

26379—84

26379-84

Wide V-belts for variable-speed drives of agricultural machines.  
Specifications

25 6330

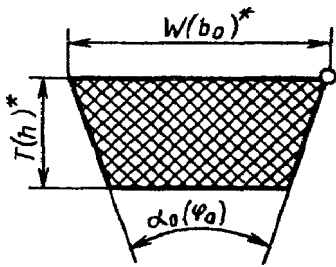
01.01.86

3410—76.  
1).

1.

1.1.

.1 .1.



				1	
-			m	),	" ( )
-25	25 6331 0100	25 6332 0100	25	12,5	34±1 *
-32	25 6331	25 6332 0110	32	15,0	
-38	25 6331 0120	25 6332 0120	38	17,5	
-45	25 6331 0130	25 6332 0130	45	20,0	
-50	25 6331 0140	25 6332 0140	50	22,0	

1.1.  
1.2.  
1.3.

1.2.

1 —

2 —

3 —

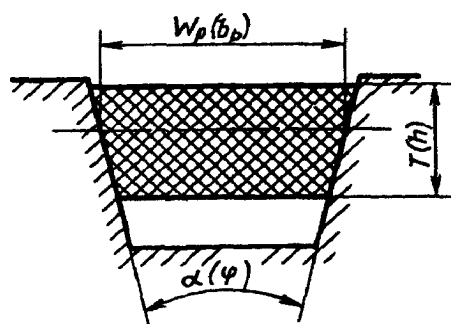
1.3.

.2 .2.

— 01.01.92.

©

, 1985  
, 1998



$\gamma_i^{( )}$  —  
 $( < )$  —  
 ,

	$\gamma^{( )}$		$( )$		$< ( )$
-25	23	+1,0 -0,5	12,5	$\pm 0,5$	$26^\circ \pm 15'$
-32	29	+1,0 -0,5	15,0	$\pm 0,6$	
-38	35	+1,2 -0,5	17,5	$\pm 0,6$	
-45	41	+1,2 -0,5	20,0	$\pm 0,7$	
-50	45	+1,2 -0,6	22,0	$\pm 0,8$	

-2

 $W_{pi}(b_p)$  $\gamma^{( )}$ 

1.1—1.3. (

1.4.

 $L$  $L_p$   
 $L_{BH}$  $L_p$ 

.3.

$L_p$					
	-25	-32	-38	-45	-50
800	+	—	—	—	—
900	+	-	-	-	-
1000	+	+	-	-	—
1120	+	+	-	-	—
1250	+	+	+	-	-
1400	+	+	+	-	—
1600	+	+	+	+	+
1800	-	+	+	+	+
2000	—	+	+	+	+
2240	-	-	+	+	+
2500	-	-	-	+	+
2800	-	-	-	+	+
3150	-	-	-	-	+
3550	-	-	-	-	-
4000	—	—	—	—	+
$L, ( )$	55	65	74	84	91

1. «+»

2. R 40 8032.

3. L

1.5.

.4.

											<i>h</i>			
				)	$\leq ( \quad ),$ ( $\quad \pm 1^\circ$ )					$( \quad \quad ),$ $\pm 15'$				
45 x 22		25 6332 0305	50	22	40	45	+ 1,2 -0,6	22	+0,8	34	2600	+15 -30	2508	9,0
		25 6331 0305 25 6332 0304	50	22	36 32	45	+1,2 -0,6	22	+0,8	32	4000	+20 -30	3908	10,0
		25 6331 0301	50	22	36	45	+1,0 -0,8	22	±0,8	32	3570	+20 -40	3478	10,0
		25 6331 0302	50	22	36	45	+1,0 -0,8	22	±0,8	32	3550	+20 -40	3458	10,0
		25 6331 0304	50	22	40	45	+1,2 -0,6	22	±0,8	34	2600	+15 -30	2508	9,0
		25 6331 0303	50	22	40	45	+1,0 -0,8	22	±0,8	34	2385	+21 -27	2293	8,0
40 x 20		25 6331 0311	45	20	40	40	+1,0 -0,7	20	±0,7	34	2380	+21 -27	2300	8,0
28 16		25 6332 0321	32	16	36	28	+0,9 -0,6	16	±0,6	34	1450	+21 -25	1390	3,0

1. :  
2.  
3.  
4 45 22, 4000  
2600 —  
( , . 1).

.4 26379-84

1.6.

.5.

5

800 900	+8 -14	2,0	» 1600 » 2000	+	6,0
. 900 1250	+8 -16	2,0	» 2000 » 2500	+16 -32	8,0
» 1250 » 1600	+ 12 —16	4,0	» 2500 » 4000	+20 -30	10,0

1.7.

