



25307-82

( 1780-79)

**( 25307-82  
1780-79)**

-

. . ( ), . .

. . .

-

14 1982 . 2377

25307-82

Basic norms of interchangeability.  
Cone joining system of limits and fits

|CT 1780—79)

1982 . 2377

14

01.07 1983 .

01.07 1993 .

500 , 1 :3 1 :500  
1780—79.

1.

1.1.

5.

1.2.

1.3.

\*

1.3.1.

:

( . 1).

1.3 2.

 $Z_p f,$ 

;

( . 2).

»

1.3.3.

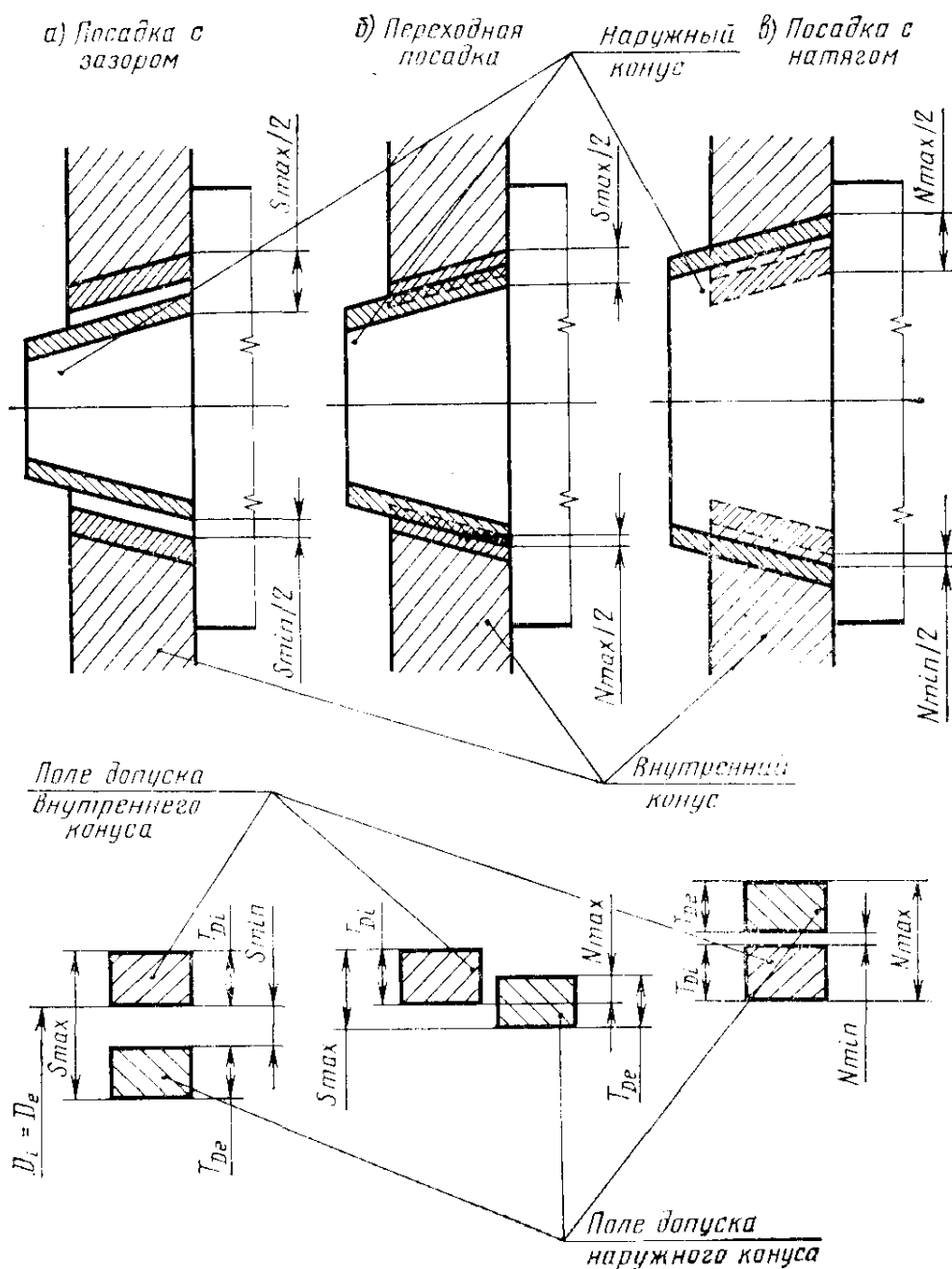
( . 3).

1.3.4.

$F_{sy}$

( . 4).

1.4.

