3. « ».  
 : 03 12 10 0& 1 .  
 ( . . 114)

( 19749.84)  
 213 3, 4, « ».; -  
 -213 .  
 4. « ».  
 15 18 1264 15 18 12 4 , 15 18 12  
 16 12 4 :  
 3 — 2.4 , 2.46: «2.4 .  
 £>» >1 0  
 197153—84 197\*54—84.  
 2.46. 0,8  $d_i$   
 19753—84 19754—84.  
 $d_t$   
 19754—84».  
 3.2. : -213 -213 .  
 ( 8 1988 .)