

633-80

-

2010

633-80

Tubing pipes and couplings for them.
Specifications

23.040.10
13 2700

01.01.83
01.01.84

(, . . 3).

1.

1.1.

. 1.

1.2.

, . 2 . 3
— . 4

. 1 . 2

. 4 . 5.

1

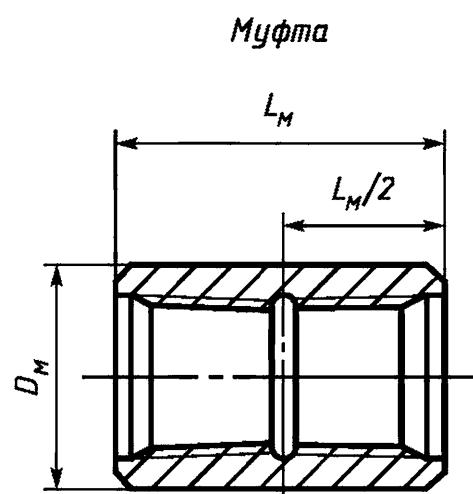
27	3,0	—	—	—	—
33	3,5		—	—	—
42	3,5		—	—	—
48	4,0		—	—	—
60	5,0				
73	5,5 7,0				
	6,5 8,0	—			
102	6,5				
114	7,0				

©

, 1980

©

, 2010



1

2

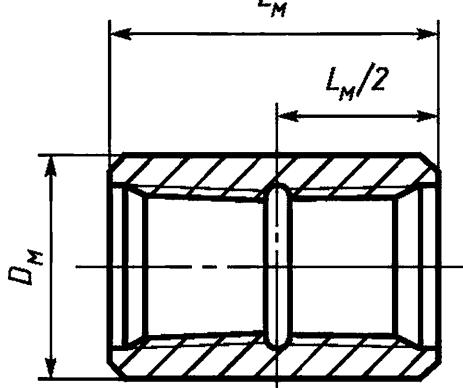
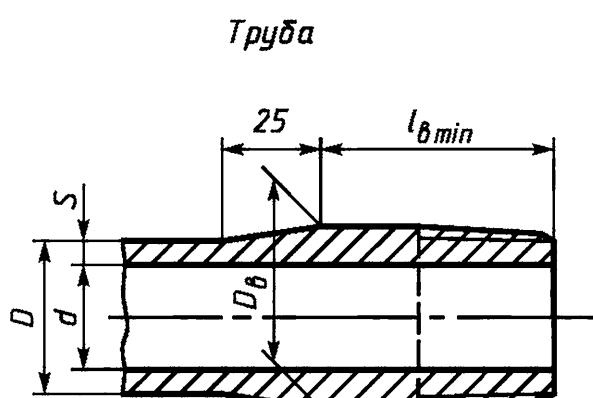
	D	5	d	1 ,		L_M	,
33	33,4	3,5	26,4	2,6	42,2	84	0,4
42	42,2	3,5	35,2	3,3	52,2	90	0,6
48	48,3	4,0	40,3	4,4	55,9	96	0,5
60	60,3	5,0	50,3	6,8	73,0		1,3
73	73,0	5,5	62,0	9,2	88,9	132	2,4
		7,0	59,0	11,4			
89	88,9	6,5	75,9	13,2	108,0	146	3,6
102	101,6	6,5	83,6	15,2	120,6	150	4,5
114	114,3	7,0	100,3	18,5	132,1	156	5,1

 L

50

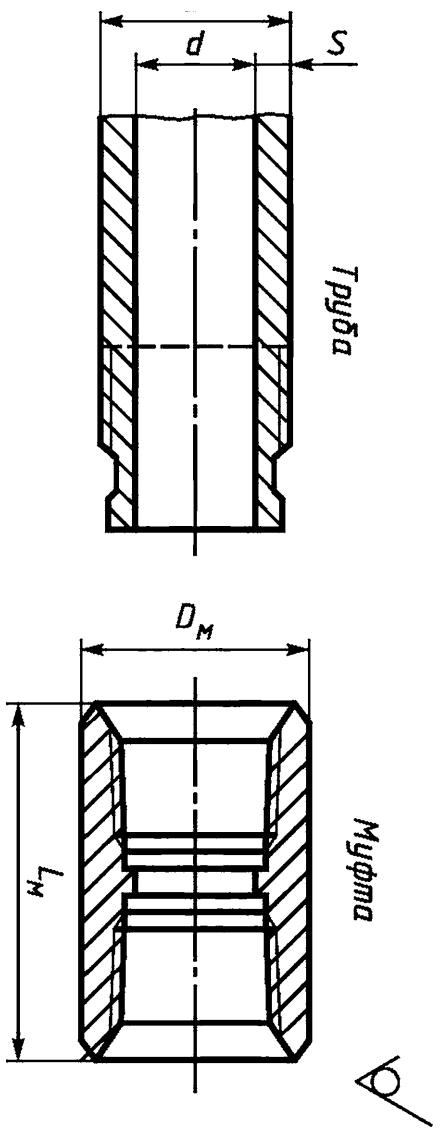
()

Муфта



Черт. 2

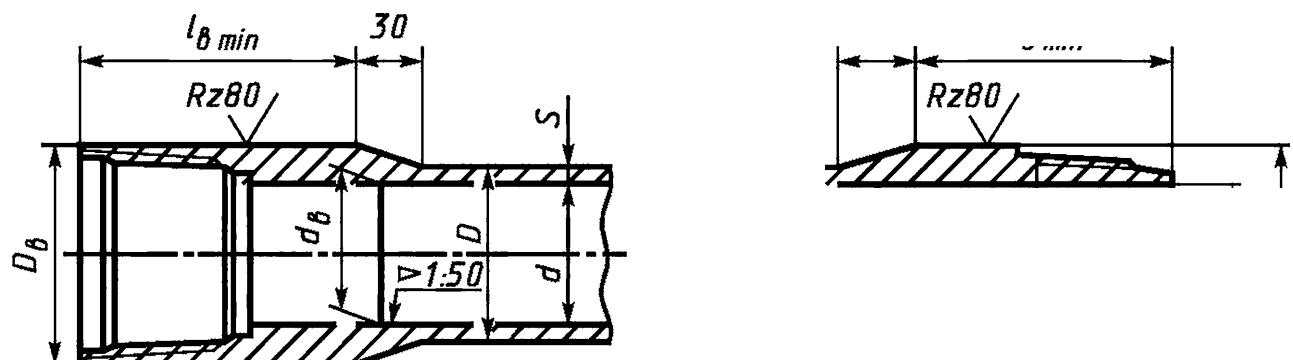
Причина. На внутренней полости трубы на расстоянии ($l_{\text{min}} + 25$) мм от торца допускается хроматическая конусность не более 1:50.



-	-	Os ~	2 40	40	S	3						
102		Os ~	2 40	40	S	3						
114		Os ~	2 40	40	S	3						

		Qs 4b. 4b. UJ Oo to OJ -o		D	
73,0	Ul	CN-U 4^ OJ to pc JO JO o\ UJ olo 4^ -O		5	
	62,0	CM 4^ <o to to OJO Os Lb) O> lo +j		d	
	59,0	O\ "Vi 4+ LJ U OS -O (O SDMO WA	(. . +1,5)	f>	
40	78,6	I mm			,
	NJ°	Os4^ jo JO J— OO 4^ -L>J OS OO	1		,
40	II J			-	
	93,2	*O os Ui 4^ 4b. JO joj-npojo bo Ln so'u'j'to	D _M		
f			f		
	JO			,	

	<i>D</i>	5	<i>d</i>	1 ,	<i>D</i>	<i>f</i>	,
60	60,3	5,0	50,3	6,8	73,0	135	1,8
73	73,0	5,5	62,0	9,2	88,9	135	2,5
		7,0	59,0	11,4			
89	88,9	6,5	75,9	13,2	108,0	155	4,1
		8,0	72,9	16,0			
102 114	101,6 114,3	6,5 7,0	88,6 100,3	15,2 18,5	120,6 132,1	155 205	5,1 7,4



(
1.3.
 $\pm 5\%$.
2).

