



,

17020-78

17020—78*

Clamps, holders and belts for fixing of pipelines
and cables. Design and sizes

17020—71

30 1978 . 281

01.01.79

1983 .

30.03.83 1516

01.01.89

L

2.
1—5.
1—5.
(

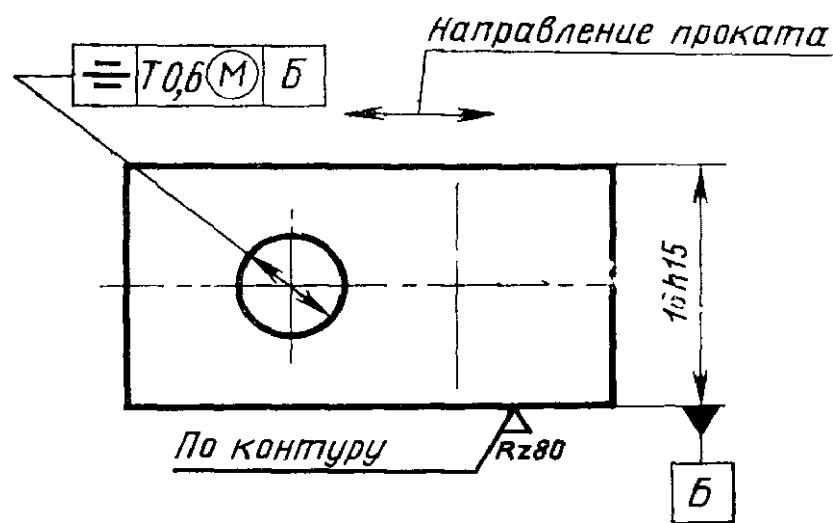
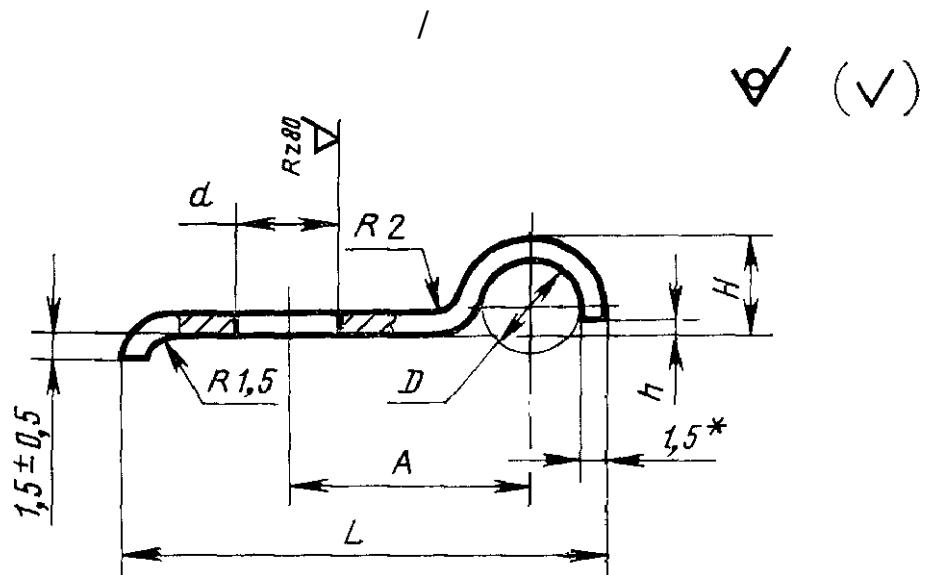
1—5

, . 1)

(1983 .)
1983 . (7.83), 1,

©

, 1984



*

.1

D (-0,3) +0,5	(d /14)	($\pm 0,5$)	(L $\pm 0,5$)		k	1000	
4	4,5	13	26	4,0	—	5,60	
	6,6						
5	4,5	14	28	5,0	—	6,24	
	6,6						
6	4,5	15	30	6,0	1	6,55	
	6,6						
8	4,5	16	32	8,0	—	7,83	
	6,6						
10	4,5	17	34	10,0	—	8,50	
	6,6						
12	4,5	18	36	12,0	—	9,35	
	6,6						
14	4,5	19	38	13,5	—	10,20	
	6,6						
16	4,5	20	40	15,5	—	10,80	
	6,6						
18	4,5	21	42	17,5	—	12,20	
	6,6						

0,356.

| $D = 4$ $d = 4,5$, 25,| $Tl = 4-4,5-25$. 17020—78

, 25, . :

1—4—4,5—25— . 17020 - 78

, 12 18 10 , . :

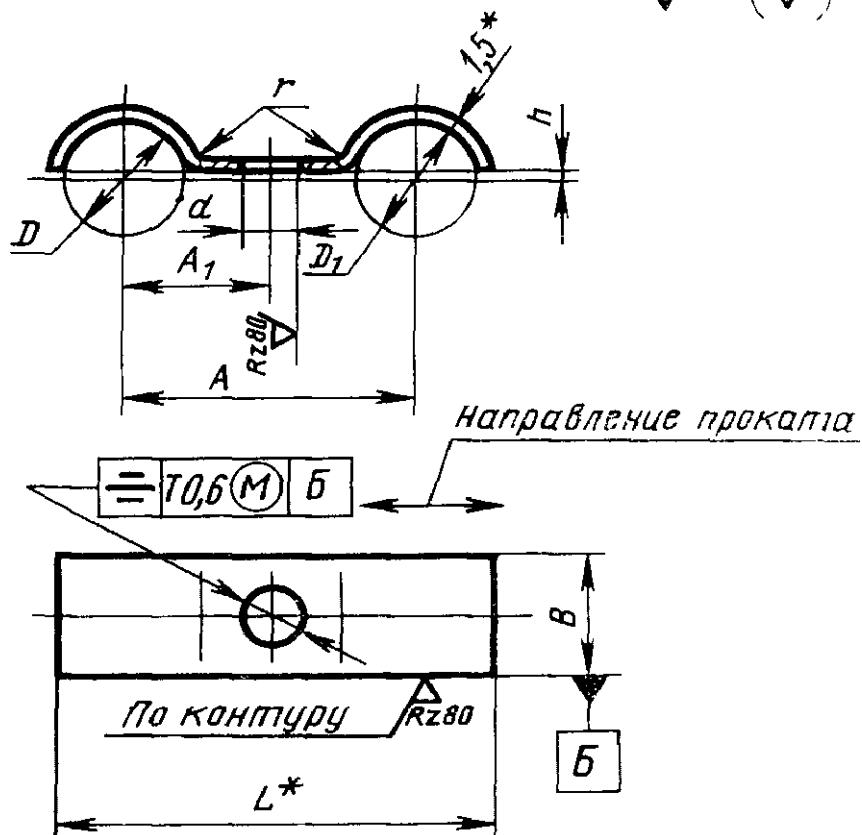
| $Tl = 4-4,5-12 18 10 —$. 17020 — 78

, , 16 , . :

| $Tl = 4-4,5-16 —$. 17020—78

Tun II

✓ (✓)



*

. 2

						At			L		
<i>*=:</i>	4	x <	V _K CD [^] P,LH			fti/	*	CD <D	x-		
<i>(V</i>	5	< ftr;	W-H			~±(23	ID			3
<i>Gw</i>	0.0	...				^ (=	5W-I	?			0
<i>q-h</i>	1	j	F*			2	5* CD	>;			2
							£	X			1
							&				»
	6	4,5	27	30	16,0	17,5	10	41	44		5,98
		6,6	31	34	18,0	19,5	16	45	48		10,35
		4,5	28	31	16,0	17,5	10	43	46		6,32
	8	6,6	32	35	18,0	19,5	16	47	50		10,90
		4,5	29	32	16,0	17,5	10	45	48		6,70
	10	6,6	33	36	18,0	19,5	16	49	52		11,50
		4,5	30	33	16,0	17,5	10	47	50		7,14
		6,6	34	37	18,0	19,5	16	51	54		12,15
		4,5	31	34	16,0	17,5		49	52		7,45
	14	6,6	35	38	18,0	19,5	16	53	56		12,70
		4,5	32	35	16,0	17,5	10	51	54		7,84
		6,6	36	39	18,0	19,5	16	55	58		13,30
		4,5	28	31	17,0	18,5	10	43	46		5,98
	6	6,6	32	35	19,0	20,5	16	47	50		10,35
		4,5	29	32	17,0	18,5	10	45	48		6,70
		6,6	33	36	19,0	20,5	16	49	52		11,50
			30	33	17,0	18,5	10	47	50		7,14
	10	6,6	34	37	19,0	20,5	16	51	54		12,15
		4,5	31	34	17,0	18,5	10	49	52		7,45
		6,6	35	38	19,0	20,5	16	53	JS5		12,70
	12	4,5	32	35	17,0	18,5	10	51	54		7,84
		6,6	36	39	19,0	20,5	16	55	58		13,30
		4,5	33	36	17,0	18,5	10	53	56		8,21
	14	6,6	37	40	19,0	20,5	16	57	60		13,90
		4,5	34	37	17,0	18,5	10	55	58		8,60
		6,6	38	41	19,0	20,5	16	59 ₁	62		14,50