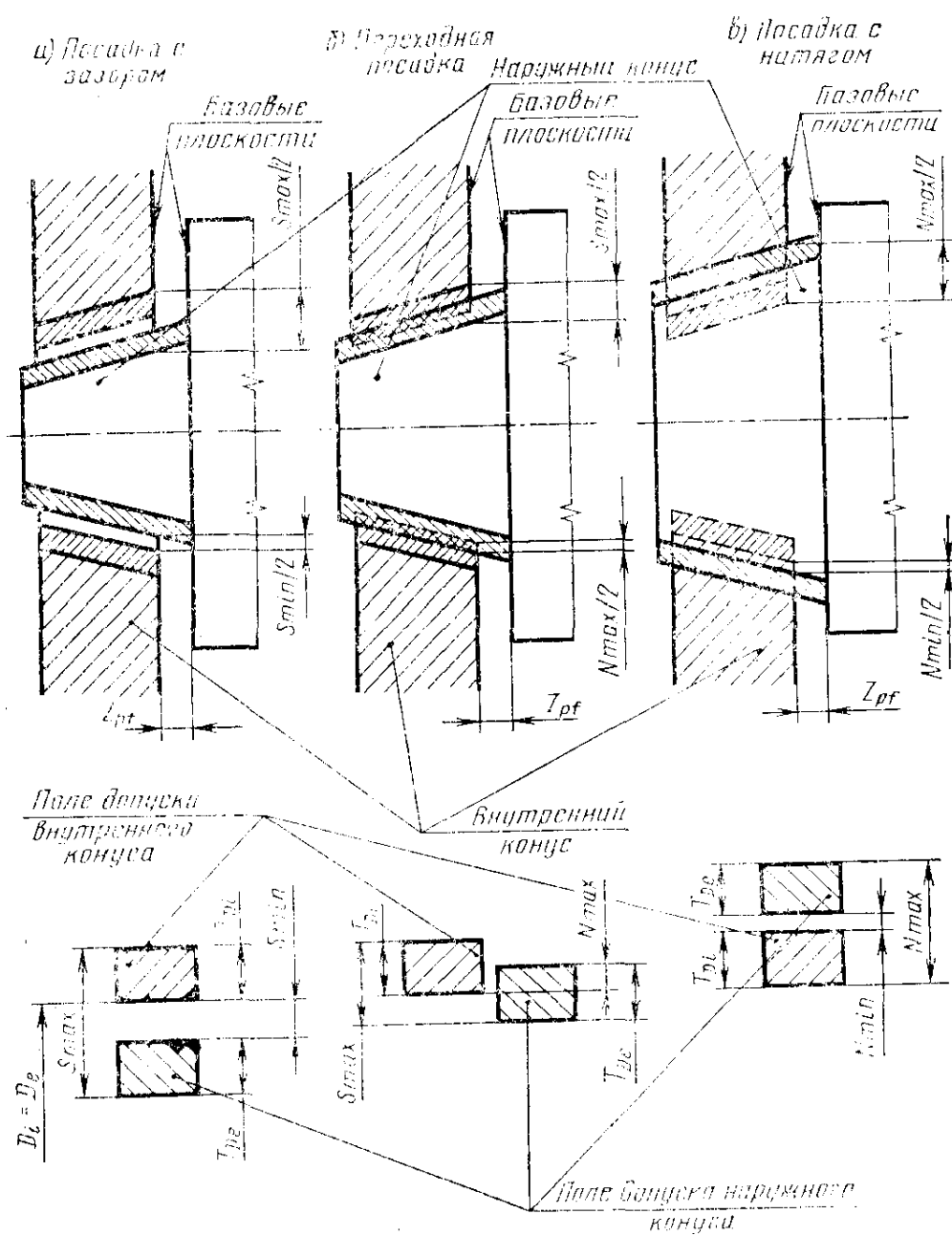


1.5.

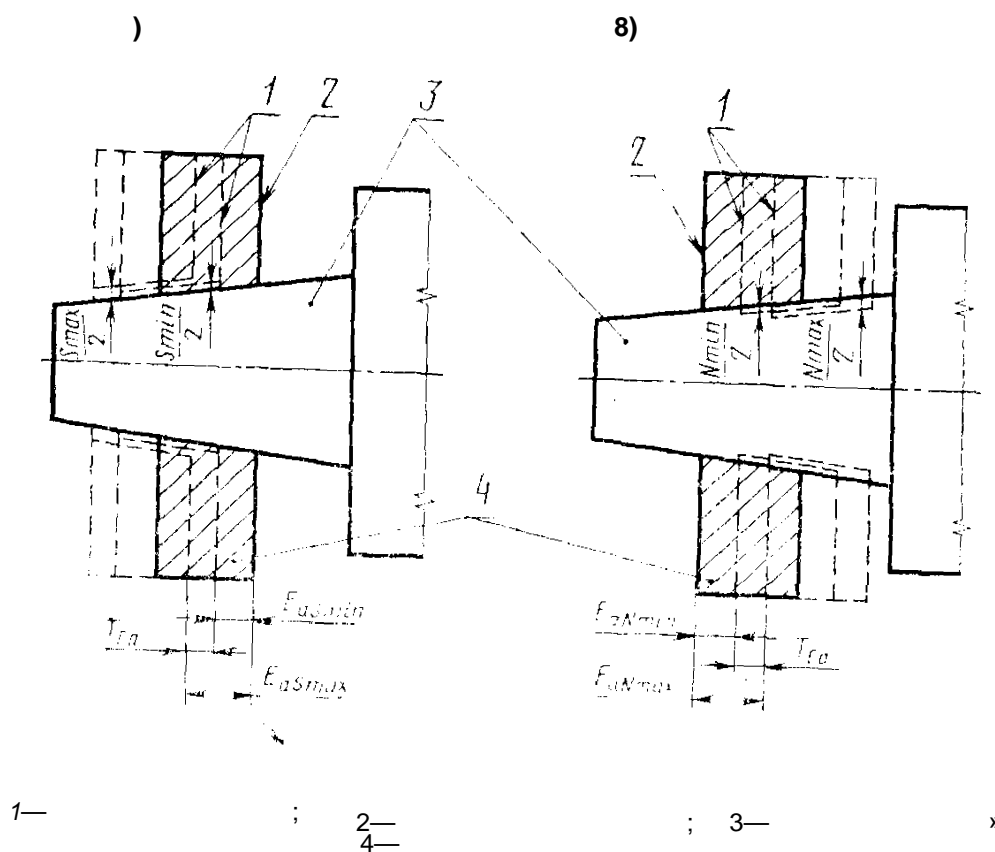
1.5.1.

 $T_D$ 

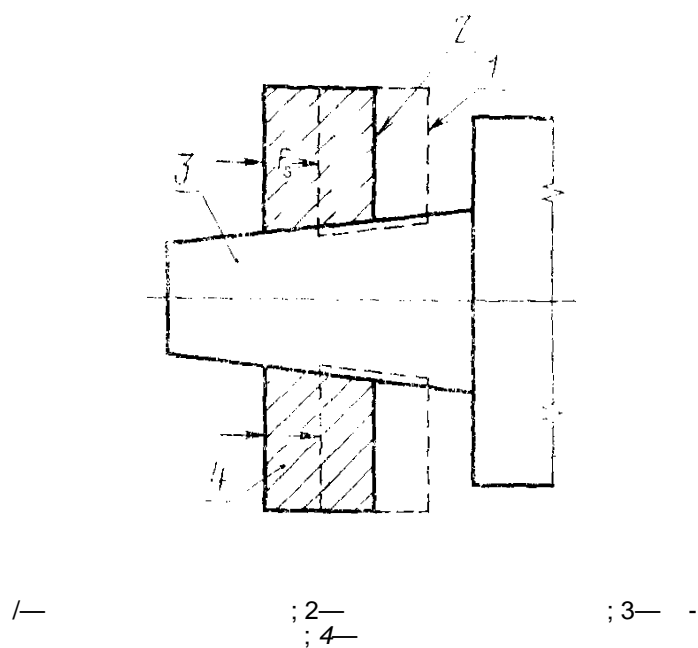
1—



. 2



.3



.4

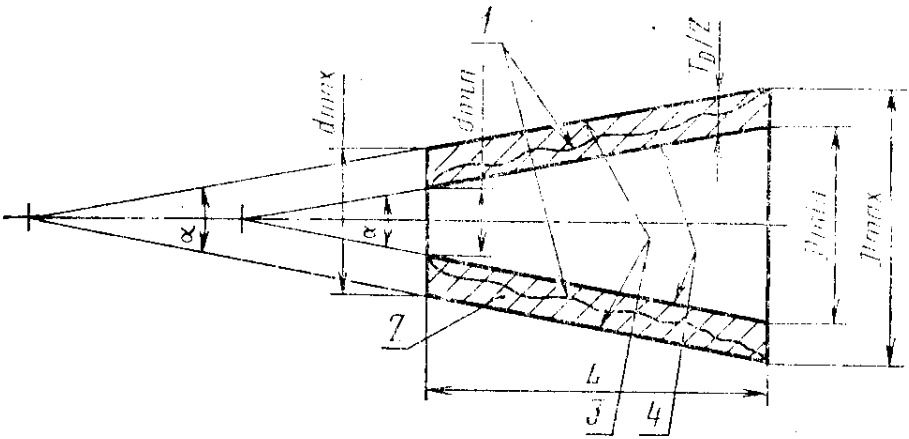
$T_D$

;

see

;  
\*

”



1— ; 2— ; 3—  
; 4—

. 5

1.5.2. 2 —  
;  $T_{ds}$  ,  $T_{FR}$  ,  $T_{FL}$  ,  
 ,

1.6. 1.  
 ,

1.7.  $T_{FR}$   $T_{FL}$  ,  $T_D$  .