1- — 5,5 8,5 ;
2- » .8,5 » 10,0 .

	<i>D</i>	5	<i>d</i>	<i>d</i> ±0,5)	<i>d</i> max	<i>d</i>	/ mm	1	
60	60,3	5,0	50,3	71	53,5	48,3	95	6,8	1,8
73	73,0	5,5	62,0	84	65,5	60,0	100	9,2	2,2
		7,0	59,0	86	63,0	57,0		,4	2,6
89	88,9	6,5	75,9	102	79,5	73,9	100	13,2	3,2
		8,0	72,9	104	77,0	70,9		16,0	3,7
102	101,6	6,5	88,6	116	92,0	86,6	100	15,2	4,0
114	114,3	7,0	100,3	130	104,0	98,3	100	18,5	4,8

.2—5.

7,85 / 3.

(
1.4.
)

- 102 ±0,8
114 ±0,9

- 27 48 +0,8
-0,2

» » 60 »89 +1,0
-0,5

- 102 114 —0 5

1

100 — — ;
150 » » .

() , . 2,18,
, . 10 14;
) —12,5%.
) ;
) ±1,0%;
) ±2 ;

)
 :
 $\frac{65}{35\%}$ (*)
 - (60 — 1,75 % ()
 - / $\frac{80}{\%, \text{U}}$)
 60

(, . 3).

1.5. 1

. 4.4.

1.6. : (),

, , ; (),

, , , 60 , 5

:
 60x5— 633—80— ;
 60— 633—80— ;
 — 60x5— 633—80— ;
 —60— 633—80— ;
 — 60x5— 633—80— ;
 — 60— 633—80— ;
 60x5— — 633—80—

60 , 5 : — 5— 633-80

2.

2.1.

2.2.

2.3. s

(25 , — 15 —

2

85 , . 2.2, . 85
 — (/ %), — 15
 — 2 .

2.4. 0,045 %
 2.5.
 2.6. 6.
 2.6. ,

6

, (/ ²) , -	655 (66,8)	638 (65,0)	687 (70,0)	689 (70,3)	758 (77,3)	823 (83,9)	1000 (101,9)
- , (/ ²) ;	379 (38,7)	373 (38,0)	491 (50,0)	552 (56,2)	654 (66,8)	724 (73,8)	930 (94,9)
- , (/ ²)	552 (56,2)	—	—	758 (77,3)	862 (87,9)	921 (93,9)	1137 (116,0)
5, %,	14,3	16,0	12,0	13,0	12,3	11,3	9,5

(, . 2).

7.

7

	D/s	,
,	16	0,65 D 0,70 7) 0,75 7)
,	16	(0,98-0,02 D/s) D (1,28-0,03 D/s) D (1,23-0,03 D/s) D

2.8.

2.9.

(2).
2.10.

2.11.

(2).
2.12.

.8.

		, (/ ²)						
27	3,0	67,2 (685)	66,2 (675)	87,3 (890)	98,1 (1000)	—	—	—
33	3,5	64,3 (655)	63,3 (645)	83,4 (850)	93,7 (955)	—	—	—
42	3,5	50,5 (515)	49,5 (505)	65,2 (665)	73,6 (750)	—	—	—
48	4,0	50,5 (515)	49,5 (505)	65,2 (665)	73,6 (750)	—	—	—
60	5,0	50,5 (515)	49,5 (505)	65,2 (665)	73,6 (750)	87,3 (890)	96,6 (985)	122,6 (1250)
73	5,5	45,6 (465)	45,1 (460)	59,4 (605)	66,7 (680)	79,0 (805)	87,3 (890)	112,3 (45)
	7,0	57,9 (590)	57,4 (585)	75,0 (765)	84,9 (865)	100,6 (1025)	110,9 ()	112,6 (1250)
89	6,5	44,1 (450)	43,7 (445)	57,4 (585)	64,7 (660)	76,5 (780)	84,4 (860)	108,9 ()
	8,0	54,4 (555)	53,5 (545)	70,6 (720)	79,5 (810)	94,2 (960)	104,0 (1060)	122,6 (1250)
102	6,5	38,7 (395)	38,3 (390)	50,0 (510)	56,4 (575)	66,7 (680)	73,6 (750)	95,2 (970)
114	7,0	37,3 (380)	36,8 (375)	48,1 (490)	54,4 (555)	64,3 (655)	71,1 (725)	91,2 (930)

1.
68,6 (700 / ²). () 68,6 (700 / ²),, 122,6 (1250 / ²).

2.

19,7 (200 / ²) — 29,4 (300 / ²).

()

- , / 12;

= ? ,

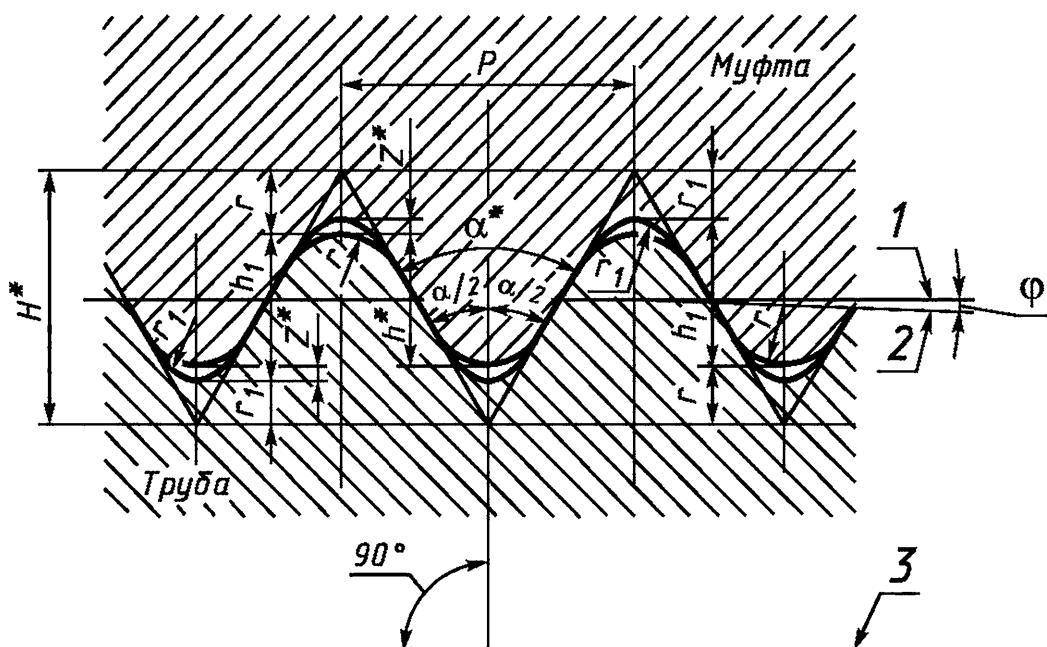
5 — ;
 D — ;
 R — , / ω^2 (), $0,8 \omega_{Tmijn}$.
 (, . 2).
 2.13.

2.13.1.

.5 .9.

2.13.2.

, . 10, — . 6
 . 11.



*

1 — , ; 2 — ; 3 —

.5

2.13.3.

.12.

2.13.4.

(. . . 7 . 10 11),

... + .

. 2,540) 3,2 (3,175 2,5 ().

			25,4
	10		8
*			
	2,540		3,175
	2,200		2,750
/?,	1 412 ^{+0,05}		
*		1,336	1,734
*		60° (30±1)'	
/2			
:	0,432 ^{+0,045}		0,508 ^{+0,045}
	,356 - 45		32 - 45
z*		0,076	
2 tg		1 °47'24'	
		1 : 16	

*

1.
2.