II, D —6 , [" 6 d = 4,5 , 25,

—6—6—4,5—25— 17020—78

25,

—6—6—4,5—25— 17020—78

12 18 10 ,

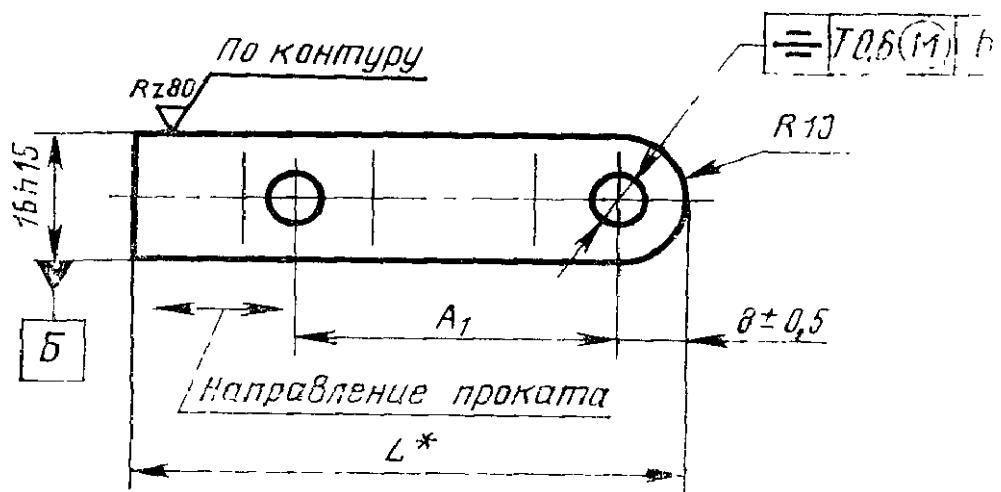
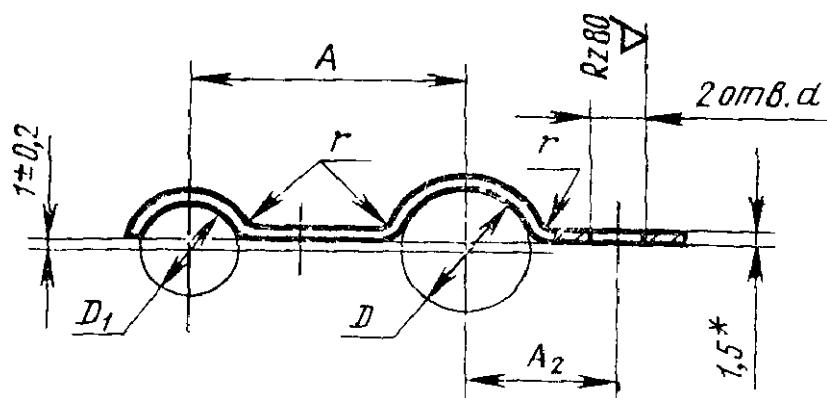
—6—6—4,5—12 18 10 —

16 ,

II—6—6—4,5— 16 — 17020—70

II/

V ()



X ^ « ! '« - G +	Di > ±0,5 0,3)	X ^ CJ O.JT			Ai		2		L				1000 ,	Os
			(±0,5)	(±0,5)	» TP	(±0,5)	(±0,5)	(±0,5)	(±0,5)	£ 22*	—	—		
	6	4,5	27	30	32	35	16	17,5	55,5	60			11,90	
		6,6	31	34	36	39	18	19,5	61,5	66			13,15	
		4,5	28	31	32	35	16	17,5	57,5	62			12,55	
		6,6	32	35	36	39	18	19,5	63,5	68			13,80	
		4,5	29	32	32	35	16	17,5	59,5	64			13,05	
16	IV	6,6	33	36	36	39	18	19,5	65,5	70			14,30	
	12	4,5	30	33	32	35	16	17,5	61,5	66			13,70	
		6,6	34	37	36	39	18	19,5	67,6	72			114,95	
	14	4,5	31	34	32	35	16	17,5	63,5	68			14,25	
		6,6	35	38	36	39	18	19,5	69,5	74			15,50	
	16	4,5	32	35	32	35	16	17,5	65,5	70			14,85	
		6,6	36	39	36	39	18	19,5	71,5	76			16,10	
	6	4,5	28	31	34	37	17	18,5	57,5	62			11,90	
		6,6	32	35	38	41	19	20,5	63,5	68	1,5	3,0	13,15	
	8	4,5	29	32	34	37	17	18,5	59,5	64			13,05	
		6,6	33	36	38	41	19	20,5	65,5	70			14,30	
	10	4,5	30	33	34	37	17	18,5	61,5	66			13,70	
18		6,6	34	37	38	41	19	20,5	67,5	72			14,95	
	12	4,5	31	34	34	37	17	18,5	63,5	68			14,25	
		6,6	35	38	38	41	19	20,5	69,5	74			15,50	
	14	4,5	32	35	34	37	17	18,5	65,5	70			14,85	
		6,6	36	39	38	41	19	20,5	71,5	76			,	
	16	4,5	33	36	34	37	17	18,5	67,5	72			15,35	
		6,6	37	40	38	41	19	20,5	73,5	78			16,60	
	18	4,5	34	37	34	37	17	18,5	69,5	74			16,00	
		6,6	38	41	38	47	19	20,5	75,5	80			17,25	

III, $D = 6$, $D_1 = 6$, $d = 4,5$, 25,

—6-6-4,5-25- 17020—78

25,

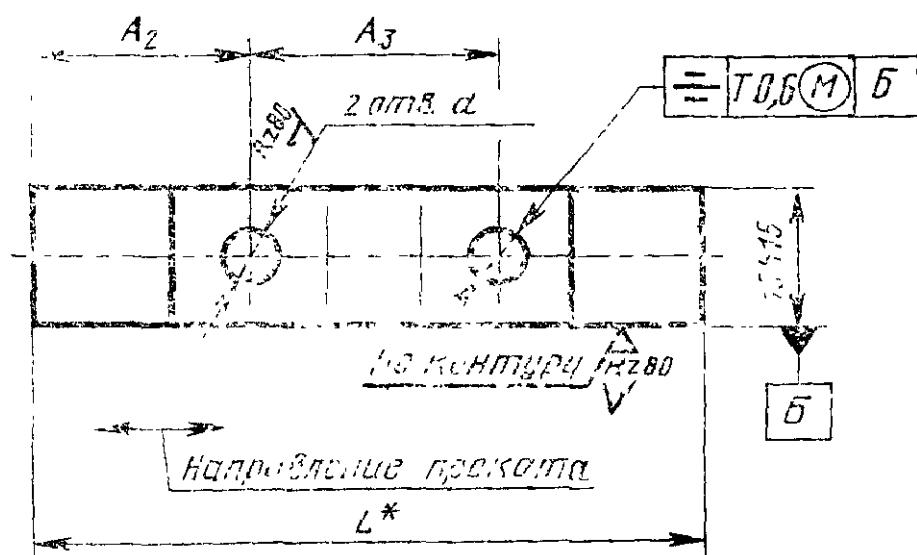
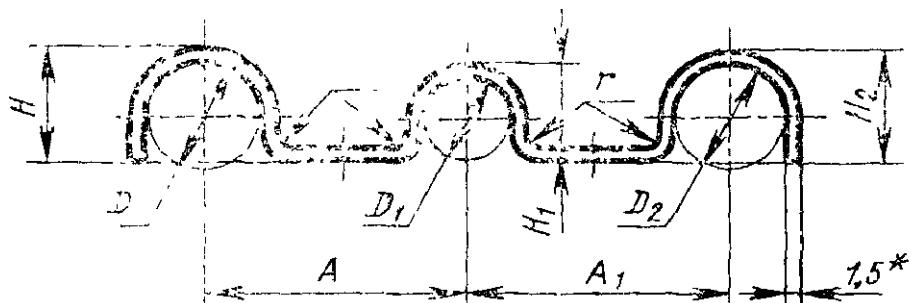
—6-6-4,5-25— 17020—78
12 18 10 ,

III—6—6—4,5—12 18 — 17020—78

16 ,

TII1—6—6—4,5—16 — 17020—78

V (/)



					k		>		4		1				fif L			
w	!	h	4	4	2*	4	>S.	24	4*	*?	/	%	w	1	2	tif	0%	
g	fl) *->	h	0	4a	fl: ^	4	PM	7	0	SC6	1	4	5	22	3	X	2%	
o	Cl	c.i	5	5	*Cd	Co	S-0	" "	S"	S 1	4	5	»	5	3	§	2	
Q+	w/o	Q+	SG	5	4i-!	v-ti	£	S®.	50	24*	<55	2	5	22	4	4	3	ft
6	0	r ⁺	4,6	22	25	22	25	15,5	17	22	25	53	59	0,0	o,a	d,d	9,9%	
8	8	6,6	26	29	1			,5	19	26	29	6!	67				ijj	
12	6	4,5	24	27	24	27	17,5	19	24	27	59	65	7				12,20	
16	6	6,6	IT	31	28	31	19,5	21	28		67	73					13,70	
		/1,5	25	28	'24	27'	19,5	21	24	27	1	67					12,90	
		6,6	29	32	28	31	21,5	23	28	31	69	75					14,40	
		1,5	24	27	24	27	15,5	21	22'	'25'	¥	67					13,20	
		6,6	28	31	28	31	21,5	23	26	29	69	75					,70	
		4,5	25	28	24	27	21,5	23	22	25	63	69	11,5				1425	
		6,6	29	32	28	31	23,5	25	26	29	71	77		5,5			15,75	
		4,5	26	29	24	27	23,5	25	22		65	71					14,60	
		6,6	30	33	28	31	25,5	27	26	29'	73	79					16,10	
		45 _y	27	30	24	27	23,5	25	24	27	65	71"	13,5				14,50	
		6,6	31	34	28	31	25,5	27	28	31	73	79		7			16,00	
	iO	4,5	28	31	28	31	23,5	25	26	'29	73	72					17,40	
		6,6	32	35	32	35	25,5	27	30	33	81	87		0,0			18,90	
		4,5	27	30"	24	27	25,5	27	22	25	67'	73		15,5			15,75	
		6,6	31	34	28	31	27,5	29	26	29	75	81		5,5			17,25	

		At		4,				L	
»	«	i	« •		Ø *	4	24		«
4	*	Ja	14	4	Et		to S.c		2
w°.	£	Co	SpO	C°	Da	4>	gc?		
		SvH			;Co				
		H			RI		11		*
		S							
,	® -	® .	S® •	.	2	® .	S® •		5®
		V			«				* 2
g*	f.	Fiji	5 c f*	H b			£ 2	(0	
		Uo	<00	uo			UO		
					5S		<55		

ill
t*
£
h
s
3⁸
2 s - x

16	16	12	4,5	32	35	33	25,5	27	32	35	79		21,10
			6,6	36	39	34	37	27,5	29	36	39	87	15,515,511,5
			4,5	32	35		33	27,5	29		33	81	20,00
		14	4,5	32	35		33	27,5	29		33	81	87
		14	6,6	36	39	34	37	29,5		34	37	95	13,513,51,53,9
18			6,6	36	39	34	37	29,5	£	34	37	95	17,5
		18	15	34	37	34	37	27,5	29	34	37	95	17,517,5
		18	6,6	38	41	38	41	29,5	31	38	41	97	22,80
			6,6	38	41	38	41	29,5	31	38	41	97	24,30