.6.

-25	8,5-9,5	3—5	12-16
-32	9,0-11,0	3—5	12—16
-38	9,5-11,5	4—6	14—18
-45; 40 20	10,0-12,0	5—7	14—18
-50; 45 22	12,0-14,0	5-7	14—18
28 16	10,0—12,0	3-5	12—16

1.

50 %

1,0

2.

( , . 1).

1.8.

1.

1.9.

1

2.

-25

1000

:

-25-1000

26379—84

:

-25—1000

26379-84

-25

1000

:

-25—1000

26379—84

:

-25—1000

26379—84

45 22 ( .4)

4000 :

45 22—4000

26379—84

:

45 22—4000

26379-84

28 16 ( .4)

1450 :

28 16—1450

26379—84

,

15152.

:

-25-1000

26379-84.

- -60

15152—69

2.

2.1.

2.2.

( , ),

2.3.

2.4.

2.4.1—2.4.5,

( , . 2).

2.4.1.

2.4.2.

1,6

1,0

—

-25,

-32,

-38;

-45,

-50,

2,5

2,0

45 22, 40 20;

2,0

1,6

—

28 16.

2.4.3.

( )

2.4.4.

2.4.5.

1,0

1,5

2,5

2,0

;

2.5.

( , . 2).

3.

2.6.

. 7.

( 0)

$$60 \bullet \bullet d_{,,}$$

 $N_a$  —

—

 $dp$  —

—

, -1.

7

1		2		3	
, ,	%, ,	, ,	%, ,	, ,	%, ,

-25; -45; 40	-32; 20; 28	-38; 16	1,5-10 <sup>6*</sup>	2,5*	2,0-10 <sup>6*</sup>	2,0*	3,0-10 *	1,8
45 22; -50			2,0 1 <sup>6</sup>	2,5	2,5- <sup>6</sup>	2,0	3,0-10 *	1,8
-25; -45; 40	-32; 20; 28	-38; 16	10-10 <sup>6</sup>	2,5	12-10 <sup>6</sup>	2,0	14.10 <sup>6*</sup>	1,8

\*

01.01.92.

2.7.

- 45 22—4000—2 ;
- 45 22—2600—3 ;
- 45 4000—4 ;
- 45 22—2600—2 .

2.6, 2.7. ( , . 2).

2.8. ( , . 1).

2.9. 8.

( , . Ns 1).

2.10.

.

4.

2.11.

5.

2.12.

6.

2.13.

7.

3.

3.1.

1000

,

3.2.

. 10.

10

1. : . 2.4.1; 2.4.4; 2.4.3; 2.5	100 %	-
. 2.4.2; 2.4.5	3 % ,	
2. ,	100 %	»
3. , :		
-	3 % ,	
	100 %	»
4. - 45 22—4000, 45 22—2600	3 % ,	»
5.	-	
6.		

3.3.

-

-

,

.

.

-

3.1—3.3. ( , . Ns 1).

3.4.

-

3.5.

18242.

( , . 1).

4.

4.1.

12

( , . 1).

4.2. . 2.4.1, 2.4.3, 2.4.4, 2.5 ( . 2—4, 11, 13, 14 3)

4.2.1. . 2.4.5 2.5 ( . 1, 5—10, 12, 15 3)

, 0,5

4.2— 4.2.1. ( , . 2).

4.3. 0,5

4.4.

8.051.

4.3— 4.4. ( , . 1).

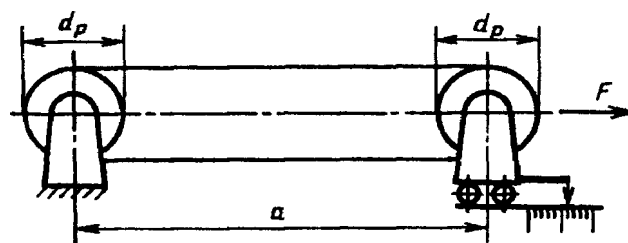
4.5. ( . 3).

F.

 $d_p$ 

F

. 11.



Черт. 3

11

	F. >		dp,	ndp,
-25	441(45)	±10(1,0)	127,3	400
-32	686(70)	±10(1,0)	159,2	500
-38	980(100)	±10(1,0)	191,0	600
-45	1372(140)	±20(2,0)	222,8	700
-50	1764(180)	±20(2,0)	254,7	800
45 22-4000	1766(180)	±20(2,0)	286,5	900
45 22-3570	1766(180)			
45 22-3550	1766(180)			
45 22—2600	1766(180)			
45 22-2385	1766(180)	±10(1,0)	254,7	800
40 20-2380	1323(135)			
28 16—1450	686(70)			

(Zp)

$$L_p = 2a + nd_p$$

±1 ( . 3).