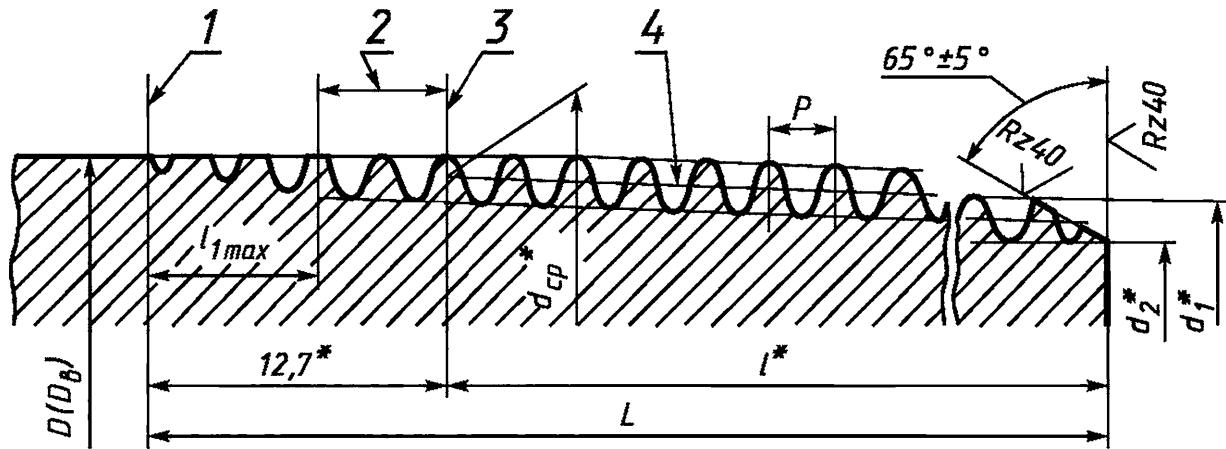
t|

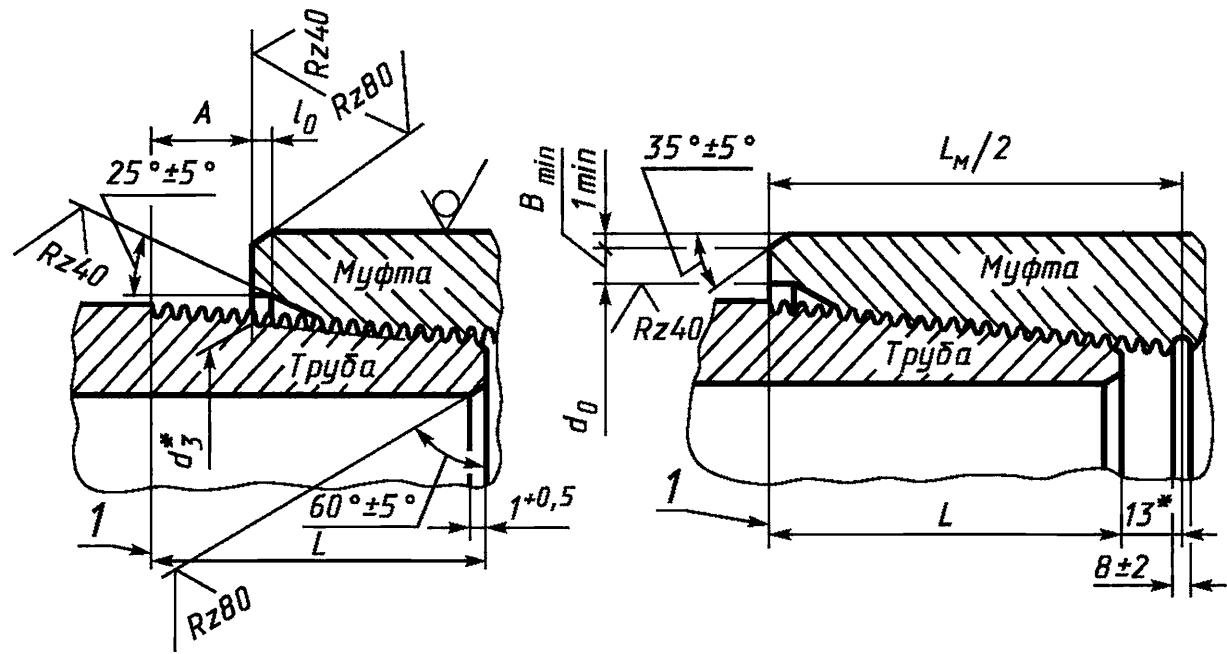
2.13.5.

... + P_r

2.13.6.

(. . . . 6 . . . 10 . . 11).

... + P_r  D_a



*

/ —

; 2 —
4 —

; 3 —

;

. 6

10

	D	2,540	*) L	*	*	*	*	*	*	*	*	*	*	*
				d_1	d_2	$\pm 2,5$	$16,3$	$19,3$	$22,3$	$29,3$	$40,3$	$47,3$	$+0,8$	$7,5$
33	33,4		32,065	32,382	29,568	29					31,210	35,0		2,0
42	42,2		40,828	40,948	38,124	32					39,973	43,8		2,5
48	48,3		46,924	46,866	44,042	35					46,069	49,9		1,5
60	60,3		58,989	58,494	55,670	42					58,134	61,9		4,0
73	73,0		71,689	70,506	67,682	53					70,834	74,6		5,5
89	88,9		87,564	85,944	83,120	60					86,709	90,5		6,5
102	101,6		99,866	98,519	94,899	62					98,519	103,2		6,5
114	114,3	3,175	112,566	111,031	107,411	65	$\pm 3,2$	$49,3$	$52,3$	10	111,219	115,9		6,0

*

1.

2. , ,
 3. , , ,
 $t = 0,8755 - 0,5 \{ (D +) - d_2 \} (0,1)$,
 $D -$
 $d_2 -$
 $\frac{5}{1,0} \quad /, \quad 48 \quad . \quad 2,0 \quad -$
 $\frac{D}{1,0} \quad . \quad 2,0 \quad -$
 $\frac{d_2}{1,0} \quad . \quad 2,0 \quad -$
 (, . 2).

11

	Δ	∇	L					A max	d_y	δ	δ	J1	nun	oi							
				() L		() / *															
				d_1	d_2																
27	33,4		32,065	32,383	29,568	29	$\pm 2,5$	16,3		31,210	35,0		2,0								
33	37,3	2,540	35,970	36,100	33,276	32		19,3		35,115	38,9	8,0	3,0								
42	46,0		44,701	44,643	41,819	35		22,3		43,846	47,6		2,5								
48	53,2		51,845	51,662	48,833	37		24,3		50,990	54,8		2,5	5,0							
60	65,9		64,148	63,551	59,931	50		37,3		62,801	67,5		3,5								
73	78,6		76,848	76,001	72,381	54		41,3		75,501	80,2		4,5								
89	95,2	3,175	93,516	92,294	88,674	60	$\pm 3,2$	47,3	10	92,169	96,9	9,5	6,5	6,5							
102	108,0		106,216	104,744	101,124	64		51,3		104,869	109,6		6,5								
114	120,6		118,916	117,256	113,636	67		54,3		117,569	122,3		7,5								

*

1.

2.

 d_0

12

25,4			
$\pm 0,075$	$\pm 0,120$	$+0,36$ $-0,22$	$+0,22$ $-0,36$

1.

25,4

,

2.
100

2.13.7.

(. . . 6).

... +

2.13.8.