, 4, 0,356.

|V, 0=12 , D|=6 , Dp

/f = dfi *m* |1Q

%

Ufi YTV

nv-iH-iNHS-mp

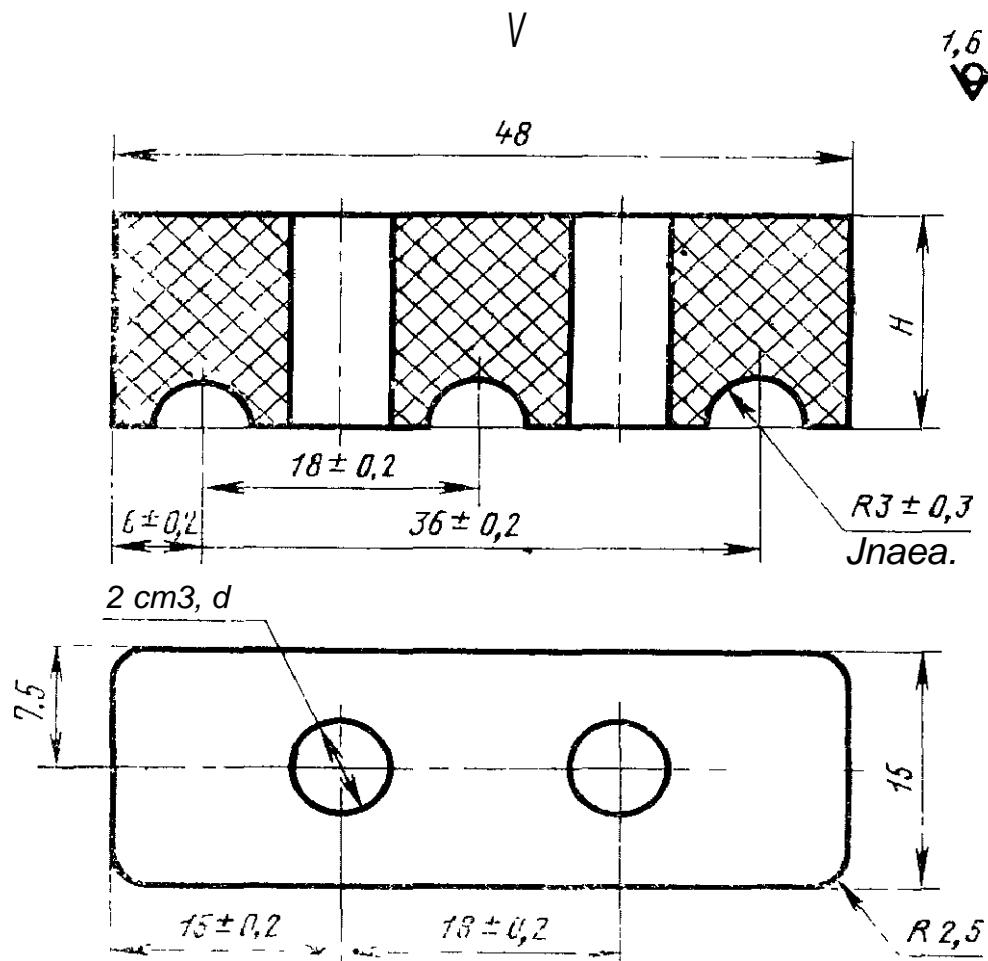
25.

- 7

12 18 10 .

FOCI Mh7i

16



. 5

5

(±0,5)	(d 14)	1 000	
8	4,5	9,7	
	6,6		
13	4,5	15,9	
	6,6		

V, = 8

4,5

-4- :

TV-8-4,5- -4-

17020-78

3-

(

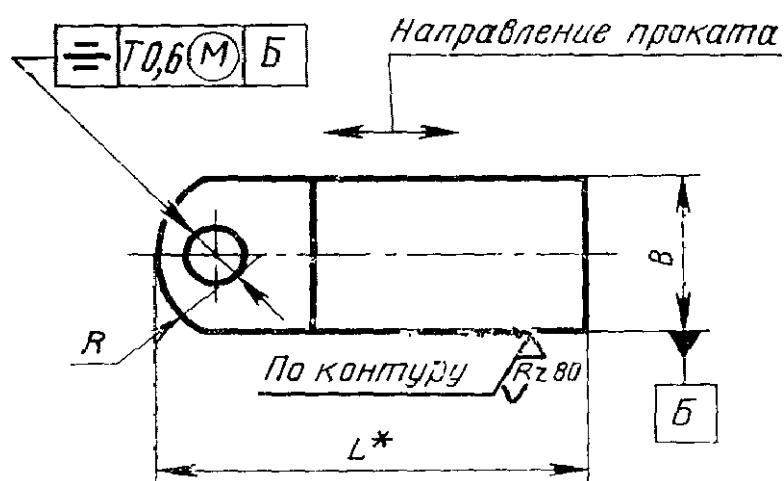
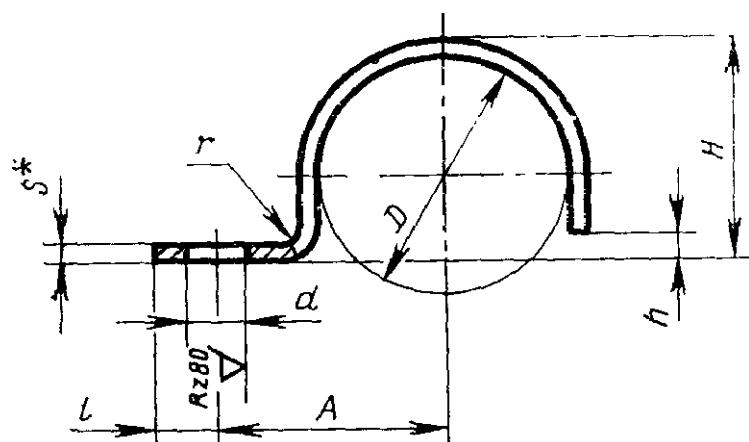
1)

. 6—8

, —8.

7

(V) *



*

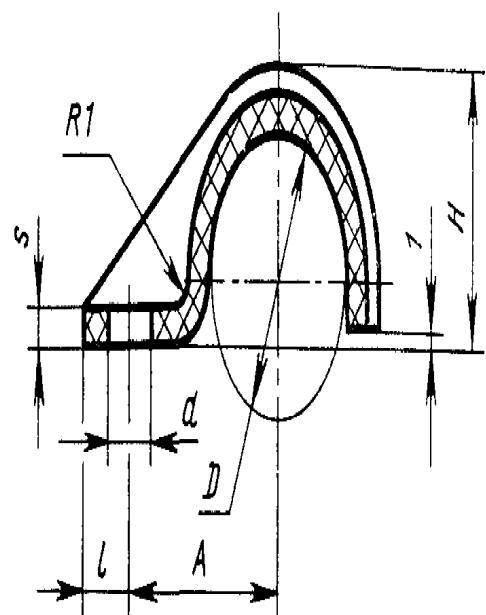
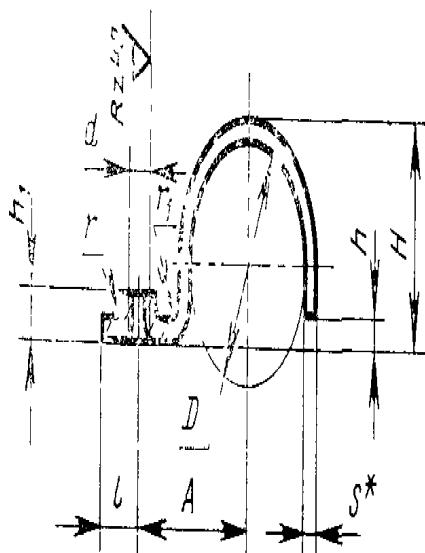
. 6

Tun II

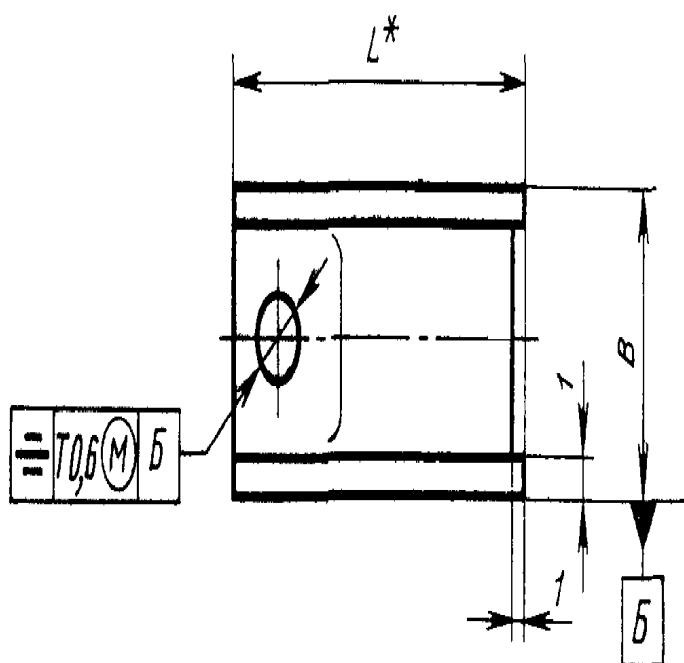
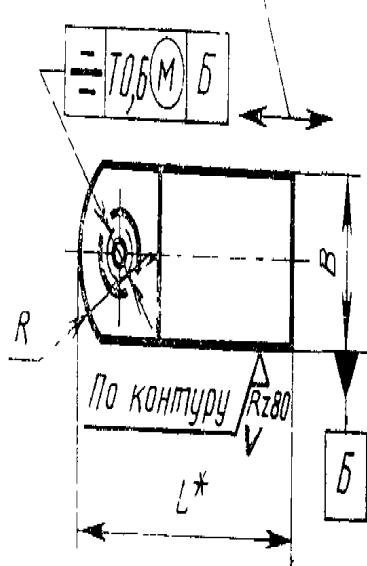
✓ (✓)