2.  
 ,

1.8. 2.

2\*



2.

2.1.  $T_D$   $T_{DS}$

25346—82.

$T_D$

2.2.

( . 6)  
 $T_D$ ,

$T_{DS}$ .

$T_D$ ,

1.

2.3.

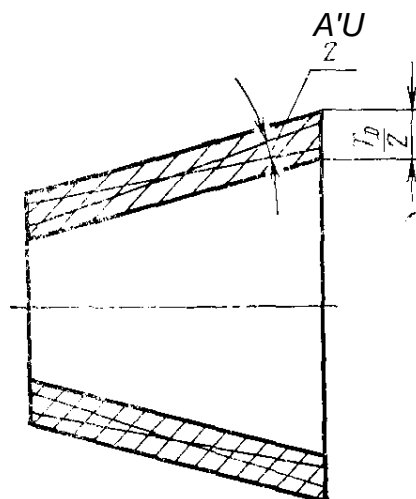
8908—81.

2.4.

$f \pm \lambda$ ,

( + — )

(  $\pm$  )



. 6

2.

2.5.

$T_{FL}$

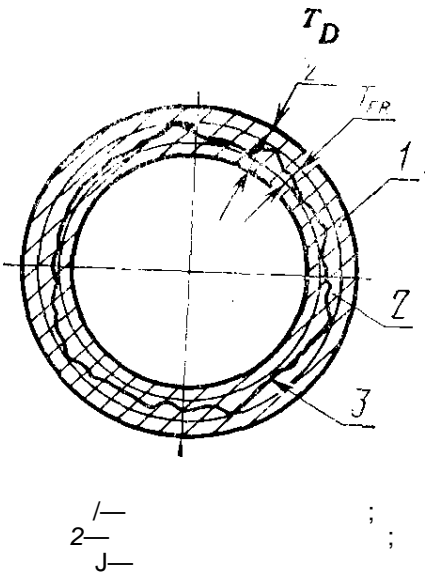
—  $T_{FR}$  ( . 7 )  
( . 8 )

:

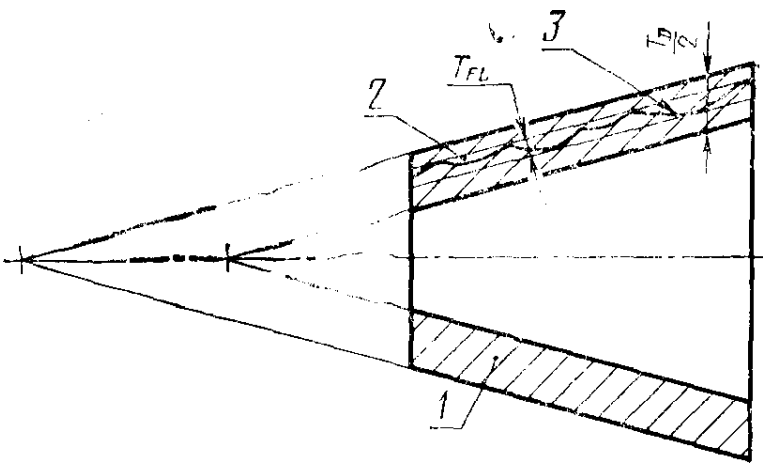
2.6.  
24643—81.

$T_{f1}$  —

$T_{D,}$   
 $T_{D,}$   
 $T_{DS.}$   
 $T_D$   
1.  
 $T_{FR}$   $T_{FL}$   
 $T_{Fn}$



. 7



. 3

### 3.

#### 3.1.

##### . 1.

( )

( )

25347—82.

#### 3.2.

. 1

##### 3.2.1.

9-

— ,

. 1.

##### 3.2.2.

8-

12-

( ),  $J_s$  N,

h,  $j_s$  .

#### 3.3.

. 2  
25347—82.

25347—82

<div>&lt;0</div> <div>&amp;-421•,1141* ;+</div> <div>X</div>																			
	1		f		ll	1,	k	ffl				s	t	U	x	/	H	J <sub>s</sub>	N
	d																		
01					h0l*												H0l*	J <sub>s</sub> 01'	
0					ho*	i <sub>s</sub> o*											*	J <sub>s</sub> 0*	
1					*	V*											HI*	*	
2					h2*	i.2*											H2*	J <sub>s</sub> 2*	
3					li3*												*	J,3*	
4				g*	h4		k4	4	n4								4	ifi	
5				«5	h5		k5	5	n5	5	5	s5					5	1*5*	
6			16	g6	h6	],«	k6	m6				s6	16					J <sub>s</sub> 6*	
7		7	17		li7	v	k7	7	7			s7		u7			7	V*	
8	8	8	f8		h8	i <sub>s</sub> 8"	k8**							u8	it	z8	8	J <sub>s</sub> 8*	
9	d9	9	f9		h9	l,3**	k9**										9	J <sub>s</sub> 9"	N9**
10					hio»*	j <sub>s</sub> io**	klo**										**	J <sub>s</sub> 10**	N10**
11					Ml**	l,"l*	Kll**										**	J. II*	N11**
`)2					h!2**	l,12**	12*										2"	J <sub>s</sub> 12*	N12»

\$  
5  
<\*  
{!  
4,  
1«

I.

ie—ZOC SZ 1

13					h13*	J <sub>s</sub> 13*												H13*	J <sub>s</sub> 13*
14					h14*	J <sub>s</sub> 14*												H14*	J <sub>s</sub> 14*
15					h15*	J <sub>s</sub> 15												H15*	J <sub>s</sub> 15*
16					h16*	J <sub>s</sub> 16												H16*	J <sub>s</sub> 16*
17					h17*	J <sub>s</sub> 17												H17*	J <sub>s</sub> 17*

\*—

\*\*—

(.

1.

, 1,

25347—82

8 12 NIOrN!2.

2,

3

N9rN12

$D_{s'}$ £>		9	10	kl	2	9	N10	N11	N12
3	+ 14	+25	+40	+60	+ 100	0	0*	0*	0*
. 3	0	0	0	0	0	—25	—40	—60	—100
6	+18	+30	+48	+75	+ 120	—	0	0	0
. 6	0	0	0	0	0	—	—48	—75	—120
10	+22	+36	+58	+90	+150	—	0	0	0
. 10	0	0	0	0	0	—	—58	—	—150
18	+27	+43	+70	+110	+180	—	0	0	0
. 18	0	0	0	0	0	—	—70	—	—180
30	+33	+52	+84	+ 130	+210	—	0	0	0
. 30	0	0	0	0	0	—	—84	—130	—210
50	+39	+62	+ 100	+160	+250	—	0	0	0
. 50	0	0	0	0	0	—	—100	—160	—250
80	+46	+74	+ 120	+190	+300	—	0	0	0
. 80	0	0	0	0	0	—	—120	—190	—300
120	+54	+87	+140	+220	+350	—	0	0	0
. 120	0	0	0	0	0	—	—140	—220	—350
180	+63	+ 100	+ 160	+250	+400	—	0	0	0
. 180	0	0	0	0	0	—	—160	—250	—400
250	+72	+ 115	+ 185	+290	+460	—	0	0	0
. 250	0	0	0	0	0	—	—185	—290	—460
315	+81	+130	+210	+320	+520	—	0	0	0
. 315	0	0	0	0	0	—	—210	—320	—520
400	+89	+ 140	+230	+360	+570	—	0	0	0
. 400	0	0	0	0	0	—	—230	—360	—570
500	+97	+ 155	+250	+400	+630	—	0	0	0
	0	0	0	0	0	—	—250	—400	—630

\*

3.4.