(L<sub>БН</sub>)~ Z<sub>p</sub> AL.

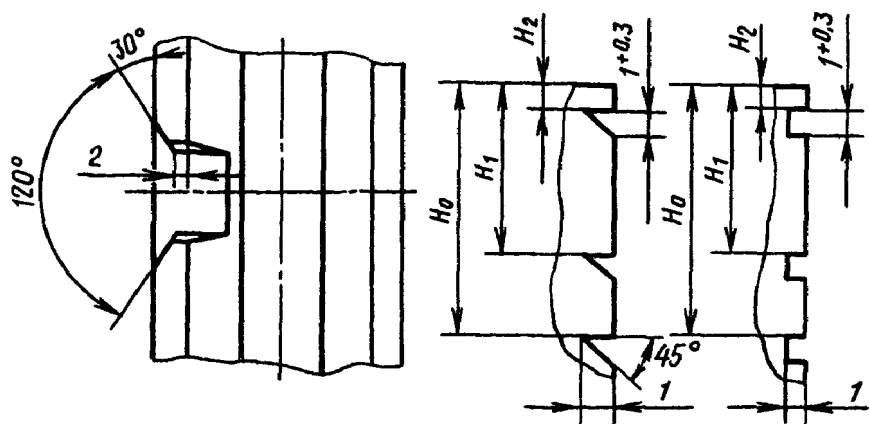
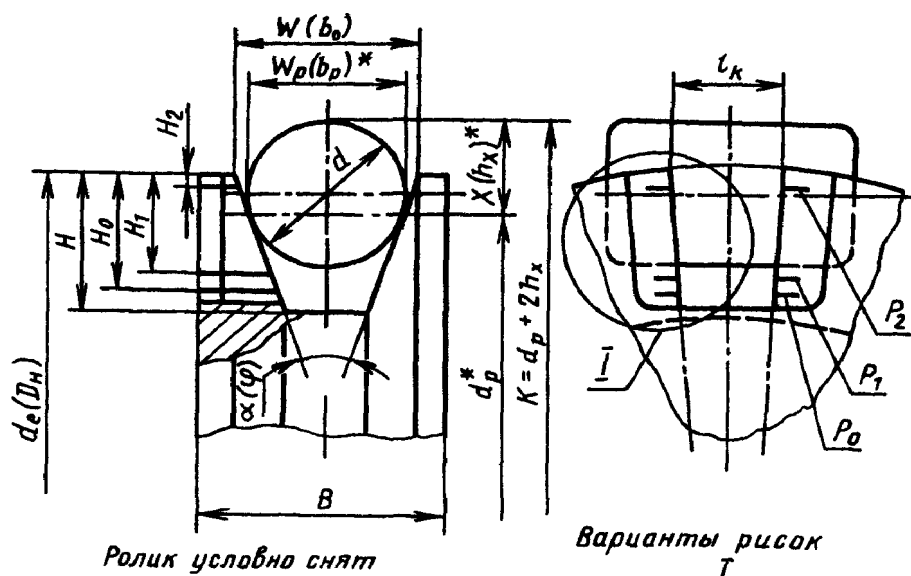
. 4 . 12.



		4 (		^ ( )	( ) , ( ±15' )	o)			l	
								-	+0,1	-
-25	127,3	137,900 (136,900)	-0,063	23	26	25,4 (25,1)	40	16,2	12,3	3,6
-32	159,2	173,500 (172,100)	-0,063	29	26	32,3 (31,8)	50	18,8	14,8	3,6
-38	191,0	206,000 (203,500)	-0,072	35	26	38,5 (37,7)	55	21,8 (21,7)	17,3	4,0
-45	222,8	241,400 (238,800)	-0,072	41	26	45,3 (44,5)	60	24,4	19,8	4,1
-50	254,7	276,400 (274,600)	-0,081	45	26	50,0 (49,3)	65 (70)	26,7	21,8 (21,7)	4,5 (4,4)
45 22-4000	286,5	311,95 (306,400)	-0,081	45	32	52,3 (50,7)	65 (70)	25,5 (28,0)	19,7 (21,7)	4,7
45 22-3570	286,5	308,300 (303,500)	-0,081	45	32	51,3 (50,0)	65	25,9	21,7	3,7
45 22-3550	286,5	308,300 (303,500)	-0,081	45	32	51,3 (50,0)	65	25,9	21,7	3,7
45 22-2600	286,5	304,760 (305,200)	-0,081	45	34	50,6 (50,7)	65	25,2 (28,0)	18,8 (21,7)	4,8 (4,7)
45 22-2385	286,5	304,100 (304,000)	-0,081	45	34	50,4	65	25,7	21,7	3,4
40 20-2380	254,6	272,200 (271,800)	-0,081	40	34	45,4 (45,3)	60	23,5	19,8	3,3
28 16-1450	127,3	142,100 (138,500)	-0,063	28	34	33,2 (31,4)	50	21,0	13,5	4,7