Tun III

✓



Направление проката



1.*
2

1.*
2

Λ

,7

,8

5	-	to			00	1	05							
<i>hfb*</i>	00	-			to		N?		to	.	to	-	to	to
	V				* 1<		101		to		> to		to	"to
55	k—i	£	4*		00	***	to	"-	t-4	00	:	00	to	*4)
	00	00		>	00 05		00		00			00	1—4 05	05
<i><f></i>	to	to	to	to	to	to	^t 41	00 05	' . *41	-	^t	•—*	to	>
'	>				'	00		00		00 00				'
	00								to		to	to	to	to
14,0	to	—»		10,0	*00		70		5,0		40		3,5	to

1+
-
to

00
05 05 05 05 05 05 05 05) 05

fts

								X	
Ptw	fct	•=(?)	“ “	CQ i					<J X X X 3
18		18,0	10	31,7		15,0			<u>3,40</u>
			8				1,0 1,2		<u>4,20</u>
20		19,0		33,7		17,0			<u>4,00</u>
									<u>4,75</u>
22	4,5	20,0		<u>36,0</u>	3,5	<u>18,5</u>		6,0 2,0	<u>6,50</u>
_25		25,0	10	<u>42,5</u>		<u>21,5</u>			<u>7,40</u>
28		<u>28,0</u>		47,0		<u>24,5</u>			<u>7,90</u>
32		32,0		53,0		28,5			9,80

, . . 6,
0,356.

| $D = 3$, = $d = 2,2$, 25,

$KI-3-5-2,2-25-$. 17020—78

25,

$KI-3-5-2,2-25-$. 17020—78

12 18 10 ,

$KI-3-5-2,2-12 18 10 -$. 17020—78

16 ,

$1-3-5-2,2- 16 -$. 17020—78

D ("dS -0,3)	i	4 ($\pm 0,5$)	$($ 15)	L	$($	h	$*1$	5	R	h	$,$	10 , $\%$	
3	2-6	5+	6	10,0	3	3,0	0,5 $\pm 0,2$	1,2	0,5	3,5	0,8	0,25	0,30
	4-6	9,5	12	18,2	6	3,7		2,4	1,2	8,5	2,0	Q,60~	2,50
	2-6	5,5	6	,	3	4,0		1,2	0,5		0,8	0,25	0,40
	4-6	10,0	12	19,2	6	4,7		2,4	12	8,5	2,0	0,60	2,70
	-6	7,5	8	14,8	4	4,8	1 1	08	6,0		1,5	0,40	0,90~
	4-6	10,5	12	20,2	6	5,2		12	8,5	2,0	0,60		3,00
6	-6	9,0	8	16,8	4	, 5) 8 " " J	1,8 2,4	08	6,0	1,5	0,40		1,00
	4-6	11,0	12	21,2	6			1)	8,5	2,0	0,60		3,20
8	-6	10,0	8	18,8	4	7,8	1,0 1,0	08	6,0	1,5	0,40		1,30
	4	12,0	12	23,2	6	8,2		2,4	1,2	8,5	2,0	0,60	
[-6	11,0	8	20,8	4	8,8	1,8 2,4	0,8	J/	1,5	0,40		1,40
	W-6H	13,0	12	, 2	6	9,2		1,2		8,5	2,0	0,60	
12	-	12,0	10	24,	5	11,0	2,0 2,0	1,0	6,0	1,5	0,50		2,80
	4-6	14,0	12	27,2		11,2		1,2	8,5	2,0	0,60		4,70
15	-6		10	27,5	5	14,0	2,0 2,0	1,0	6,0	1,5	0,50		3,40
	4-6	16,0		30,7		14,2							5,40
18		17,0	12	33,2	6	16,2	2,0 2,0	23	1,2		0,60		5,80
20		18,0		35,2		18,2							6,40
22		20,0	14	39,5		20,0	1 7						10,70
25		21,0		42,0	7	23,0							11,
28		23,0		45,5		26,0							12,80
32 "		24,0		48,5		30,0							14,50

II, $D = 3$ $d = 4-6$

25,

KII—3— 4—6 —25

17020—78

25,

—3— 4—6 —25

17020—78

12 18 10 ,

—3— 4—6 —12 18 10 —
17020—78

16

—3— 4—6 — 16 —

17020—78

$(D, -0,5)$	$(d, 14)$	$(\pm 0,5)$			L	l	s	1000	
3	2,2	7,5	8	4,5	14	3	1,0	0,15	
	4,5	8,5	15		16,5	4,5		0,25	
4	2,2	8,0	8	5,0	15	3	1,0	0,18	
	4,5	9,5	15		18	4,5		0,29	
5	2,2	8,5	8	6,0	16	3	1,0	0,23	
	4,5	10,0	15		19	4,5		0,34	
6	3,4	10,5	10	7,0	19,8	4	1,3	0,42	
	4,5	11,0	15		20,8	4,5		0,60	
8	3,4	11,5	10	9,0	21,8	4	1,3	0,59	
	4,5	12,0	15		22,8	4,5		0,71	
10	3,4	12,5	10	10,0	23,8	4	1,3	0,54	
	4,5	13,0	15		24,8	4,5		0,78	
12	3,4	13,5	13	12,0	25,8	4	1,3	0,80	
	4,5	14,0	15		26,8	4,5		0,85	
15	3,4	15,0	13	15,0	28,8	4	1,3	0,90	
	4,5	15,5	15		29,8 1	4,5		0,95	

111,

 $D = 3$ $d = 2,2$

610:

—5—2,2—610

17020—78

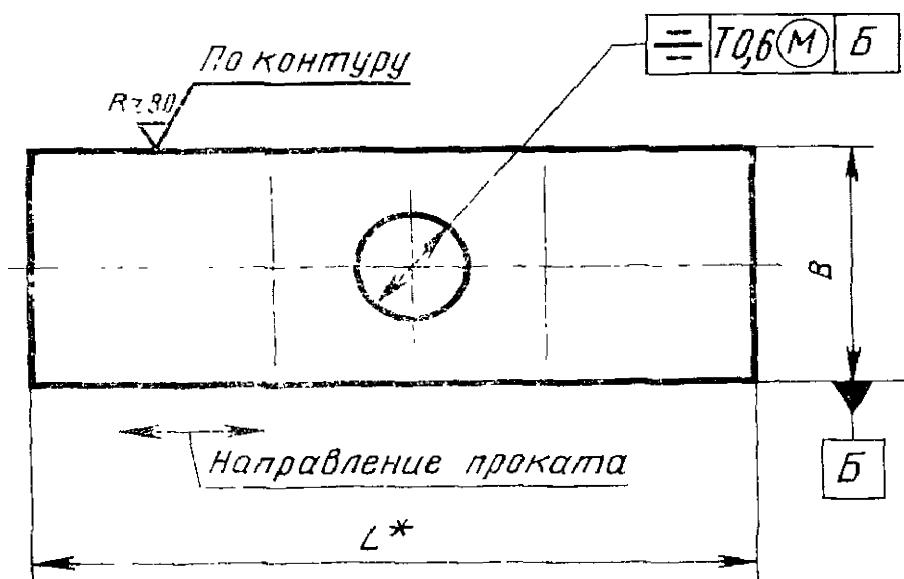
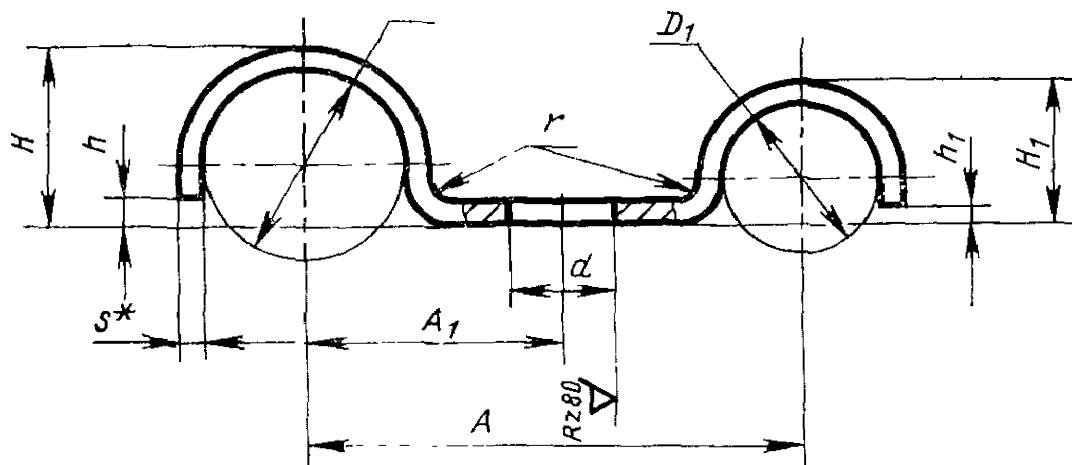
4.

9

9.