3.

4.

4.1.

4.2.

4.3.

$$Ea S_{\min} = S_{\min} \quad (1)$$

$$S_{\max} \quad (2)$$

$$E_{a S_{\max}} E_{a S_{\min}} T_s, \quad (3)$$

$$i \quad T_s o_{\max} S_{\min}. \quad (4)$$

$$\Delta N_{\min} \Delta N_{\min}; \quad (5)$$

$$E_{a N_{\max}} c \cdot N_{\max} > \quad (6)$$

$$E_a = E_{a N_{\max}} - E_{a N_{\min}} = T_N; \quad (7)$$

$$T_N = N_{\max} - N_{\min}. \quad (8)$$

$$/ \quad ) \quad (5_{\min}, 5_{\max},$$

4.5.

4.

,

,

$T_D$ , -  
-  
-

,  
.

1.

l.l.

$\pm$  ; ( . 1),  $\pm$  , :

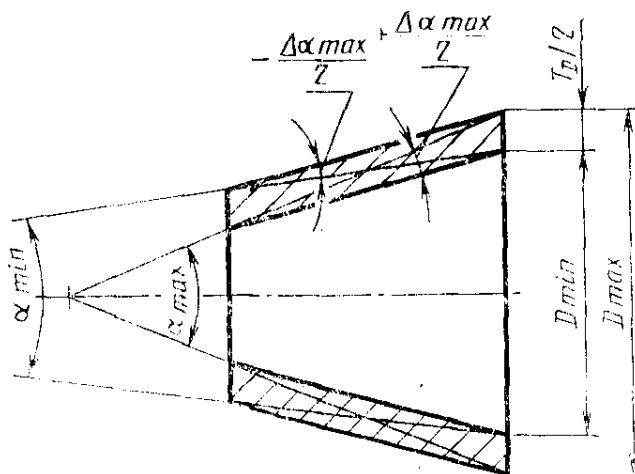
$D$   $D^*$  )

$\wedge \text{ — } \frac{D}{L} \bullet 10^* . \quad (2)$

1.2. © 25346—82,

1.3.  $T_D$  ,  
-  
:





. ]

— ):

(4-

$$0 < 0 - T_{D_{max}} \quad (3)$$

$$< \max - D \quad 3. \quad (4)$$

$$\left( \pm \frac{AT}{2} \right):$$

$$\frac{AT_D}{2} < D_{max} \quad 0 \quad (5)$$

$$“ < \frac{T_D}{L} \cdot 10^3. \quad ( )$$

1.4.

 $T_{D,S}$ 

;

$$AT_d < Jds \quad (7)$$

$$“ < \frac{T_{ds} \cdot 10^3}{L} \quad (8)$$

(1) — (8)

\*

» »

, L — .

1.5. ( 1,3 1.4 , , , )

8908—81.

1

$Aa_D$  1 ,

$D_t$									
	4	5	6	7	8	9	10	11	12
	* 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22, 23, 24, 25, 26, 27, 28, 29, 30, 31, 32, 33, 34, 35, 36, 37, 38, 39, 40, 41, 42, 43, 44, 45, 46, 47, 48, 49, 50, 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61, 62, 63, 64, 65, 66, 67, 68, 69, 70, 71, 72, 73, 74, 75, 76, 77, 78, 79, 80, 81, 82, 83, 84, 85, 86, 87, 88, 89, 90, 91, 92, 93, 94, 95, 96, 97, 98, 99, 100								
3	3	4	6	12	14	25	40	60	100
6	4	5	8	12	18	30	48	75	120
10	4	6	9	15	22	36	58	90	150
18	5	8	11	18	27	43	70	100	180
30	6	9	13	21	33	52	84	130	210
50	7	16	25	39	62	100	160	250	300
80	8	13	19	30	46	74	120	190	350
120	10	15	22	35	54	87	140	220	400
180	12	18	25	40	63	100	160	250	460
250	14	20	29	46	72	115	185	290	520
315	16	23	32	52	81	130	210	320	570
400	18	25	36	57	89	140	230	360	630
500	20	27	40	63	97	155	250	400	630

—:—, 1000 L — \*

## 2.

2.1.  $D$  \* ( 2 ) ( 3 ),

:

$$l_{\text{max}}^{-7} - 0,5 q \quad (9)$$

2.2. \* >

25346—82,

2.

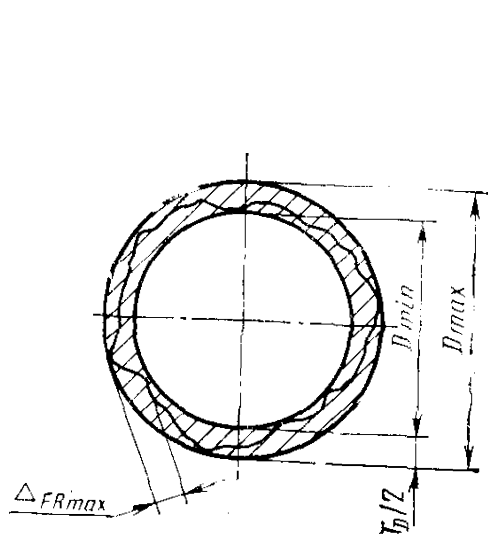
2.3.  $T_D$

( $T_{fh}$   $T_{fl}$ ),

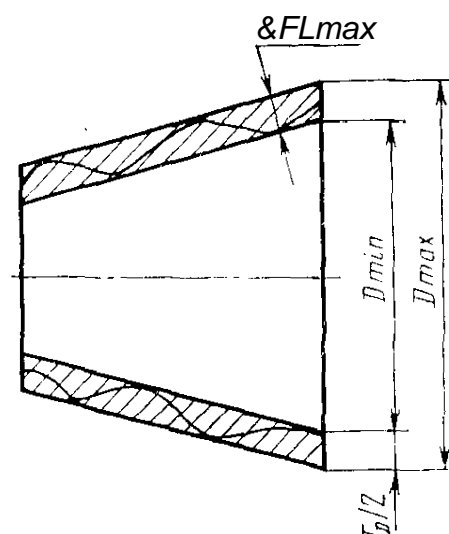
:

$$T_{\text{max}}^{-7} < A/4 W = 0,5 T_D \quad (10)$$

' /7.< // . «=0.5 ( )