,
(13—) ,

/?,

0,5

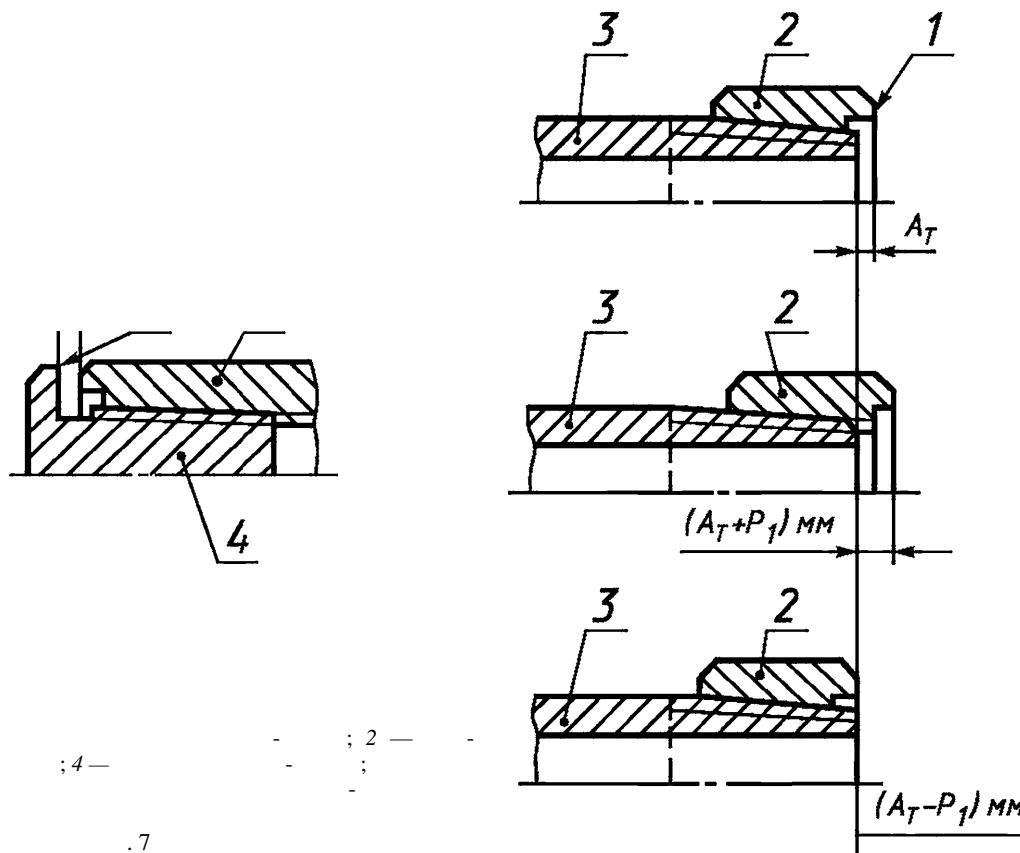
2.14.

2.14.1.

— . 8 . 13,
— . 9 . 13.

60 102

114



13

	60 102	114
/?:	4,233 1,20 ^{+0,05} 1,30 ^{+0,05} 33° ; , 2	5,080 1,60±0,03 1,60±0,03 13° (3±1) ° (30±1) °

	60 102	114
:	—	$0,20^{+005}$
2	$0,20_{-0}^{+05}$	$0,20_{-\text{MS}}$
	$0,25_{-5}^{+}$	—
	—	$0,80^{+0-05}$
4	—	O.SO-0.05
	$0,30^{+005}$	—
:		
*	1,659	2,29
	1,600	2,29
:		
2	$1,800^{+0-05}$	$2,43^{+\circ.5}$
3	$1,794^{+0,05}$	$2,43^{+\circ-5}$
($2^{\circ}23'09''$	$1^{\circ}47'24''$
2tg	1 : 12	1 : 16

*

1.
2.

3. h,

4. $= 0,2^{+005}$ ().

2.14.2. . 10 . 15 (. .). . 10 . 14 (. .)

(. . . 2, 3).

2.14.3. . 16. (. . . 3).

2.14.4. $\pm 0,03 \quad +0,06$.

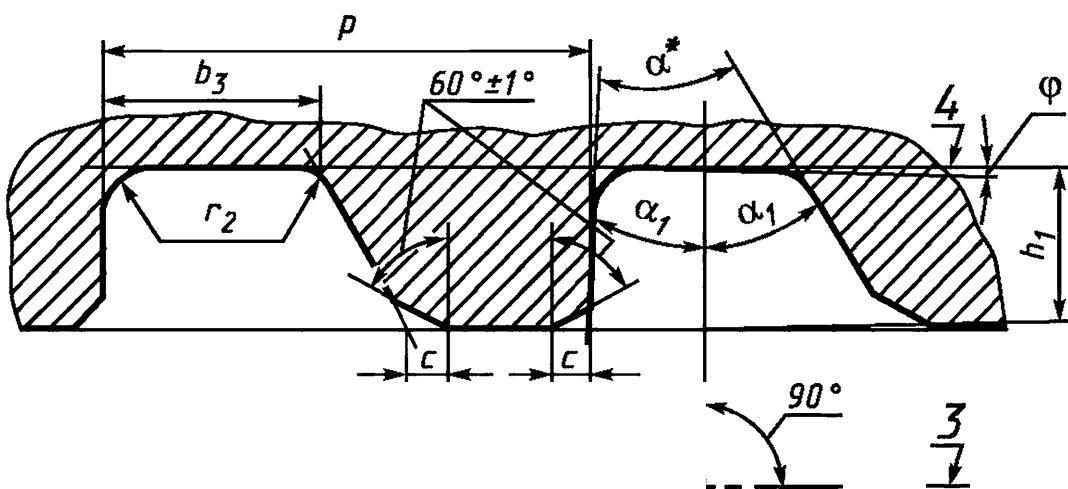
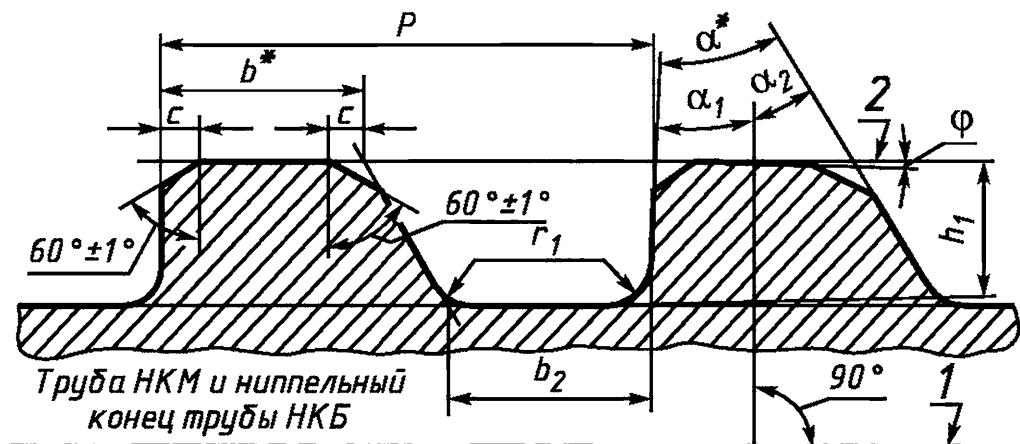
2.14.5.

(. . 11):

20_{-12}^{+} — (. . 60 102); (. . 60 102);

20_{-24}^{+} — (. . 114); (. . 114);

24_{-2}^{+} — (. . 3).



I^* — ; 2 — , ; 3 — , ; 4 — ,

(
2.14.6. , . . 3).

60 102

$II = 1,2$ (. . . 11).

114

$= 1,6$ (. . . 11).