		$L$	$d$		*)		
			.	. .		.	. .
-25	19	15	23,700	-0,013	14,716	156,730	-0,089
-32	22	17	29,800	-0,013	18,330	195,860	-0,098
-38	25	18	36,000	-0,016	22,217	235,430	-0,116
-45	30	18	42,000	-0,016	25,558	273,920	-0,116
-50	33	30	46,800	-0,016	29,964	314,530	-0,125
45 22-4000	35 (33)	30 (20)	46,800	-0,016	29,830	346,160	-0,155
45 22-3570	35	30	46,800	-0,016	29,827	346,150	-0,118
45 22-3550	35	30	46,800	-0,016	29,827	346,150	-0,118
45 22-2600	35 (33)	30 (20)	46,800	-0,016	30,241 (29,850)	346,980 (346,200)	-0,155
45 22-2385	35	30	46,800	-0,016	29,841	346,180	-0,116
40 20-2380	35	20	42,000	-0,016	27,409	309,420	-0,116
28 16-1450	26	20	29,800	-0,013	19,024	165,350	-0,083

- 11 - : — 12, — hl2, — js14 25347, 25346.  
 2. , , , 1 1986 .  
 3. ( ) ( $d_p$ ).  
 ( , . 1).

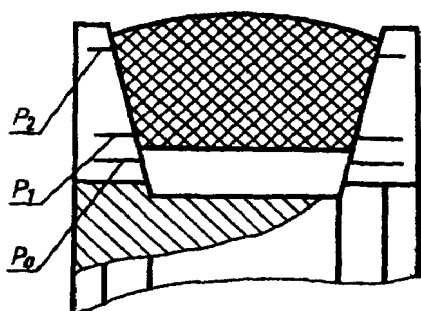


\* —  $d_p$ ,  $fV_p(bp)$ ,  $X(h_x)$ .

.4

4.6.

o  $P_i$  ( .5).



.5

4.7.

2

( . 4.5, . 3)

11,

5

4.6—4.7. (

, . 1).

24 .

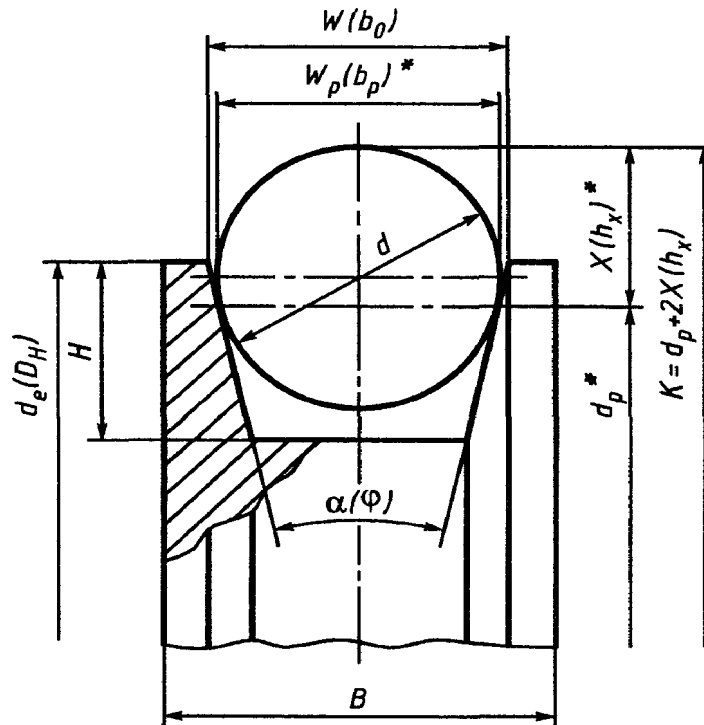
4.8.

7 .14.