Черт. 2



Черт. 3

2

A<sub>FHniax</sub> ^ . ,

D <sub>i</sub>	T <sub>D</sub>								
	4	5	6	7	8	9	10	11	12
	A <sub>mnax</sub> V <sub>imax</sub> *								
3	1,5	2,0	3,0	5,0	7,0	12,5	20,0	30,0	50
3 6	2,0	2,5	4,0	6,0	9,0	15,0	24,0	37,5	60
6 10	2,0	3,0	4,5	7,5	11,0	18,0	29,0	45,0	75
10 18	2,5	4,0	5,5	9,0	13,5	21,5	35,0	55,0	90
18 30	3,0	4,5	6,5	10,5	16,5	26,0	42,0	65,0	105
30 50	3,5	5,5	8,0	12,5	19,5	31,0	50,0	80,0	125
50 80	4,0	6,5	9,5	15,0	23,0	37,0	60,0	95,0	150
80 120	5,0	7,5	11,0	17,5	27,0	43,5	70,0	110,0	175
120 180	6,0	9,0	12,5	20,0	31,5	50,0	80,0	125,0	200
180 250	7,0	10,0	14,5	23,0	36,0	57,5	92,5	145,0	230
250 315	8,0	11,5	16,0	26,0	40,5	65,0	105,0	160,0	260
315 400	9,0	12,5	18,0	28,5	44,5	70,0	115,0	180,0	285
400 500	10,0	13,5	20,0	31,5	48,5	77,5	125,0	200,0	315

$$2.4. \quad \begin{matrix} 3 & & - \\ & \vdots & \\ & & \end{matrix} \quad (12)$$

2.5.

:

( + “ ” ):

$\wedge_{fr} 6 > 5$  - ( )

$T_{FL} < 0,5$  . (15)

$$\gamma < 0,25 \quad . \quad (17)$$

(14) — (17) L'10<sup>43</sup>. ( ),

2.6. , ,

2.3 — 2.5 ,

( , )

24643—81.

1.

. 1.

2.

(—AT<sub>i</sub>). ( + ),

3.

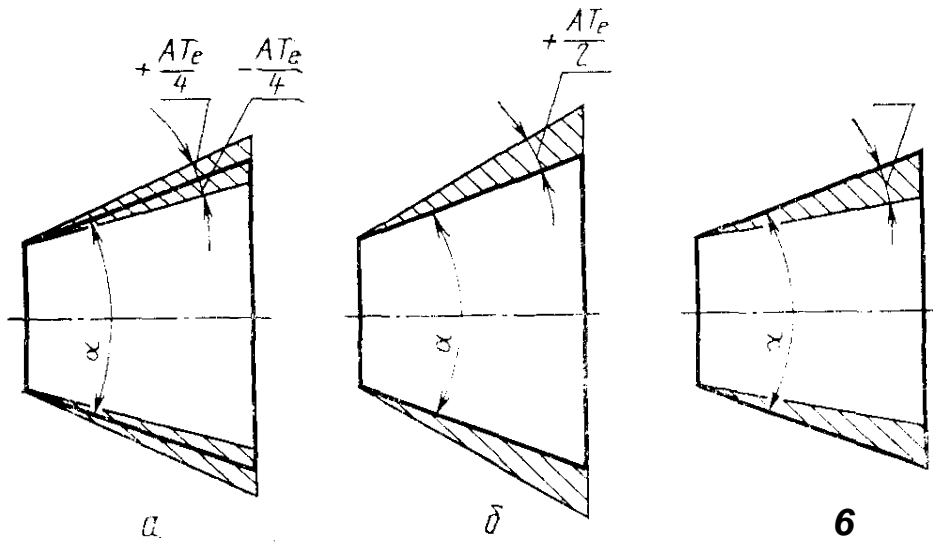
(4-AT<sub>j</sub>). (— ),

4.

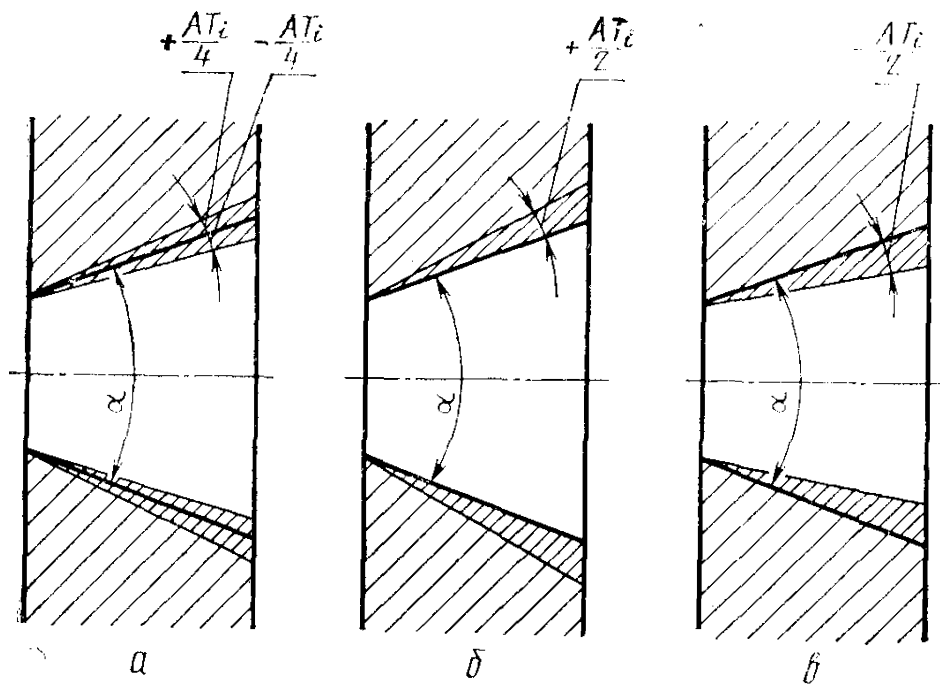
$\left( \pm \frac{AT_e}{2} \text{ и } \pm \frac{AT_1}{2} \right)$ ,  
 обоих конусов (+AT<sub>e</sub> и +AT<sub>1</sub> или —AT<sub>e</sub> и —AT<sub>1</sub>).

		1	* Pmln	%	
$\frac{+}{-}$ ( " 2 , la	" 2 , 2	ATjAT <sub>e</sub> 2	ATj+ATe 2	0	( Oe>flij), ( ai>a«)
. + * . 16	a+ATi , 26	,	-	2	
- , 1	d-ATj . 2	,	- ,	- , 2	
-} - , 16	a-ATj , 2	0	-(ATi-fAT <sub>e</sub> )	,	
				2	
- , 1	®+ , . 26		0	ATj+ATe 2	





Черт. 1





\$

\* ( 4),

1. )

1.1. :

s / = "-el,

ns. - ----- El.