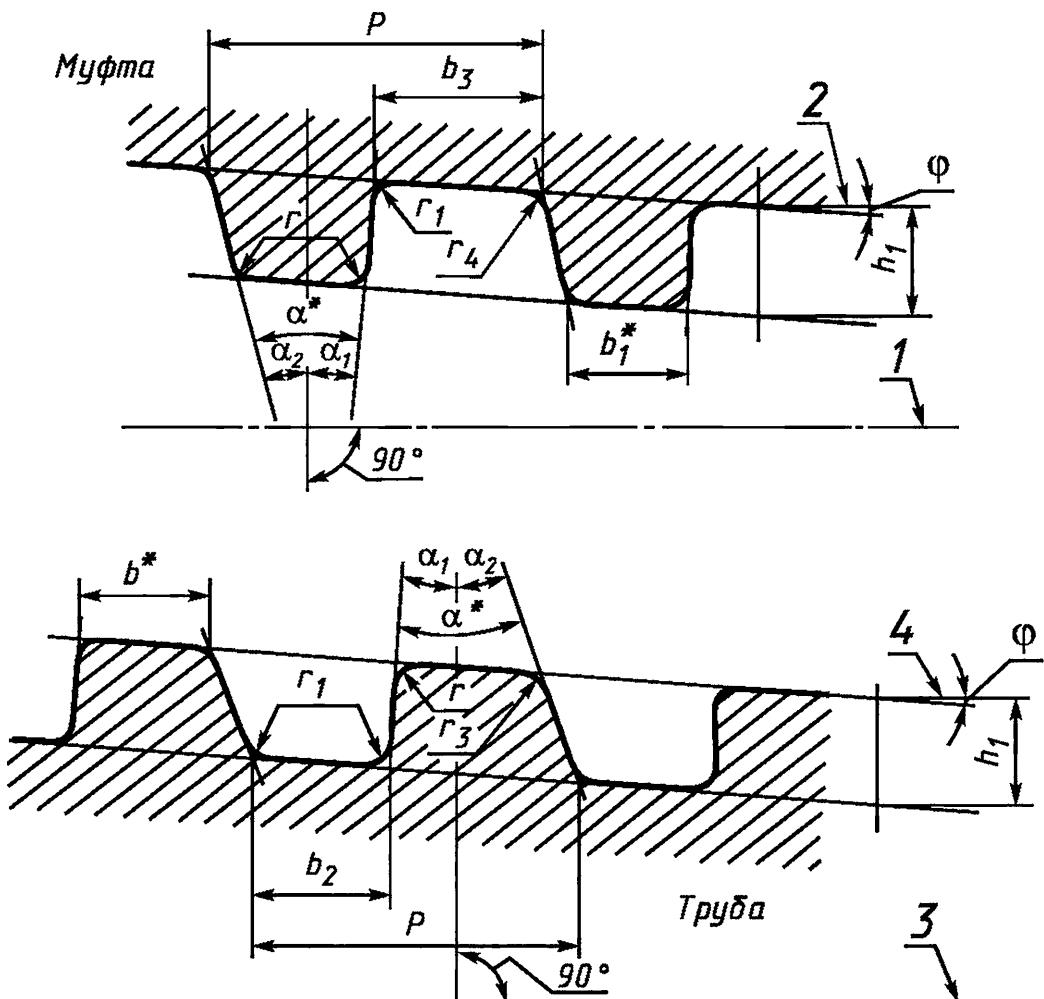
(
2.14.7. , . . 2).

$2 (. . . 11)$:

$5,0_2$ —
 $6,0_{-25}$ —

60 102 ;
114 .

$60 \quad 102$
 $114 \quad //_3=1,2$ (. . . 11).
 $//_3=6,0 \dots 8,5$ (. . . 11).



*
/ — ; 2 — , ; 3 — ; 4 — ,

9

14

		D		d^*	\hat{a}_2	L ($, -1$)	$/ *$	$/_1$	$/_2$	3	
			a_{BH}								$/$, $+0,25)$
60	60,3		57,925	56,575	54,175	65	45				
73	73,0	1 : 12	70,625	69,275	66,875	65	45				
89	88,9		86,500	84,317	81,917	75	55	20	1U	1U	1,6
102	101,6		99,200	97,017	94,617	75	55				
114	114,3	1 : 16	111,100	110,175	106,375	98	66	29	14	13	2,0

*

:

1.

2. , 3 . 10. t , d_2 (/) -
 1,8 , / 1,8 ; 1,2 1,5 60 73 (, 5,5),
 / -
 — 15

-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
-	-	*	*	<3	-	-	d_M	-	-	-	-	-	-	-
-	-	^	^	TM ^	(, +1,0)	$\pm 0,5$	(, +1,0)	-	(4 , /4	4 min	/7	5 min		
60		57,925	59,225	54,475	62,5	50	63	57	53	43	15,6	3,5		
73	1 : 12	70,625	71,875	67,125	75,0	60	63	57	53	43	15,0	5,0		
89		86,500	87,700	82,117	91,0	74	73	67	63	53	14,4	6,5		
102		99,200	100,350	94,767	104,0	88	73	67	63	53	13,8	6,0		
114	1 : 16	111,100	112,475	106,425	116,5	100	96	88	82	72	22,0	5,5		

*

16

		25,4			
	4,233	$\pm 0,04$	$\pm 0,08$	$+0,15$	$-0,15$
	5,080	$\pm 0,05$	$\pm 0,10$	$+0,15$	$-0,15$
				$+0,30$	$+0,20$
				$-0,20$	$-0,30$

1.