(1)

V()



. 9

		$D_{0,3}$ (Пред. откл. +0,5)		$D_{0,3}$ (Пред. откл. -0,5)			
		d (Пред. откл. по H_{14})		d (Пред. откл. по H_{15})			
		Сталь (Пред. откл. $\pm 0,5$)		Алюминиевый сплав (Пред. откл. $\pm 0,5$)			
A	A_1	A	A_1	A	A_1	L	L
		Сталь (Пред. откл. по H_{15})	Сталь (Пред. откл. по H_{15})	Сталь (Пред. откл. по H_{15})	Сталь (Пред. откл. по H_{15})	H	H_1
		Алюминиевый сплав	Алюминиевый сплав	Алюминиевый сплав	Алюминиевый сплав	h	h_1
						s	s
3	3	3,4	14,0	14,0	7,0	7,0	18,6
		4,5	16,0	16,0	8,0	8,0	21,0
4	4	3,4	15,0	15,0	7,5	7,5	20,6
		4,5	19,0	19,0	8,5	8,5	25,0
5	5	6,6	24,5	27,5	12,5	14,0	32,0
		3,4	16,0	16,0	8,0	8,0	22,6
		4,5	18,0	18,0	9,0	9,0	25,0
5	5	3,4	17,0	17,0	8,5	8,5	24,6
		4,5	19,0	19,0	9,5	9,5	27,0
6	6	6,6	26,0	29,0	13,0	14,5	35,0
		4,5	23,0	23,0	12,0	12,0	32,0
8	8	6,6	27,0	30,0	14,0	15,5	37,0
		4,5	22,0	22,0	11,0	11,0	32,0
8	8	6,6	28,0	31,0	14,0	15,5	39,0
		4,5	24,0	24,0	13,0	13,0	34,0
10	6	6,6	28,0	31,0	15,0	16,5	39,0
		4,5	25,0	25,0	13,0	13,0	36,0

X QI	» * 4) .0 Q	t Q, w cl; JC	4		L		H		h		hi		\$		2*		W 2 8 2 ® «	→
			1	.* «(V :^W , £ 5C^	« w+I f (-£ Uc	5^1 1 C sue	~ 10 OP C 3c	i X 0 P 4 h 0 <;	2 X v M Ex ts	H	,	h	hi	\$	2*	<5		
	8	6,6	29,0	32,0	15,0	16,5	16	41,0	44,0	9,5	7,5		-	1,5		3,0	10,80	
10	10	4,5	24,0	24,0	12,0	12,0	10	36,0	36,0	9,0	0,0		1,0		1,0	1,5	4,60	
	10	6,6	30,0	33,0	15,0	16,5	16	43,0	46,0	9,5	9,5		1,0	1,5		3,0	11,58	
	0	4,5	25,0	25,0	14,0	14,0	10	36,0	36,0	11,0	5,0			1,0		1,5	4,55	
	0	6,6	29,0	32,0	16,0	17,5	16	41,0	44,0	11,5	5,5	2,0	-	1,5		3,0	10,60	
	8	4,5	26,0	26,0	11,0	14,0	10	38,0	38,0	11,0	7,0	1,0	1,0	1,0		1,5	4,98	
12	8	6,6	30,0	33,0	16,0	17,5	16	43,0	46,0	11,5	7,5	2,0	-	1,5		3,0	11,58	
	10	4,5	27,0	27,0	14,0	14,0	12	40,0	40,0	11,0	9,0	1,0		1,0		1,5	6,68	
	10	6,6	31,0	34,0	16,0	17,5	16	45,0	48,0	11,5	9,5	2,0	1,0	1,5	1,0	3,0	12,35	
	10	4,5	26,0	26,0	13,0	13,0	12	40,0	40,0	11,0	11,0	1,0		1,0		1,5	7,50	
	12	6,6	32,0	35,0	16,0	17,5	16	47,0	50,0	11,5	11,5	2,0	2,0	1,5	&	13,10		
	0	4,5	26,0	26,0	15,0	15,0	12	38,0	38,0	U,0	5,0	1,0				1,5	5,70	
	0	6,6	30,0	33,0	17,0	18,5	16	43,0	46,0	13,5	5,5	3,0	-			3,0	11,40	
	0	4,5	27,0	27,0	15,0	15,0	12	40,0	40,0	13,0	7,0	1,0	1,0			1,5	6,15	
14	0	6,6	31,0	34,0	17,0	18,5	16	45,0	48,0	13,5	7,5	3,0	-			3,0	12,30	
	IA	4,5	28,0	28,0	15,0	15,0	12	42,0	42,0	13,0	9,0	1,0				1,5	6,55	
		6,6	32,0	35,0	17,0	18,5	16	47,0	50,0	13,5	9,5	3,0	1,0				13,10	
		4,5	29,0	29,0	15,0	15,0	12	44,0	44,0~	13,0	11,0	1,0		1,0		1,0	6,95	

		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,5$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		$D_{\text{н}}^{\text{(Пред. откл.)}} + 0,3$		
		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		$d_{\text{н}}^{\text{(Чтв. откл.)}}$		
		A		A_1		L		H		H_1		h		h_1		s		
		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		$\text{Сталь (Пред. откл.)}$		
		12	6,6	33,0	36,0	17,0	18,5	16	49,0	52,0	13,5	11,5	3,0	2,0	1,5	3,0	13,90	
	14	14	4,5	30,0	31,0	15,0	15,0	12	46,0	46,0	13,0	13,0	1,0	1,0	1,0	1,5	1,5	
	15	15	4,5	30,0	30,0	15,0	15,0	12	47,4	47,4	13,5	13,5	3,0	3,0	1,5	1,5		
	16	6	6,6	27,0	27,0	16,0	16,0	40,4	40,4	40,4	15,0	5,0	1,0	1,0	1,2	2,0	9,10	
		8	6,6	31,0	34,0	18,0	19,5	16	45,0	48,0	15,5	5,5	4,0	4,0	1,5	3,0	12,35	
	17	10	4,5	28,0	28,0	16,0	16,0	42,4	42,4	15,0	7,0	1,0	1,0	1,2	2,0	7,74		
		12	6,6	32,0	35,0	18,0	19,5	16	47,0	50,0	15,5	7,5	4,0	4,0	1,5	3,0	12,90	
		14	4,5	29,0	29,0	16,0	16,0	44,4	44,4	15,0	9,0	1,0	1,0	1,2	2,0	7,74		
	18	10	6,6	33,0	36,0	18,0	19,5	16	49,0	52,0	15,5	9,5	4,0	4,0	1,5	3,0	13,90	
		12	4,5	30,0	30,0	16,0	16,0	46,4	46,4	15,0	11,0	1,0	1,0	1,2	2,0	8,84		
		14	4,5	31,0	31,0	16,0	16,0	48,4	48,4	15,0	13,0	1,0	1,0	1,2	2,0	9,30		
	19	16	6,6	35,0	38,0	18,0	19,5	16	53,0	56,0	15,5	13,5	4,0	4,0	1,5	3,0	15,50	
		18	4,5	32,0	32,0	16,0	6,0	12	50,4	50,4	15,0	15,0	1,0	1,0	1,2	2,0	9,70	
	20	6	6,6	36,0	39,0	18,0	19,5	16	55,0	58,0	15,5	15,5	4,0	4,0	1,5	3,0	16,20	
	21	6	4,5	28,0	28,0	11,0	17,0	12	42,4	42,4	17,0	5,0	1,0	1,0	1,2	2,0	7,70	
	22	6	6,6	32,0	35,0	19,0	20,5	16	47,0	50,0	17,5	5,5	5,0	-1,5	3,0	12,90		

N V W

Z

Применяемость

Масса 1000 шт.

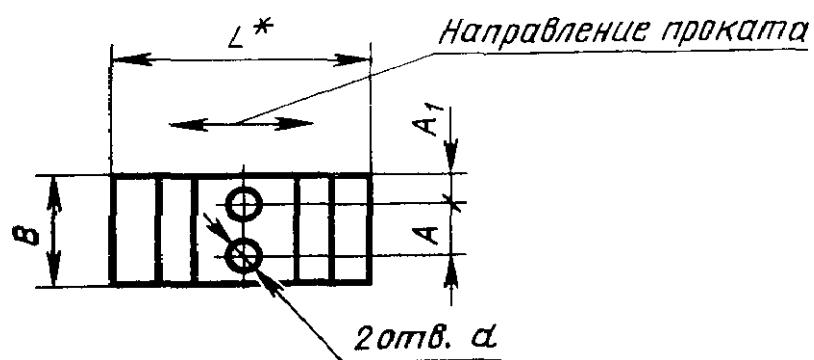
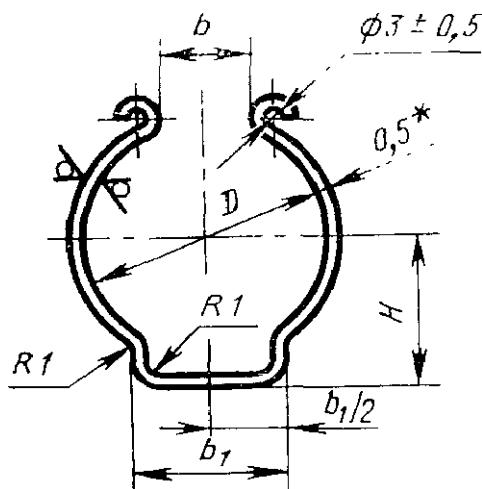
стальных прижимов.

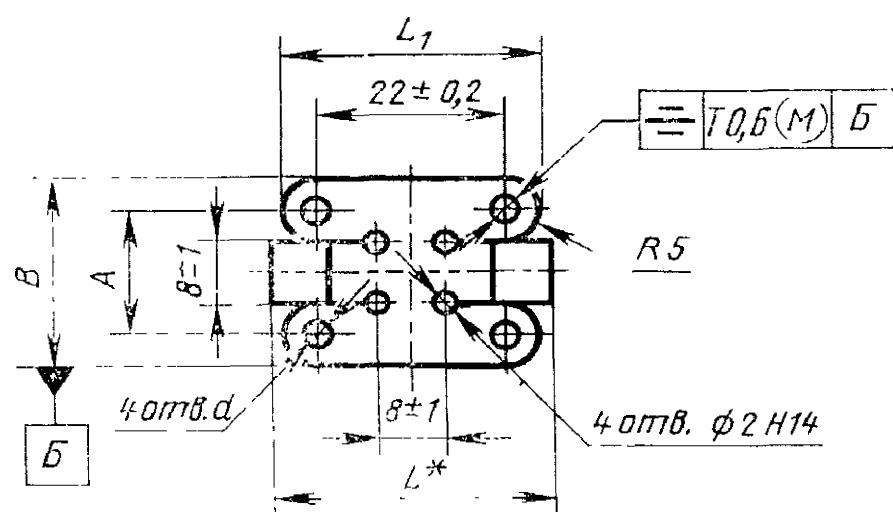
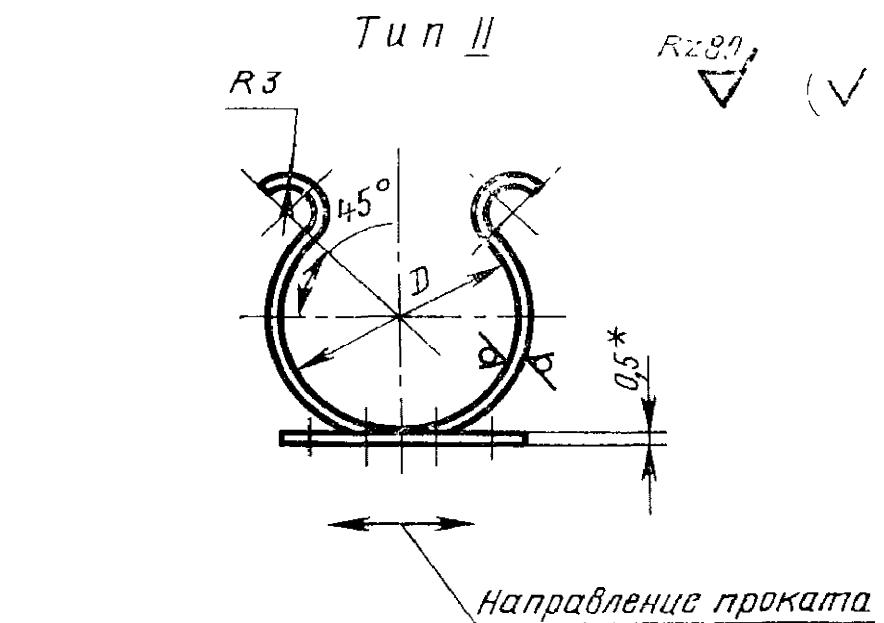
кг