1.2. :

es, (3)

El, — — -ES. (4)

1.3. :

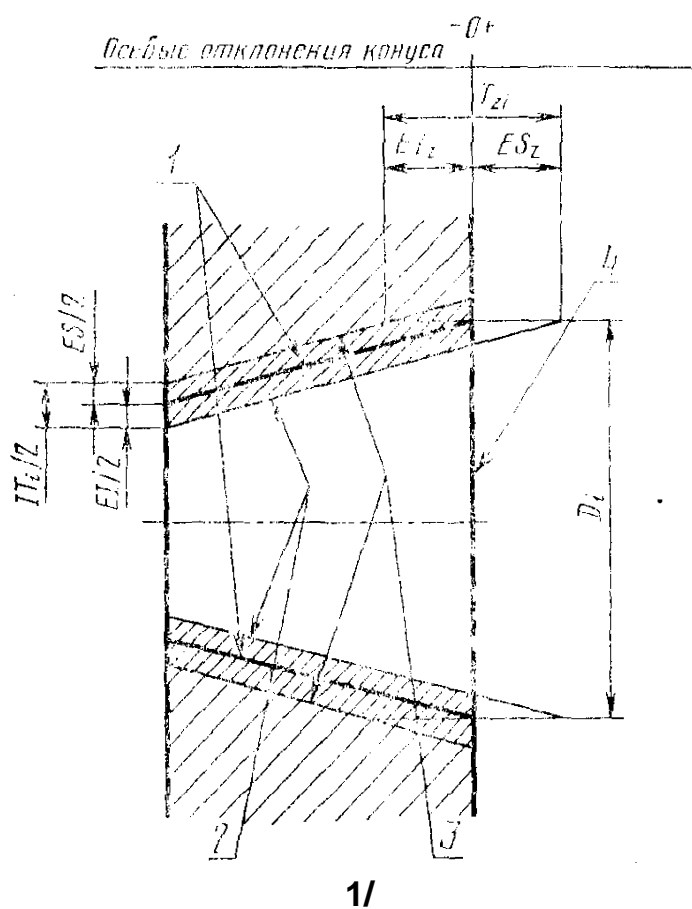
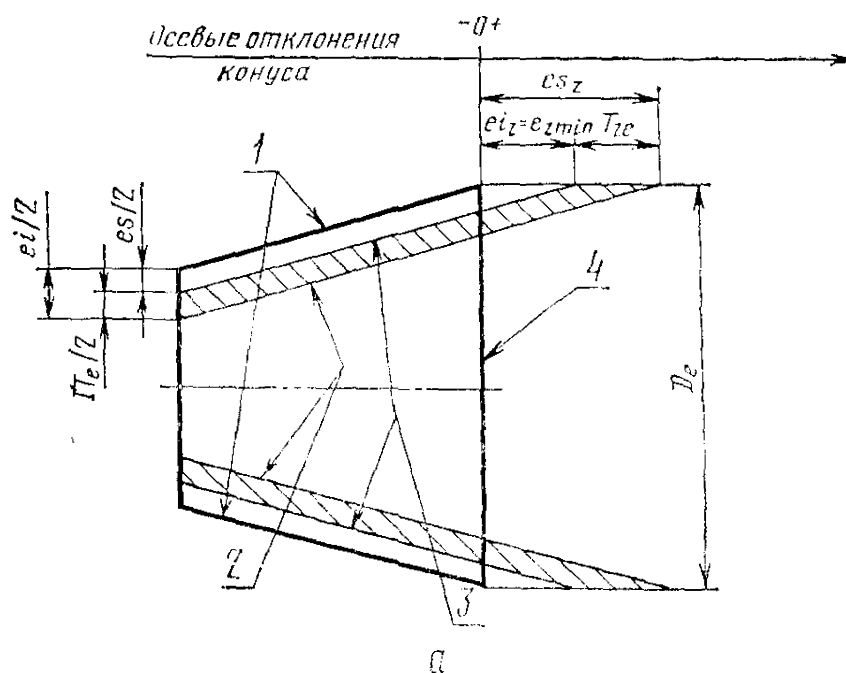
$\wedge \overline{m \overline{i n}}$  (5>

\_\_\_\_\_ (6)

1.4. :

= „ (7)

Tzi — <sup>1</sup> IT,. (8)



1/

$\frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} f(x) e^{-x^2} dx = \frac{1}{\sqrt{\pi}}$

2.

2 1

1:10

. 1.

1 :10

-

2.

1 : 10,

1 2

1 : 10

,

-

3.

2 2.

. 1—3,

\*

-

,

2 2.1.

2 2 1 1

or ! g

$$e_{i_z} \sim e_{z_m} i_n^* \quad (9)$$

$$e_{2_{mill}} "J-T_{ze} \quad ( )$$

2 2.1.2

h:

$$e_{iz} \wedge O \quad ( )$$

$$e_{s_z} = T_{ze} \quad (12)$$

2 2 13.

j<sub>s</sub>:

$$e_{s_z} = \quad (13)$$

$$e_{i_z} - \frac{T_{ze}}{2} \quad (H)$$

2 2.1.4.

( 8 ):

$$e_{s_z} = 0, \quad (15)$$

$$e_{i_z}^* = \quad (16)$$

2.2 1.5.

j z:

$$e_{s_z} = e_{z_m} m, \quad (17)$$

$$e_{i_z} = e_{z_m} j_n - T_{zg}. \quad (18)>$$

1

2

1 : 10

	*		f	1 h 1					
							$\frac{4}{1}$	. 7	
3		+0,20	+0,14	+0,06	+0,02	0	ze Gzmin — 2~	0	0
. 3 6		+0,30	+0,20	+0,10	+0,04	0		—0,01	0
. 6 10		+0,40	+0,25	+0,13	+0,05	0		—0,01	0
. 10 14		+0,50	+0,32	+0,16	+0,06	0		—0,01	0
. 14 18									
. 18 24		+0,65	+0,40	+0,20	+0,07	0		—0,02	0
. 24 30									
. 30 40		+0,80	+0,50	+0,25	+0,09	0		-0,02;	0
. 40 50									
. 50 65		+ 1,00	+0,60	+0,30	+0,10	0		—0,02	0
. 65 80									
. 80 100		+1,20	+0,72	+0,36	+0,12	0		—0,03	0
. 100 120									
. 120 140									
. 140 160		+1,45	+0,85	+0,43	+0,14	0		-0,03	0
. 160 180									
. 180 200									
. 200 225		+1,70	+1,00	+0,50	+0,15	0	—0,04	0	
. 225 250									
. 250 280		+ 1.90	+1,10	+0,56	+0,17	0	—0,04	0	
. 280 315									
. 315 355		+2,10	+1,25	+0,62	+0,18	0	—0,04	0	
. 355 400									
. 400 450		+2,30	+1,35	+0,68	+0,20	0	—0,05	0	
. 450 500									