, 25,4 ,

25,4

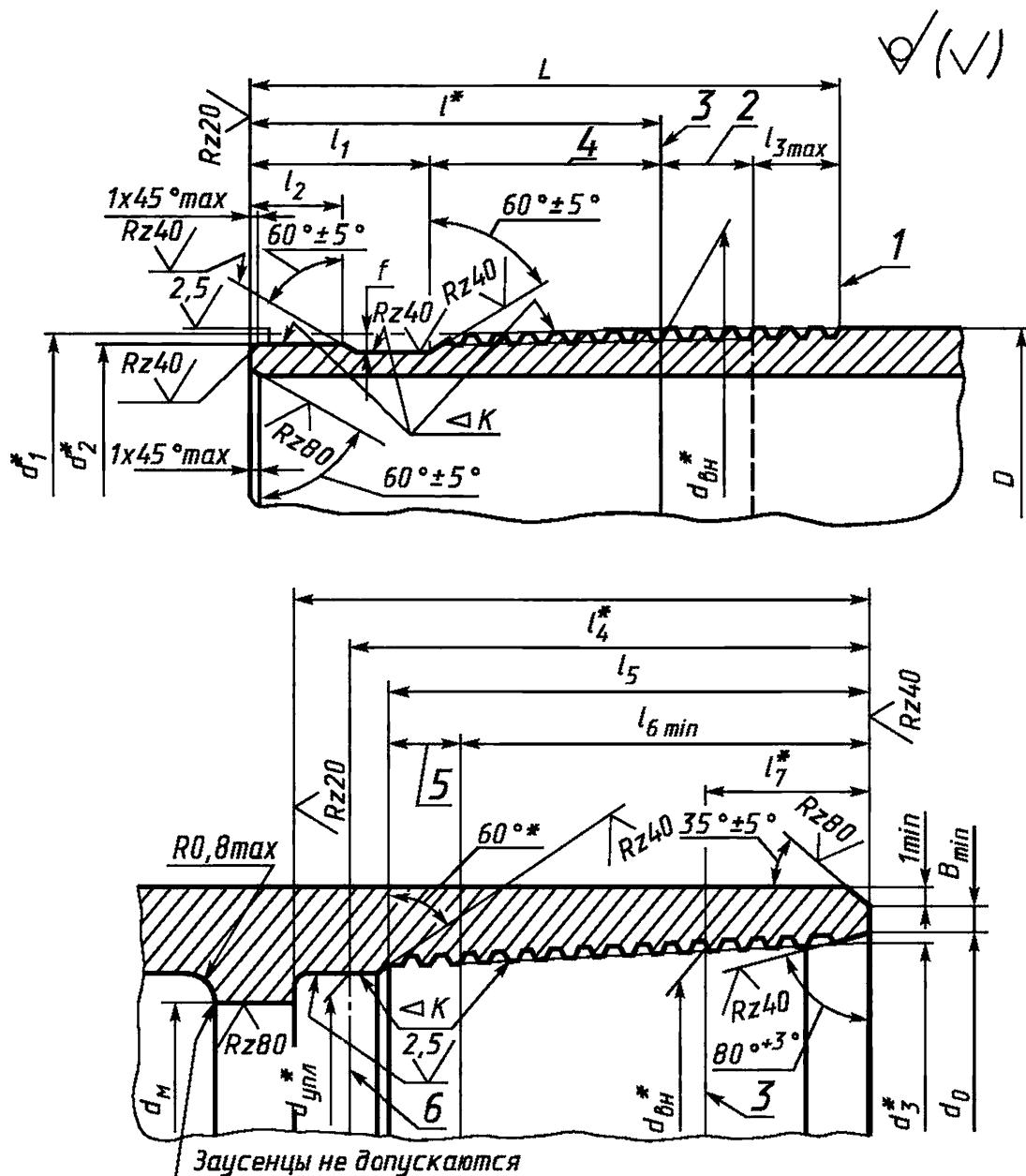
2.
100

()

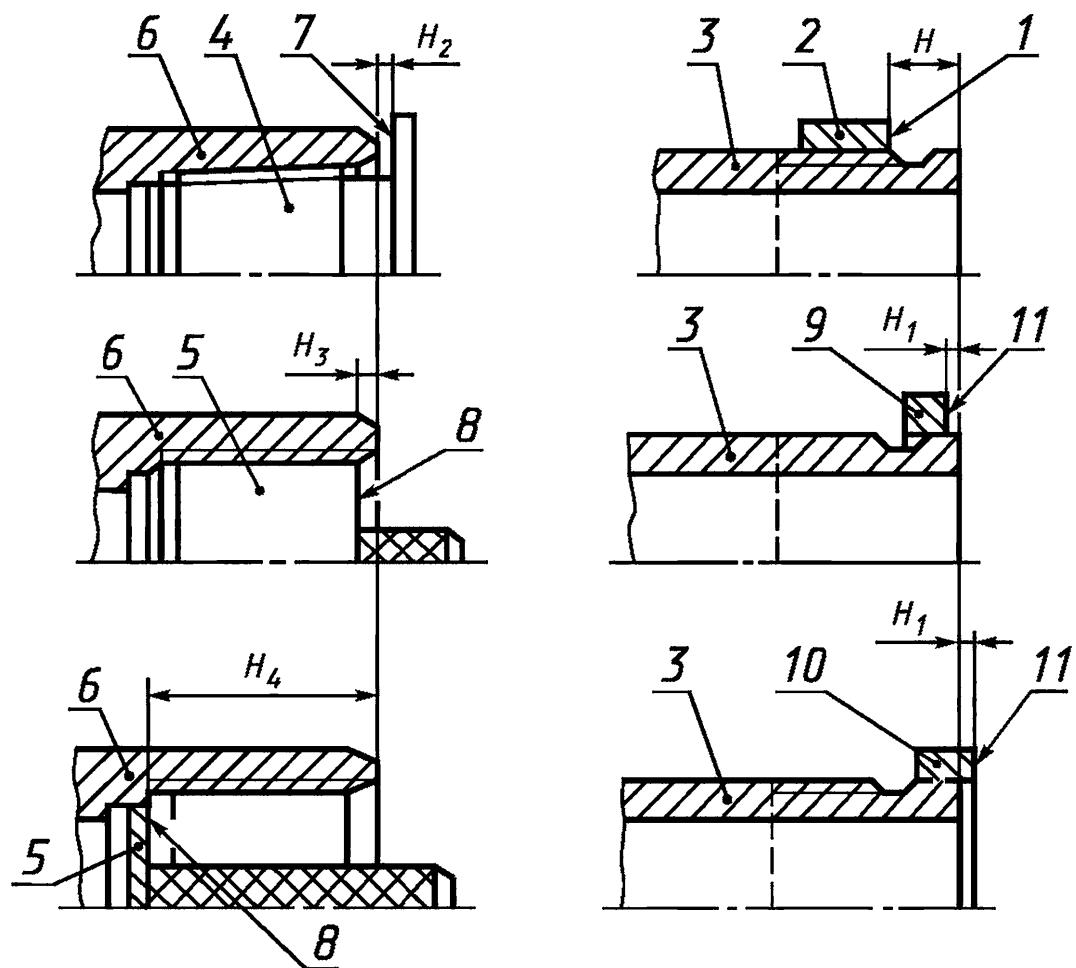
().

2.14.8

4 (. . . 11):
 45⁻¹² — ; 60 73 ;
 55⁻¹² » » 89 102 ;
 84⁺ » » 114 .
 (, . . 2).

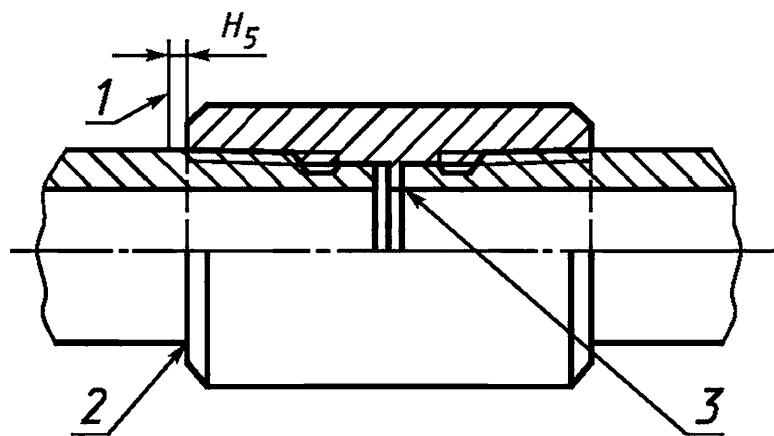


*
 1 — ; 2 — ; 3 — ; 4 — ;
 ; 5 — ; 6 — ; 7 — ; 10 —
 (35±5) °



3—¹—; 4—[—]—; 5—[—]—; 6—[—]—; 7—[—]—;
 ; 8—[—]—; 9—[—]—; 10—[—]—
 114 60 102 ; 11—[—]—

.11



1—[—]—; 2—[—]—, ; 3—[—]—,

.12

2.14.9

		d_x		L			
4,4	—		60				
5,0	« «	«	73	;			
5,6	« «	«	89	;			
6,2	« «	«	102	;			
8,0	« «	«	114	.			
			... ±2	.			

17

—

*	Δ	d_x	d_2	L	mm	*
	£)]*			+0,5)		/1
60	62,267	66	60,167	57,167	70	62
73	75,267	79	72,750	69,750	75	67
89	91,267	95	88,750	85,750	75	67
102	104,267	108	101,750	98,750	75	67
114	117,267	121	114,750	111,750	75	67

*

2.14.10

(. . 12).
0,5 (- -

).

2.14.11

— 0,06

— 0,06

2.14.12

— 0,04

2.15.

—

2.15.1.

. 8 . 13.

2.15.2.

. 13 . 17 (-

)

. 13 , . 18 (

).

(

, . 2, 3).

2.15.3.

. 16.

2.15.4.

—

+0,06 +0,03

2.15.5.

18^{+1,2} (. 14).

2.15.6.

1,2 (. 14).

	*	-	-	-	-	-	-	-
	[*] ^		[*] ^	[*] ^{dQ}	(-0,5)	[*] 12	/ ₃ (, ±0,5)	4 min
60	62,267	63,4	57,30	65,8	70	66	60	50
73	75,267	76,5	69,80	78,8	75	72	65	55
89	91,267	92,4	85,80	94,8	75	72	65	55
102	104,267	105,4	98,80	107,8	75	72	65	55
114	117,267	118,4	111,80	120,8	75	72	65	55

*

(114).