U5	10 0 4	L										D		
f	£ 0	£	0	•	WC	Wjs,	»S 24 SCO	>*	2 £)	,	h	1	s	• 2 3 = 0 0 " h- 5'8 <0*
V	1	0. ?	3 1- &	3 5	SWI S«.	jj	« 0 Jc	4 !	2 S0 5				U	2) £ 2» <
Qi	QI	tJC	ill											
	0	1,5	29,0	29,0	17,0	17,0	12	44,4	44,4	17,0	7,0	1,0	1,0	2
		6,6	33,0	36,0	19,0	20,5	16	49,0	52,0	17,5		5,0	1,5	3,0
		4,5	30,0	30,0	17,0	17,0	12	46,4	46,4	17,0	9,0	1,0		2,0
18	10	6,6	34,0	37,0	19,0	20,5	16	51,0	54,0	17,5	9,5	5,0	1,5	3,0
		'<,5	~32,0	32,0	17,0	17,0	12	50,4	50,4	17,0	11,0	1,0		7,10
	14	6,6	36,0	39,0	!9,0	20,5	16	54,4	57,4	17,2	11,2	5,0		9,50
	18		33,5	33,0	16,5	16,5		53,4	53,4	16,0	16,0	1,0	1,2	2,0
20	20	4,5	35,0	35,0	17,5	17,5	12	57,4	57,4	18,0	18,0	1,0		1,5
22	22		40,0	40,0	20,0	20,0		65,0	65,0	20,0	20,0			12,50
		5,5												20,80
25	25	-4£ 5,5	43,0	43,0	21,5	21,5	12 16	71,0	71,0	23,0	23,0	2,0	2,0	18,80 25,20
28	28	4,5 5,5	46,0	46,0	23,0	23,0	12 16	77,0	77,0	26,0	26,0	2,0	2,0	3,0 20,60 27,50
32	32	4,5 5,5	49,0	49,0	24,5	24,5	12 16	84,0	84,0	30,0	30,0	2,0	2,0	23,20 30,95

Di = 3 3,4 , 25, . : / —3—3—3,4—25— . 17020—78
 , 25, . : —3—3—3,4—25— . 17020—78
 , 12 18 10 , . : —3—3—3,4—12 18 — . 17020—78
 , 16 , : —3—3—3,4— 16 — . 17020—78
 5. . 10 11. . 10 11
 (, . 1)

✓ (✓)





D	d				1				At)
(/816)	; (. 14)	(. -0,6)		(.)	(. /316)	L	(. $\pm 0,5$)	(. $\pm 0,2$)	(. $\pm 0,5$)	1000 £2	
10			5	$\pm 1,0$	8	11	9			2,8	
12					10	13	11			3,3	
15	3,4	15	6	$\pm 1,5$		16	12			3,7	
18			7		12	19	13	7	4	4,1	
20			8			21	15			4,6	
25			10	$\pm 2,0$	16	26	17			5,3	
	4,5	20						10	5	7,0	
30	3,4	15			18	31	19	7	4	6,0	
	4,5	20						10	5	8,0	
35	3,4	15	12		22	36	22	7	4	7,0	
	4,5	20						10	5	9,3	
40	3,4	15		$\pm 2,5$	20	41	24	7	4	7,9	
	4,5									10,6	
50	3,4	20			20	51	30	10	5	12,9	
	4,5										
60	3,4		15		22	61	35				
	4,5										

$I, £ \geq 10$ $d = 3,4$, 25, . . ;

$RI-10-3,4-25-$ 17020-78

, 25,
1—10— —25- 6. 17020—78

D	d				L		1 000	
(1 _s 16)	(. no H/4)	(. +0,2)		(. +0,42)		(. j _s 15)		-
10	2,2	16	24		11	30	2,9	
	4,5	18	28			32	3,6	
18	2,2	16	24	19	30	3,8		
	4,5	18	28		32	4,5		
30	2,2	16	24	.1	30	4,7		
	4,5	18	28		32	5,2		
50	2,2	16	24	51	30	6,8		
	4,5	18	28		32	7,5		

II, Z)=18

d=2,2

, 25,

—18—2,2—25—

25,

—18—2,2—25— 6.

17020-78

17020—78

6.

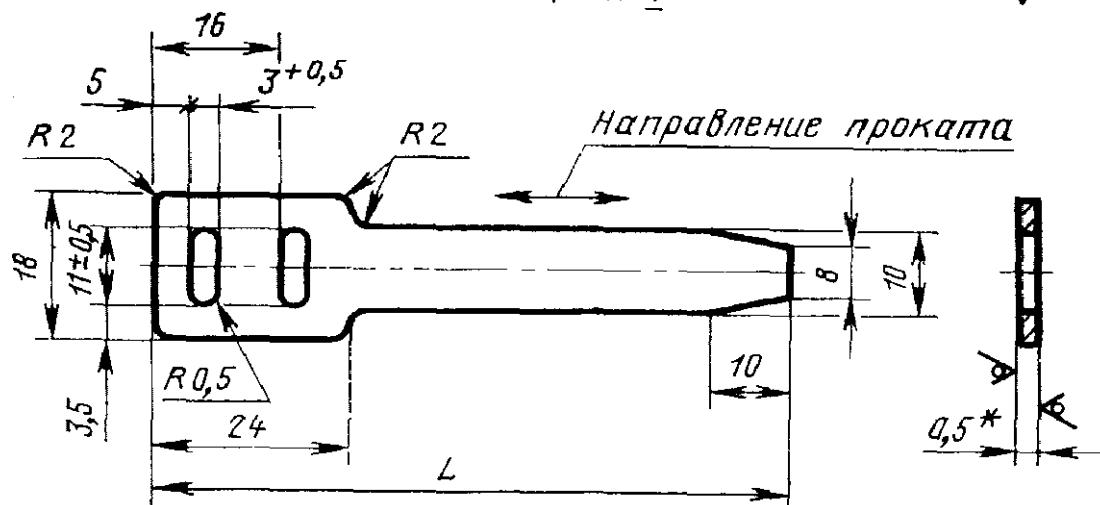
12—15

12—15.

(, . 1)

Tun I

Rz80 (✓)



. 12

12

L		100')	L		1000	
	1			1		
80	±2	3,70		350	±4	14,00
100		4,00		400		16,00
120		4,30		450		18,00
150		6,00		500		20,00
180	±3	7,00		550	±5	22,00
200		8,00		600		24,00
250		10,00		800		32,00
300	± 4	12,00				

0,34.

1

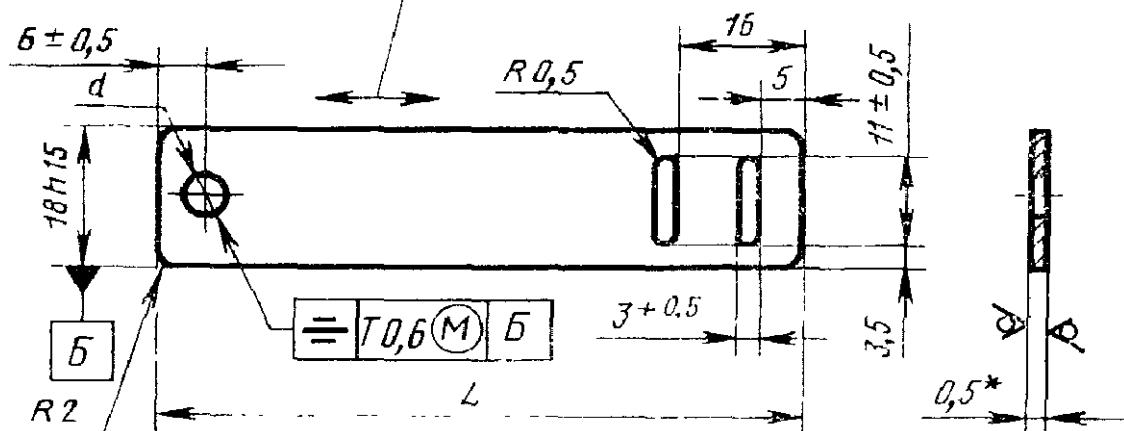
. 12,

»

$L = 80$, 08 , 1—80—08 — 17020—78
, 08 , 1—80—08 — 17020—78
, 12 18 10 , 1—80—12 18 — 17020—78
, 1 , 1—80— — 17020—78

$Rz80j$
V (✓)