ze  
Gzmin — 2~

		:								
		n	p	1	8	* !	11	z		
3		—0,02	—0,04	—0,06	—0,10	—0,10		—0,18	—0,20	—0,26
. 3	6	—0,04	—0,08	—0,12	—0,15	—0,19	—	—0,23	—0,28	—0,35
. 6	10	—0,06	—0,10	—0,15	—0,19	—0,23	—	—0,28	—0,34	—0,42
. 10	14	—0,07	—0,12	—0,18	—0,23	—0,28	—	—0,33	—0,40	—0,50
. 14	18							—0,33	—0,45	—0,50
. 18	24	—0,08	—0,15	—0,22	—0,28	—0,35		—0,41	—0,54	—0,7
. 24	30						—0,41	—0,48	—0,64	—0,88
. 30	40	—0,09	—0,17	—0,26	—0,34	—0,43	—0,48	—0,60	—0,80	—0,2
. 40	50						—0,54	—0,70	—0,97	—1,36
. 50	65	—0,11	—0,20	—0,32	—0,41	—0,53	—0,66	—0,87	—1,22	—1,72
. 65	80				—0,43	—0,59	—0,75	—1,02	—1,46	—2,10
. 80	100	—0,13	—0,23	—0,37	—0,51	—0,71	—0,91	—1,24	—1,78	—2,58
. 100	120				—0,54	—0,79	—1,04	—1,44	—2,10	—3,10
. 120	140				—0,63	—0,92	—1,22	—1,70	—2,48	—3,65
. 140	160	—0,15	—0,27	—0,43	—0,65	—1,00	—1,34	—1,90	—2,80	—4,15
. 160	180				—0,68	—1,08	—1,46	—2,30	—3,10	—4,65
. 180	200				—0,77	—1,22	—1,66	—2,36	—3,50	—5,20
. 200	225	—0,17	—0,31	—0,50	—0,80	—1,30	—1,80	—2,58	—3,85	—5,75
. 225	250				—0,84	—1,40	—1,96	—2,84	—4,25	—6,40
. 250	280	—0,19	—0,33	—0,55	—0,94	—1,58	—2,18	—3,15	—4,75	—7,10
. 280	315				—0,98	—1,70	—2,40	—3,50	—5,25	—7,90
. 315	355	—0,21	—0,37	—0,61	—1,08	—1,90	—2,68	—3,90	—5,90	—9,00
. 355	400				—1,14	—2,08	—2,94	—4,35	—6,60	—10,00
. 400	450	—0,23	—0,40	—0,66	—1,26	—2,32	—3,30	—4,90	—7,40	—11,00
. 450	500				—1,32	—2,52	—3,60	—5,40	—8,20	—12,50

$T_{ze}, T_{zi}$ 

1 : 10

$D$									
	4	5	6	7	8	9	10		12
3	0,03	0,04	0,06	0,10	0,14	0,25	0,40	0,60	1,0
. 3 6	0,04	0,05	0,08	0,12	0,18	0,30	0,48	0,75	1,2
. 6 10	0,04	0,03	0,09	0,15	0,22	0,36	0,58	0,90	1,5
. 10 18	0,05	0,08	0,11	0,18	0,27	0,43	0,70	1,10	1,8
. 18 30	0,06	0,09	0,13	0,21	0,33	0,52	0,84	1,30	2,1
. 30 50	0,07	0,11	0,16	0,25	0,39	0,62	1,00	1,60	2,5
. 50 80	0,08	0,13	0,19	0,30	0,46	0,74	1,20	1,90	3,0
. 80 120	0,10	0,15	0,22	0,35	0,54	0,87	1,40	2,20	3,5
. 120 180	0,12	0,18	0,25	0,40	0,63	1,00	1,60	2,50	4,0
. 180 250	0,14	0,20	0,29	0,46	0,72	1,15	1,85	2,90	4,6
. 250 315	0,16	0,23	0,32	0,52	0,81	1,30	2,10	3,20	5,2
. 315 400	0,18	0,25	0,36	0,57	0,89	1,40	2,30	3,60	5,7
. 400 500	0,20	0,27	0,40	0,63	0,97	1,55	2,50	4,00	6,3

1 : 10

1 : 3	0,	1:50	54
7:24	0,34.4	1:100	10 4
1:4	0,4	1:200	2 04
1:5	0,5	1:500	50.4
1:6	0,6	0 (1:19,212)	1,92/4
1:7	0,7.4	1 (1:20,047)	24
1:8	0,8	2 (1:20,020>	24
1:10		3 (1:19,922)	1,99
1:12	1,2	4 (1:19,254)	1,924,
1:15	1,5	5 (1:19,002)	1,94
1:20		6 (1:19,180)	1,924
1:30	3		

· —  
· 1 2.

2.2.2.

2.2.2 .

:

$$RS_z=0, \quad (19)$$

$$El_z=-T_z i. \quad (20)$$

2.2.2 2.

$J_s$ :

$$E^s z = \sim ". \quad (21)$$

$$El_z = - \quad (22)$$

2.2.2.3.

$N ( \quad 9 \quad )$ :

$$El_z = 0, \quad (23)$$

$$: S, - \quad 1. \quad (24)$$

			-
			-
			-
		( )	-
1.1.	T <sub>d</sub>		
1.1.1.		T <sub>D</sub>	
1.1.2.			-
	, 1.		-
1.2.			
1.2.1.	T <sup>^</sup> s		
	, 1 2.		
			1

		^P <sup>s</sup> min	^P <sup>s</sup> max
-	-	( *—ES)	z <sub>ps+~^r</sub> (es—El)
-	( . 1)		
-	-	z <sub>,,,+~</sub> (El—es)	(ES—el)
-	( . 2)		



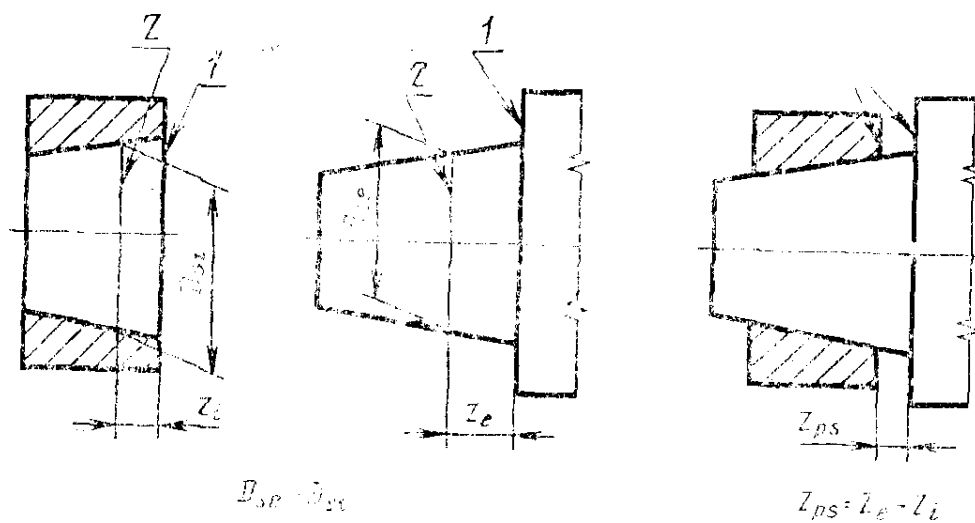
. /

		$\wedge P^{\text{Smin}}$	$\wedge P^{\text{Smax}}$
	-	$Z/w+Elz—es_z$	
	( . 1)		
	-	$Zp_S-\{-eizES_Z$	$Zp_S-\{-es_2El_z$
	( . 2)		