2.15.7.
5_{t2} (. 15).

1,2 (. 15).

2.15.8.

(. 15):

54 —
59 —

60 ;

+1,2

2.15.9.

2.15.10. 1,2 (. 15).
— , , /"
— 0,06

— 0,06

2.15.11.

— 0,04

2.15.12.

,

2.15.13.

1

2.15.14.

. 19.

2.15.15.

D

D_a

/

2.16.
0,75

3

1

:

1
2

1

2.17.

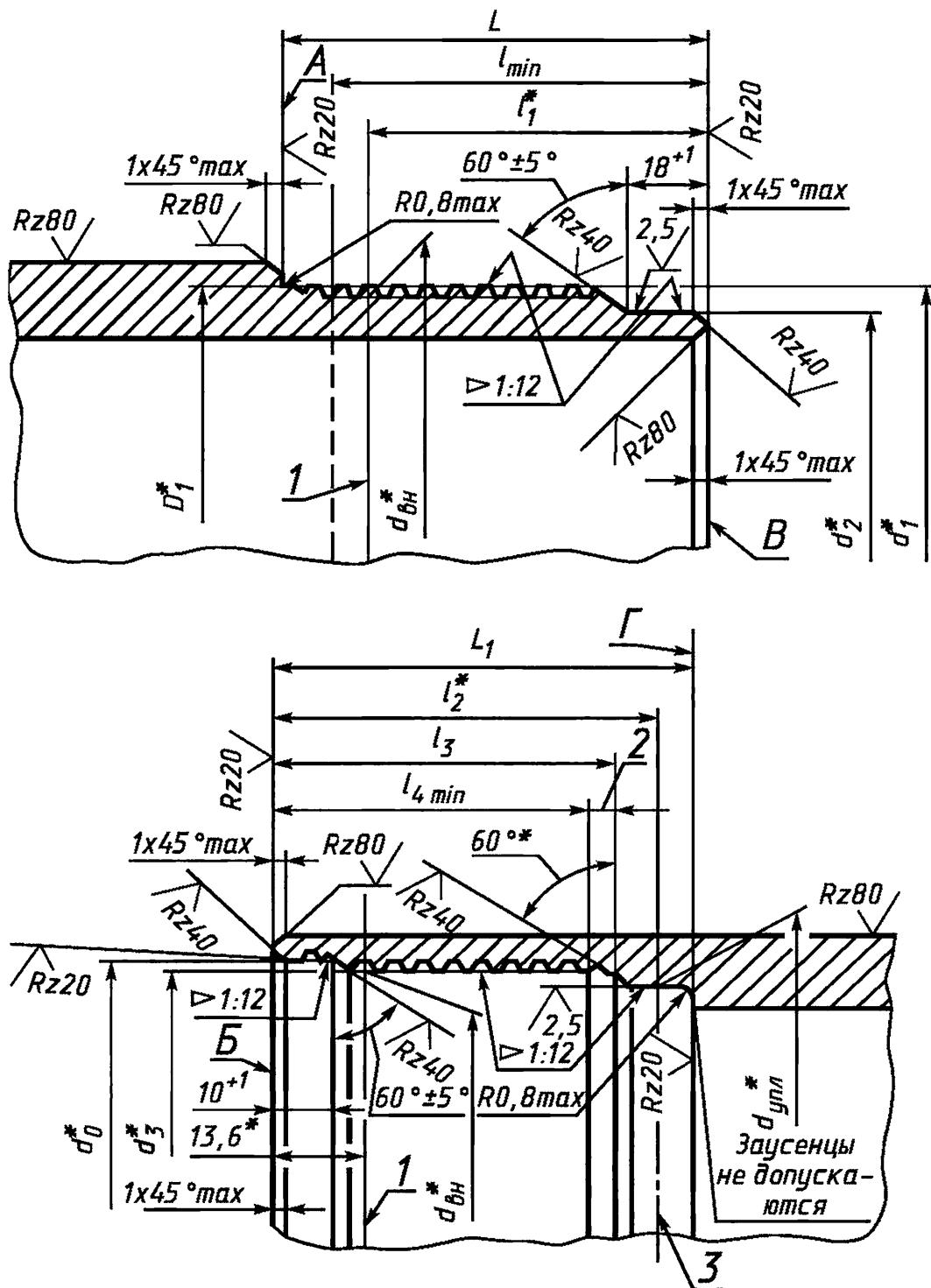
,

,

,

,

,

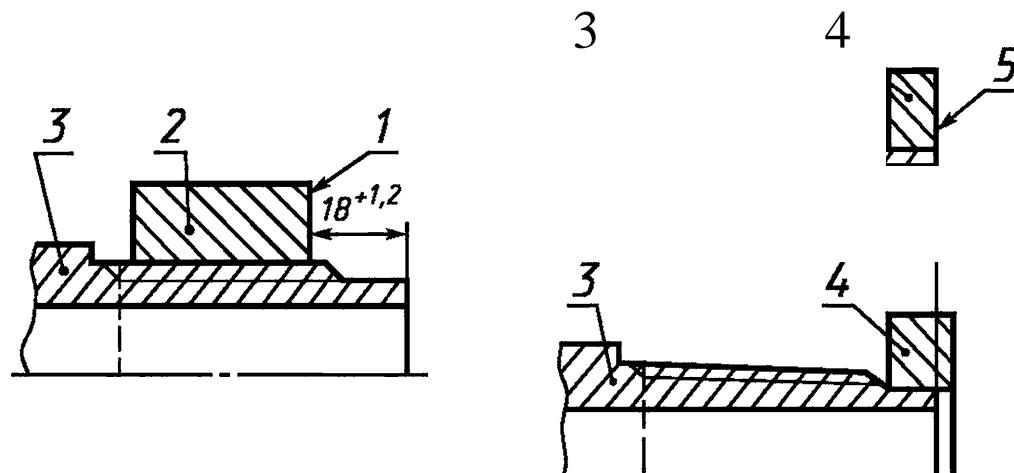


*

/ —

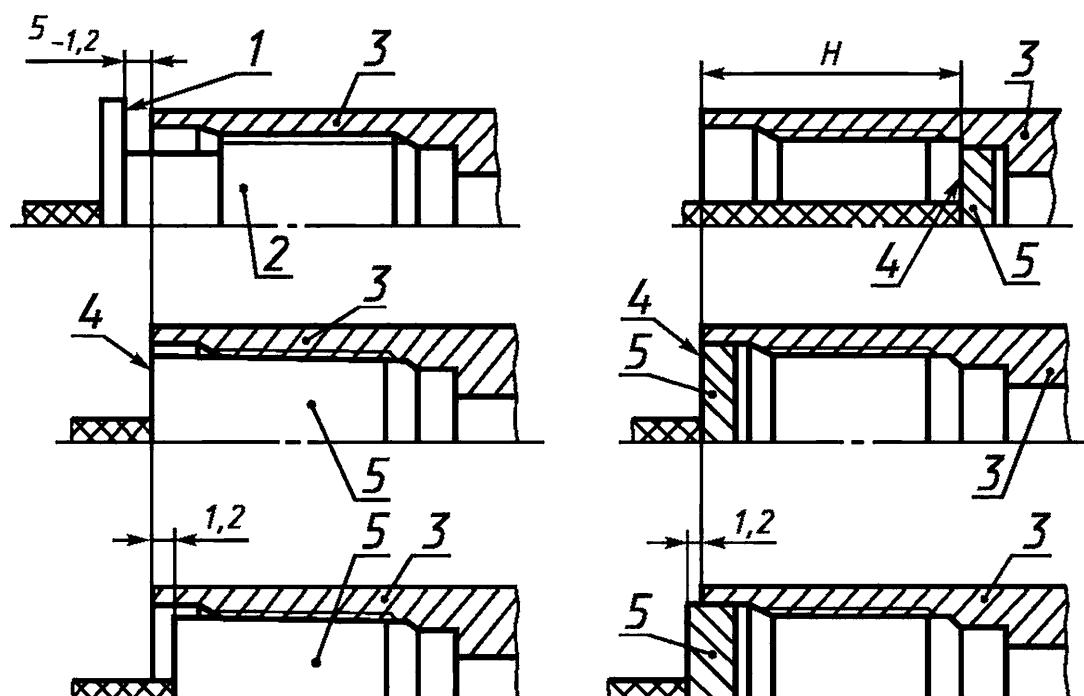
; 2 —

; 3 —



1 — () ; 2 — ; 3 — ; 4 — ; 5 —

.14



1 — ; 2 — ; 3 — ; 4 — ; 5 —

.15

60	5,0	1,75	2,00
73	5,5 7,0	1,75 2,75	2,25 3,50
89	6,5 8,0	2,75 3,75	3,25 4,50
102 114	6,5 7,0	3,25 3,75	3,50 4,00