Направление проката



*

13

13

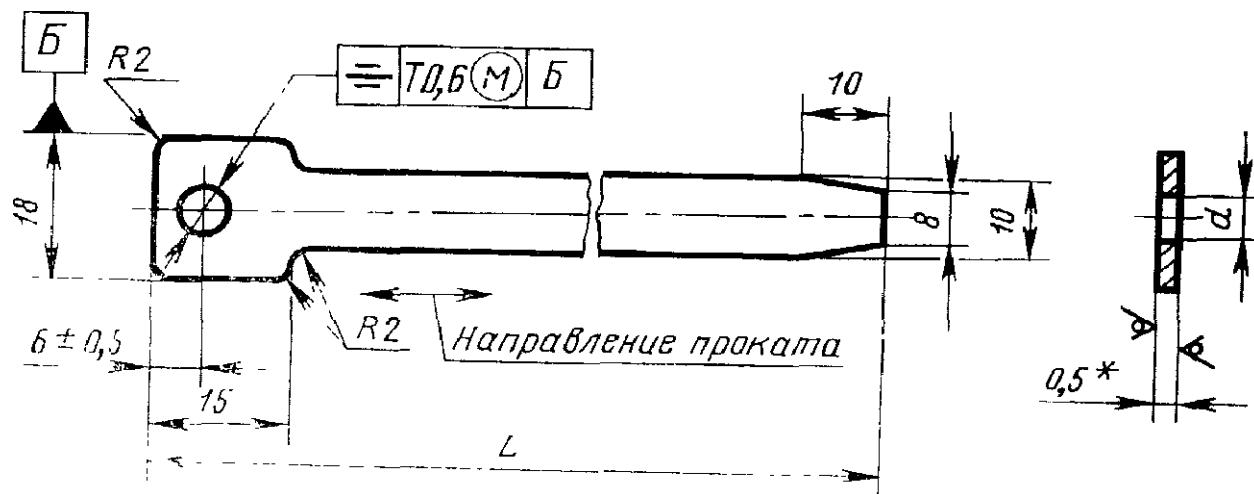
L		d ($/4$)	1000 ,		
60	± 2	4,5	3,89		
		5,5			
80		4,5	5,30		
		5,5			
120		4,5	7,98		
		5,5			
200	± 3	4,5	13,75		
		5,5			

13,

0,34.

= 60 ? = 4,5 08 II,
 , II—60—4,5—08 — . 17020—78
 , 08 , .
 , II—60—4,5—08 — . 17020—78
 , 12 18 10 , .
 , II—60—4,5—12 18 — . 17020—78
 , 1 , .
 , II—60—4,5— 1 — . 17020—78

V)



*

. 14

14

L		d (14)	1000	
80		4,5	3,0	
		5,5		
100	± 2	4,5	3,5	
		5,5		
120		4,5	4,0	
		5,5		
150	± 3	4,5	5,0	
		5,5		
180		4,5	6,0	
		5,5		

<i>L</i>		<i>d</i>	1000	
		(14)	,	
200		4,5	7,0	
		5,5		
250	±	4,5	8,5	
		5,5		
300		4,5	10,0	
		5,5		
400		4,5	13,0	
		5,5		
500	±4	4,5	16,0	
		5,5		
600		4,5	19,0	
		5,5		
800	±5	4,5	22,0	
		5,5 ;		

, . 14, 0,34.

L = 80 *d* = 5 , 08 , III,

III—80—4,5—08 — 17020—78

, 08 , . . :

III—80—4,5—08 — . . 17020—78

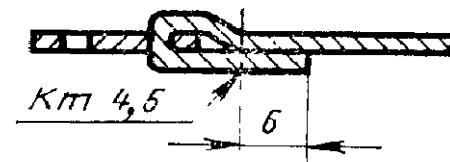
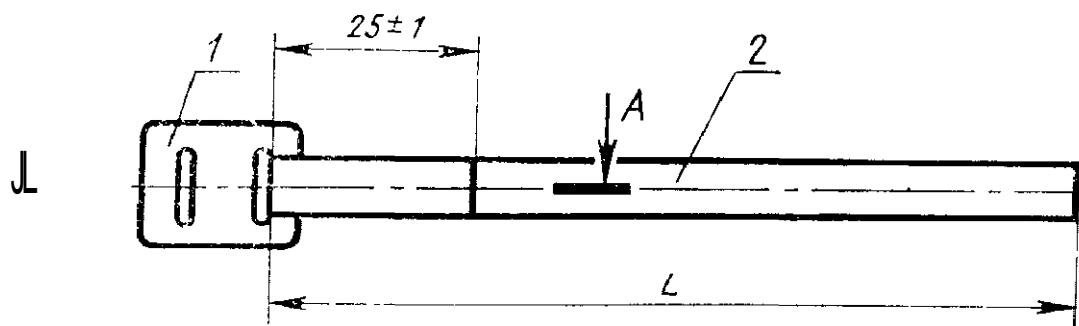
, 12 18 10 , . . . :

III—80—4,5—12X18H10T— . . 17020—78

, 1 , . . . :

III—80—4,5— 1 — . . 17020—78

IV



/— ; 2—лента

08

9640—75

-02

12707—77

-51

15

15

, L		10G0 PS	
100	±2	5,44	
150		7,04	
200	=	8,64	
230		10,29	
300		11,94	
400		15,30	
500		17,44	
550		20,44	
600		21,74	
800	= 4	28,24	

0,34

1

.15,

6.2.

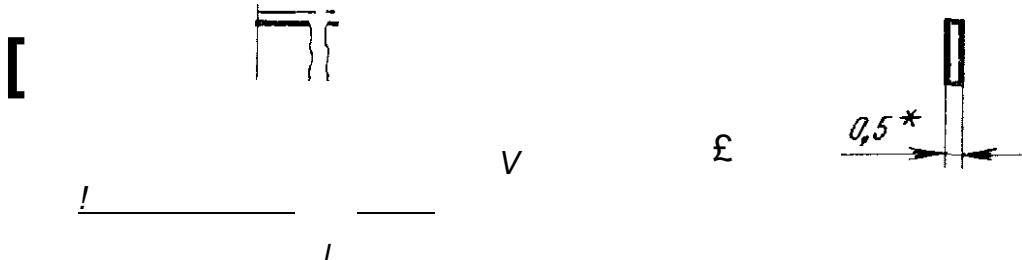
.17

(. 2)
.16.

5 ±5

1

V /)



1. *

2.

08

.17

16

L		1000 , , ^;	-	L		,	-
				.	.		
125	rh0,5	4,10		425	d=2	13,90	
175		5,70		525		17,10	
225	±1	7,30		575	±3	18,70	
275		8,95		625		20,40	
325	ir2	10,60		825		26,70	

0,34-

16,

1

08 ,

L = 125 ,

125—08 — . ;

17020—78

08 ,

125—08 — . ;

17020—78

12 18 10 ,

125—12 18 — . ;

17020—78

1 ,

125— 1 — . ;

17020—78

6.3.	,		IV,	-
		25		
	15.			
7.	,			
		17.		17
I—IV		25— I2XI8H10T—	2284—79; —3—s*	4986—
I—11		—79; 16	—s* 21631—76.:	
		20—sX-B*	2284—79;	
		12 17 9 4—	—1—s*	4986—
		—79; —	—s* 19904—74	
		5— — 20	16523—70	
		— —s*	19904—74	
		5— — 20	16523—70	
		— —s*	19904—74	
		4— 25	16523—70	
		— —s*	19904—74	
		— —Q].	16523—70	
		— —s*	19904—74	
		4— 10	16523—70	
		— —s*	19904—74	
		5—11— — 08	16523—70	
V		-	-4-	20437—75
III		610		10589—73.
				:
		16338—77	20908—040 21008—075,	2
II		25—sXB*	2284—79.	
		8 —0.5	2283—79; — —s*	
		4— —25	19904—74 16523—70.	
		— —s*	19904—74	
		5— — —20	16523—70	

08	—	—	—2—0,5X6*	503—81;
12	18	1	— — —3—s*	4986—79;
1	—0,5		21631—76.	
				;
0,5				19904 74
4—! 1—08				16523—70
12 17 9 4—				—3—0,5
4986—79				

s* —

, * —

8. 5,5 .
 9.
 180 .
 10. , , ,

, , ,
 — 17019—78.

. 15 10.83 . . 21.05.84 2,25 . . 2,5 . . 1,91 . .
 12Q00 10

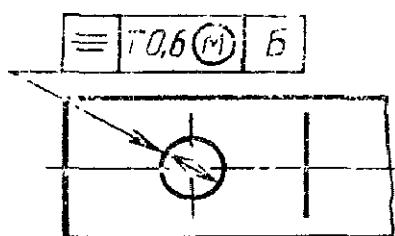
« ^ , 123557, , , , 256. 3284 . 3.

14.01.88 55

01.01.89

2.

1.



2 (1, 2, 4), 3 (6, 7), 6.2 (17).

: _____ ^ SO

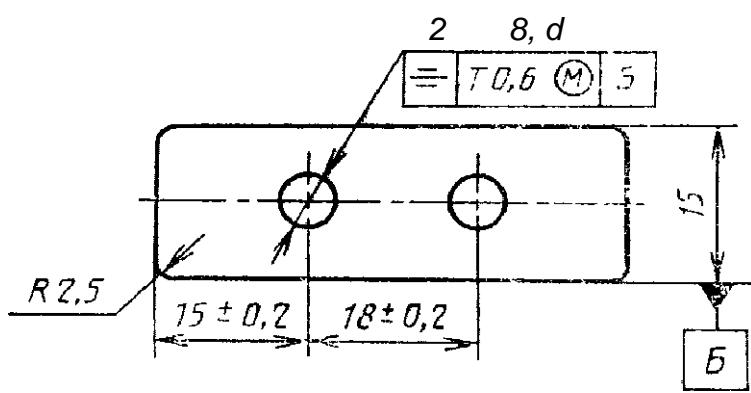
2 (3), 4 (9). :

HzSO RzQQp

V V

(. . 78)

11), 6 (2 (13, 14). 1—5), 3 (d. 6), 4 (13. 9), 5 (10,
 2. : « . » « . » 17020—73»; « . . .
 17020—70» « . . . 17020—78» 17020—73»; « . . .
 3 (6) 5 (11). d. : 2,2
 2,4 (8); I, II, III, IV
 « . . . » « . . . » « 15. » (8); « . . . » « 15. » (8);
 « . . . » « . . . » (8); 5.