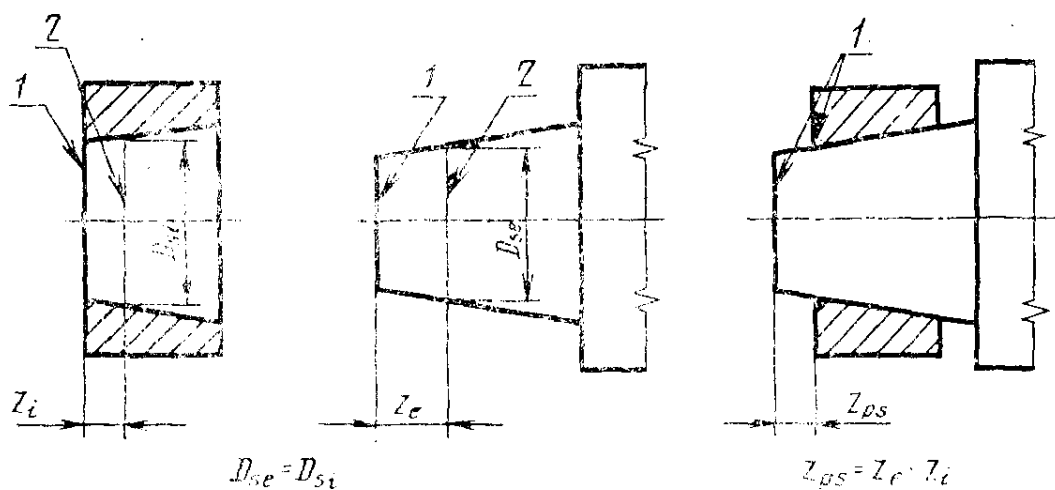
$$Z_e \cdot Z_{pa} = Z_e - Z_i,$$

2

		$\begin{matrix} 1 & 1 \\ Z & \\ P^{\text{Smin}} &   & 1 \end{matrix}$	$\wedge P^{\text{Smax}}$
H/h	-	$2_p s-“( +Tzi)$	$Z_{ps}$
	( . 1)		
H/h	-	$\wedge ps$	$\wedge ps-b(\wedge ze+\wedge zl)$
	( . 2)		
hi js	-	$\wedge ps+- “2\sim(\wedge ze"b\wedge z!)$	$2_{ps}+y(T_{ze}+T_{2i})$
	( . 1)		
h/h	-	$\wedge ps---$	$zP^*+y(T^*e+T^*«!>$
	( . 2)		
N/k*	-	$\wedge ps$	$*ps+(T_{,,}+T_{i,>$
	( . 1)		
N/k*	-	$\xi ps “-(T_{\ll}+T^* )$	
	( . 2)		



1- ; —  
.2



1- ; —  
.2

2.2.2.

A\*p.-N. 1

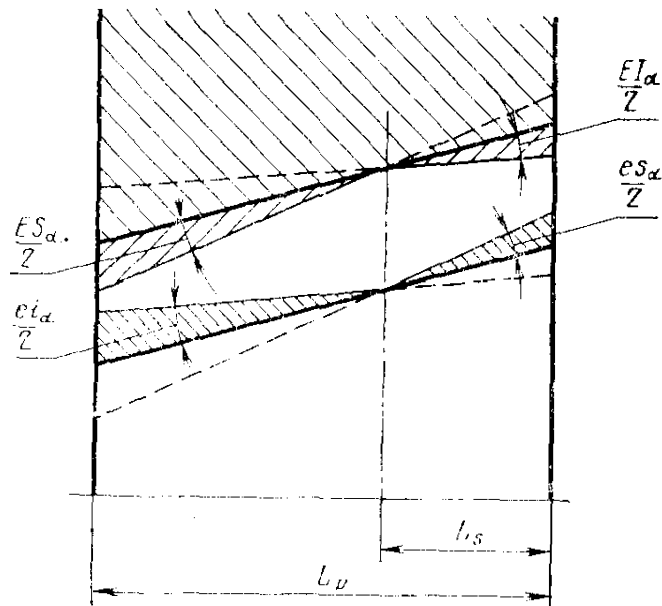
$N_a$   $N$   
 $N_{ad}$  ( . 3):

$$N_{aB} = (es_a - EI_a) L_s \cdot 10^{-3} \quad (2)$$

$$N_{a<} f = (ES_B - ei_a) (L_p - L_s) 10^{-3} \quad (3)$$

$AZ^{\wedge}_a$

. 3.



. 3

3

\*

Z

$$\begin{aligned}
 & \begin{matrix} + & - & 0 \\ \pm & \pm & ( \cdot + ; ) \end{matrix} \\
 & \begin{matrix} 2 & 2 & 2 \end{matrix} \\
 & \begin{matrix} - & - & - \end{matrix} \\
 & \begin{matrix} \circ + & + & 1 \end{matrix} \\
 & \begin{matrix} + & \pm & 1 \end{matrix} \\
 & \begin{matrix} \pm & - & 2 \end{matrix}
 \end{aligned}$$

$10^{-3}$   
 $AT^{\wedge} L_p \cdot 10^{-3}$   
 $10^{1-3}$   
 $10^{-3}$



2.2.

2.3.

2.4.

. 4.

. 2.3

( . . 1

).

4

		$\wedge_{pf} \min$	$\wedge_{pf}$
Eas	( . 1)	$\wedge_{psmin} \sim f^{\wedge} aSmin$	$\wedge_{psmax} \{^{\wedge} aSmax$
	( . 2)	$\frac{\wedge_{psmin}}{\wedge_{psmin}^{\wedge} aSmhi}$	$\frac{\wedge_{psmax}^p}{\wedge_{psmin}^{\wedge} aSmin}$
$\mathcal{E} \ll n$	( . 1)	$\wedge_{psmin}^{\wedge} aNmax$	$\wedge_{psmax}^{\wedge} aNmin^p$
$E_{ft}N$	( . 1)	$\wedge_{psmin} \sim J^{\wedge} aNm!n$	$r_{i\_p} \wedge_{psmax} * aXir.ax$
	( . 2)		

$Z_{pS} \min$   $Z_{pBm}^*$

. 1

	AT —		
	$\wedge$ —		
	—		
	] —		
	—		
	—		
	£) —		
	D[ —		
$F_{aNmax}$	$E_{aNmin}$ —		
$\wedge aStnaX$	$E_{aSmj_n}$ —		
	$E_{zmln}$ —		
	$e_{zmin}$ —		
	EI —		-
	$1^{\wedge}$ —		
	1 —		
	ei —		
	$ei_2$ —		
	! —		
	ES —		-
	$ES_z$ —		
	$ES_a$ —		
	es —		-
	$es_2$ —		
	$es_a$ —		
	$F_s$ —	,	
	1 —		$I_D S$ -
		25346—82	
	IT] —		Tos -
		25346—82	
	L —		

$Lp$  —

$L_s$  —

$N_{\max i} N_{m \text{ in}}$  —

$N_a$  — ( ),

$N_a d$  —

—

$Pf$  —

$P_s$  —

$S_{\max}^* S_{m \text{ in}}$  —

$T_D$  —

$T_{De}$  —

•  $\wedge$  —

—

—

$FZ>$  —

$T_F\#$  —

—

$T_s$  —

$T_{ze}$  —

$T_{zi}$  —

—

$Z_j$  —

$Z_{pf}$  —

$z_p,$  »  $Z_{pd \text{ min}}$  —

$8$  —

$2^*p_s$  »  $\%ps \text{ min}$  —

—

—

$\max$  »  $\min$  —

—

—

$a_j$  »  $\min$  —

$*$  —





· ·  
· //·  
· ·

· 08,07.82 · · 14.10.82 2,5 · · 2,36 ·- · · · 40000 15 ·  
« · »  
· «  
»· · , 123557, ·, 6· · 828 ·, 3