Rz 2789 20 *Rz*

2789	40	.	
2.18.			(/—)
4,233	10,0	—	
(
2.19.			
()		:	
0,10	—		27 60 ;
0,13	—		73 89 ;
0,15	—		102 114 .
2.20.			
.			

3.

3.1.

, , ;
 - - - ;
 - - - () ;
 - - ;
 - - ();
 - - ;
 - - (—);
 - - ;
 - ;
 3.2. , , ;
 (25,4), , ,

(
3.3.

3.4.

(
3.5.

3.6.

3.7.
3.8.

3.9.

(
3.10.

4.

4.1.
4.2.

4.3.

4.4.

1250

20.

(
4.5. (, . 2).
4.6.

4.7.

()

27	3,0	18,3
33	3,5	24,0
42	3,5	32,8
48	4,0	37,9
60	5,0	47,9
73	5,5	59,6
	7,0	56,6
89	6,5	72,7
	8,0	69,7
102	6,5	85,4
114	7,0	97,1

1.

49,0 60,5

60x5

73x5,5

2.

+0,25

3.

2

 d_B ,

5.

4.8.

(?)

,

4.9.

().

73 89 ,

0,13 —!— 2tg< p

4.10.

,

250

,

(

)

0,01

4.11.

4.12.

4.13.

4.14.

4.15. 0,03 () 0,5 ()

4.16.

,
4.17.
7565.

4.18. 10006

,
4.19. 8695
60 , ().
1 45 °

4.20. ().
,

,
4.21.
3.

5. , , ,

5.1. , , , 10692

5.1.1. 0,4—0,6 , (), ;
— ;
— ;
— ;
— (73 89);
— ;
—

5—8 .

(, . 1).
5.1.2. :
— ;
— (;
« »);
— (73 89);
— ;
— (();
— (();
— ();
—

$\frac{20-50}{27-48}$

(
5.1.3.

5.1.4.

5.1.5.

89

(),

$\frac{3}{2/3} L$

16338

10

(
5.1.6.

(
5.1.7.

-	,	-	-	,
-	,	,	-	,
-		, % (-)		(. . . ±0,1)
	50 min	(5,0±0,75), (0,3±0,05)	1,0 max	1,6
,	(-)	(12,5±2,0), (0,6±0,05)	1,0 max	3,2

5 %

17410.

(, . . 2).

* 1,2. (, . . 2).

1.

,

2.

3.

11.04.80 1658

4.

633-63

5.

,	,	,	,
2789-73	2.17	10692-80	5.1
7565-81	4.17	16338-85	5.1.5
8695-75	4.19	17410-78	
10006-80	4.18		3

6.

09.09.92 11487.
1986 .,(2010 .)
1987 .(11-83, 5-86, 3-88)

1, 2, 3,

1983 .,

(162- 31.05.2023)

16774

: AM, BY, KZ, KG, RU, TJ, UZ [-2 (3166 004]

*

1.2. 5. . 2—5 :
 « 1 2—5 . 1 ,
 ».

1.4.) :
 «) 12,5 %,
 »;

) :
 « 10,0 %, +10,0 %».
 1.5. . : « » « »;

2.2. « » : « , —
 »;
 « » : «
 ».

2.6. : « »
 « ».

2.12. . : « » « » « »;
 8. . : « » « » « »;
 ».

2.13.2. 6. : « » « » :
 «^{7+0,5} » «^{7*} », «^{60° ± 5°} » «^{60°*} »;
 10 11. « » « ».

() I*. : «() »;
 11. « » (. . . +1,6) ». —
 : «+1,6» «+1,5».

2.13.3. 12. 2. : «,
 ».

2.13.4, 2.14.7, 2.14.8. : « » (4).
 2.13.6, 2.13.7 :
 «2.13.6. (. . 6 . 10 11) —

2.13.7. , . , (£. - L), / —
 ± 2 , L — (—). —
 ».

2.14.2. 10. : «^{7 45°} » «^{7*} »,
 «^{60° ± 5°} » «^{60°*} »;

— ,

		-	-	*	-	d_0 (+1,0)	-	d_M ($\pm 0,5$)	-	L_1 (+1,0)	-	$7\frac{1}{4}^*$	-	$\frac{1}{5}$ (-1)	4> min	-	I_7	@min
60		57,925	59,225	54,475	62,5	5,0	50	63	57	53	43	15,6	3,5					
73	1 : 12	70,625	71,875	67,125	75,0	5,5	62			63	57	53	43	15,0	5,0			
89		86,500	87,700	82,117	91,0	6,5	74			73	67	63	53	14,4	6,5			
102		99,200	100,350	94,767	104,0	6,5	88	73	67	63	53	13,8	6,0					
114		111,100	112,600	106,425	116,5	7,0	100	96	88	82	72	24,0	5,5					

—

4

2.14.3. 16. 2 :
 «2. () ».
 100 2.14.9. :
 «2.14.9. 5 (. 12) ,
 :
 4,4 — 60 ;
 5,0 — » » » 73 ;
 5,6 — » » » 89 ;
 6,2 — » » » 102 ;
 8,0 — » » » 114 ».
 2.14.11,2.14.12
 2 2.21:
 «2.21. () ».
 ».
 3.2. : « »;
 « » : «(25,4 12,7)» (2);
 : « »;
 « () »;
 :
 « 2.13.7
 ».
 3.4. : « » (2).
 3.8. : « » « ».
 3 3.11, 3.12:
 «3.11. , , ,
 —
 , , ,
 ,
 3.12. , , ,
 ».
 4.4 :
 «4.4. () 1250 ,
 «20»;
 20. « » ». : « » « () »;
 () »;
 1, 3. : « » « () »;
 2. : « » « () »;
 4.6, 4.7 :
 «4.6. 26877
 8026
 26877.

4.7.

,

».

—
4.20.

:

«4.20.

3845

10 »;

: «

» «

».

5.1.1.

:

<<-

»;

« »

: «,

, ».

5.1.5.

:

«5.1.5. ,

,

)»;

: «

» «

».

3.

: «

» «

»; «

» «

»;

»;

:

	, % (0,3 ± 0,05)	,	,	,
	10,0 ± 1,5*			—
	10,0 ± 1,5*	1,0	50	3,2 ± 0,1**
	10,0 ± 1,5*			
*	— (5,0 ± 0,75) %,	(0,3 ± 0,05)	,	— (12,5 ± 2,0) %,
(0,6 ± 0,05)	* * .			
		— (1,6 ± 0,1)		

: «

» «

»;

;

. 5. :

,	
2789—73	2.17
3845—2017	4.20
7565—81 (377-2—89)	4.17
8026—92	4.6
8695—2022 (ISO 8492:2013)	4.19
10006—80 (6892—84)	4.18
10692—2015	5.1
26877—2008	4.6

(11 2023 .)