V

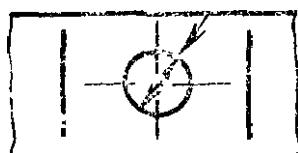
-4- » « -4 » (2).
 3. : « . » « 15. » (3); « 25 (3); « 25 . » « 25- 15. »;
 « . » « . » (4); ; 2,2 2,4
 (7). 8 :

8

D < +0.5 -0.3)	d 13)	{ ±0.5)			L	1	s	1000	«J3
3	2,4	7,5	8	5,0	14,0	3,0	1,5	0,26	
	4,5	8,5	15		16,5	4,5		0,46	
4	2,4	8,0	8	5,5	15,0	3,0	1,5	0,27	
	4,5	9,5	15		18,0	4,5			0,54
5	2,4	8,5	8	6,5	16,0	3,0	1,5	0,32	
	4,5	10,0	15		19,0	4,5			0,60
6	3,4	10,5	10	8,0	19,8	4,0	1,5	0,48	
	4,5	11,0	15		20,8	4,5			0,82
8	3,4	11,5	10	10,0	21,8	4,0	2,0	0,69	
	4,5	12,0	15		22,8	4,5			1,05
10	3,4	12,5	10	11,0	23,8	4,0	2,0	0,77	
	4,5	13,0	15		24,8	4,5			1,22
12	3,4	13,5	13	13,0	25,8	4,0	2,0	1,	
	4,5	14,0	15		26,8	4,5			1,30
15	3,4	15,0	13	16,0	28,8	4,0	2,0	1,28	
	4,5	15,5	15		29,8	4,5			1,53

4. 4epie>K 9.

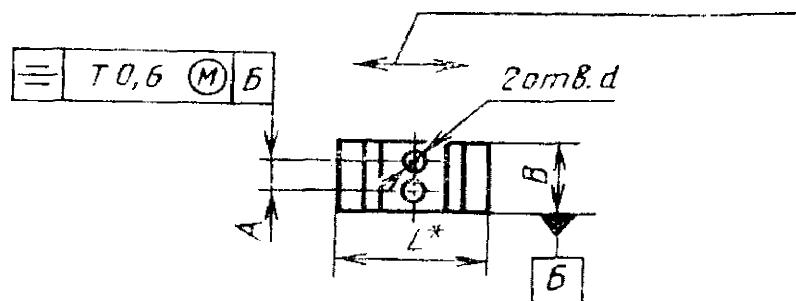
≡	TO,6	(M)	£
---	------	-----	---



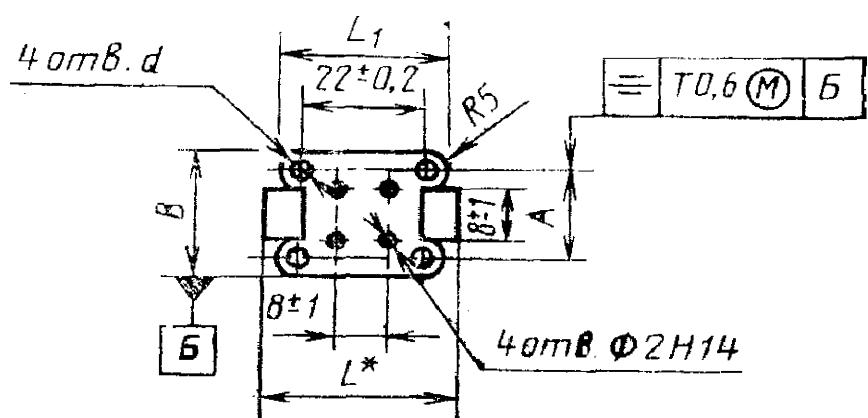
(. . 80)

« 15. » (2 . . .); « . . . »
 » (2 . . .).
 5. 10.

15. » (2 . . .); « . . . »



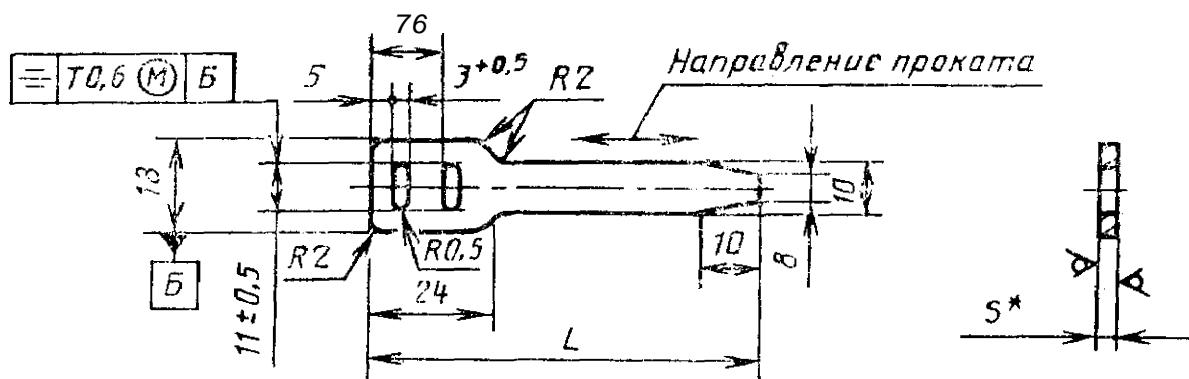
11.



10.

« . » « 15. » (4 . . .); « . . . » « 15. » (4 . . .).
 6. 12

V (V)



. 12

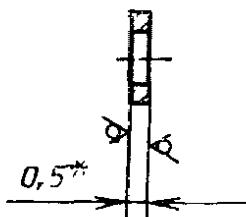
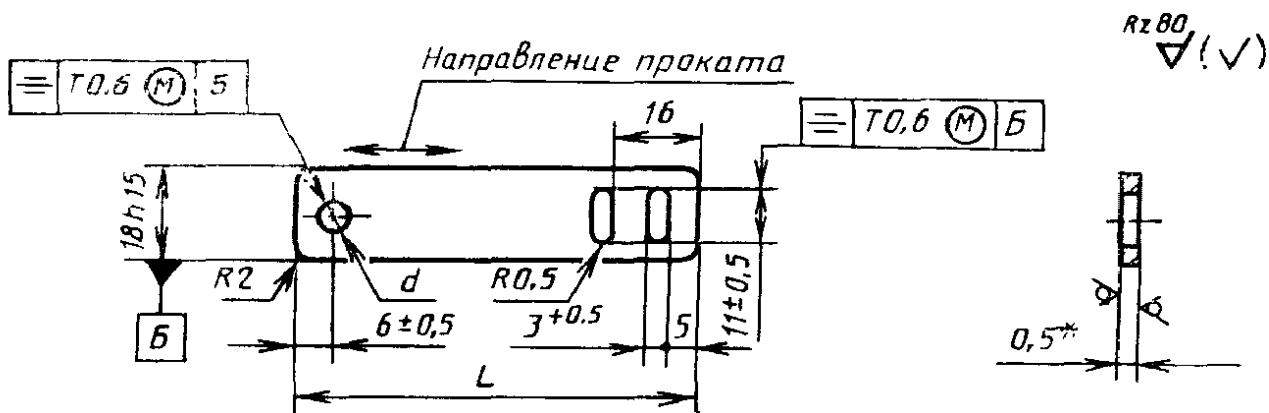
12

(, , 81)

		s	1000	'	L		s	1000	'
						'			
80	± 2	0,3	2,22		350		0,3	8,40	
		0,5	3,70				;5	14,00	
100		0,3	2,40		400		0,3	9,60	
		0,5	4,00				0,5	16,00	
120		0,3	2,58		450		0,3	10,80	
		0,5	4,30				0,5	18,00	
150		0,3	3,60		500		0,3	12,00	
		0,5	6,00				0,5	20,00	
180	± 3	0,3	4,20		550		0,3	13,20	
		0,5	7,00				0,5	22,00	
200		0,3	4,80		600		0,3	14,40	
		0,5	8,00				0,5	24,00	
250		0,3	6,00		800	± 5	0,3	19,20	
		0,5	10,00				0,5	32,00	
300	± 4	,	7,20						
		0,5	32,00						

1. 5 — 0,3
12 18 10 .

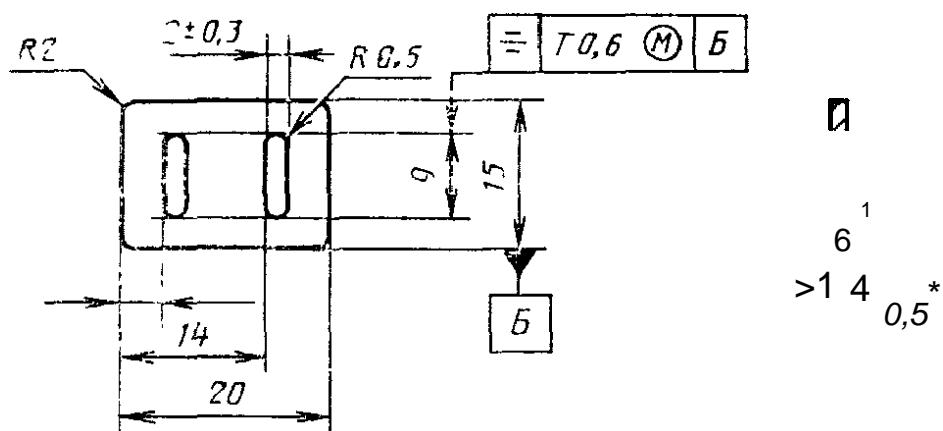
2. . 12, 0,34.
: « . . » « 15. » (8); « . . » « . 15, » (8);
« . . » « . . » (8); | :
= 80 » « L = 80 , 5 — 0,5 »;
< 80 » « 80-0,5 » (4).
13 :



. 13

15. 9640—75
6.1. 16 : 9640—85.

Rz80
V)



. 16

6.1. 6.2.
: « . » « 15. » (4); « . » « 15. » (4),
« . . » « . . » (4).
7. 17. « . » : « . » : « . » 25—
—sXB* 2284—79» « 25—s*xB* 25—
(2); « 20—sXB 2284—79»
2284—79;
12X17F9AH4-M-I-S* 4986—79» «
: 20—s*xB* 2284—79;
12 17 9 4- - -3-5* 4986—79»;
« - -4- 20437—75» « - -4
20437—75»;
« 08 - - -2-0,5 * 503—81» « 08 - - -2—0,5
* 503—81».

(4 1988 .)