.6

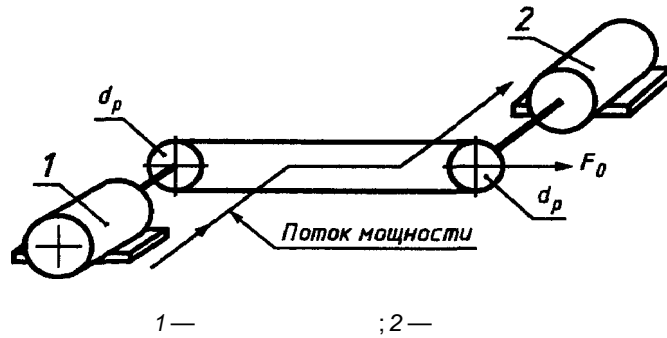
.13,

.6



\*

.6



1— ; 2—

.7

( )

$$m = \frac{F_0}{J7K \sim m^0}$$

$F_0$ — .13,14 ( ) ;

— , -2; ;

$g$ — , -2;

$I_{\kappa}$ — , .

( , 1, 2).

13

-	$F_{0'} ( )$		4>	-		4 ( , )		$w_v(b_v)$	(< )		)			$d$		( )		
	.	.		.	.	.	.		.	.				.	.		.	.
-25	637(65)	$\pm 10(1,0)$	106	3250	$\pm 100$	115,50	-0,22	23	28°	$\pm 30'$	25,35	40	21	23,700	-0,013	14,709	135,42	$\pm 0,20$
-32	980(100)	$\pm 10(1,0)$	130	2500	$\pm 75$	143,00	-0,25	29			32,20	50	24	29,800	-0,013	18,334	166,67	$\pm 0,20$
-38	1470(150)	$\pm 20(2,0)$	160	2500	$\pm 75$	172,50	-0,25	35			38,10	55	26	36,000	-0,016	22,216	204,43	$\pm 0,23$
-45	2058(210)	$\pm 50(5,0)$	180	2000	$\pm 75$	196,00	-0,29	41			45,00	60	29	42,000	-0,016	25,584	231,17	$\pm 0,23$
-50	2646(270)	$\pm 50(5,0)$	212	2000	$\pm 75$	232,00	-0,29	45			50,00	65	32	46,800	-0,016	29,883	271,77	$\pm 0,26$
40x20	1323(135)	$\pm 20(2,0)$	180	1300	$\pm 50$	195,00	-0,29	40	J4		44,55	60	35	42,000	-0,016	27,400	234,82	$\pm 0,23$
28 16	686(70)	$\pm 10(1,0)$	112	1600	$\pm 50$	124,00	-0,29	28			31,55	50	26	29,800	-0,013	20,071	152,14	$\pm 0,20$

1. : ( ) (dp).  
2. : — 12, — 2, — jsl5 25346, 25347.

14

-	),		(< ),		$dp,$	4(Ai)>		$F_{0'} ( )$		-		$N,$		$d,$			
	.	.	.	.		.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.	.
-25	34	$\pm 1$	28	$\pm 15'$	106,0	115,5	-0,22	590(60)	$\pm 10(1,0)$	2800	$\pm 100$	4,0	$\pm 0,4$	23,700	-0,013	135,4	$\pm 0,7$
-32	34	$\pm 1$	28	$\pm 15'$	132,0	145,0	-0,25	784(80)	$\pm 10(1,0)$	2800	$\pm 100$	6,0	$\pm 0,6$	29,800	-0,013	168,6	$\pm 0,7$
-38	34	$\pm 1$	28	$\pm 15'$	140,0	152,0	-0,25	1078(110)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	8,5	$\pm 0,8$	36,000	-0,016	184,4	$\pm 0,7$
-45	34	$\pm 1$	28	$\pm 15'$	230,0	246,0	-0,29	2354(240)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	27,0	$\pm 2,0$	42,000	-0,016	281,2	$\pm 0,7$
-50	34	$\pm 1$	28	$\pm 15'$	285,0	305,0	-0,29	2648(270)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	36,0	$\pm 3,0$	46,600	-0,016	343,8	$\pm 0,7$
45x22	32-36	$\pm 1$	26	$\pm 15'$	285,0	305,0	-0,29	2648(270)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	36,0	$\pm 3,0$	46,600	-0,016	343,8	$\pm 0,7$
	38-40	$\pm 1$	32	$\pm 15'$	285,0	305,0	-0,29	2648(270)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	36,0	$\pm 3,0$	46,600	-0,016	343,8	$\pm 0,7$
40x20	40	$\pm 1$	34	$\pm 15'$	250,0	265,0	-0,29	1078(110)	$\pm 20(2,0)$	1450	$\pm 100$	20,0	$\pm 1,5$	42,000	-0,016	304,4	$\pm 0,7$
28 16	36	$\pm 1$	34	$\pm 15'$	137,5	149,5	-0,25	784(80)	$\pm 10(1,0)$	1450	$\pm 100$	3,6	$\pm 0,7$	29,800	-0,013	177,6	$\pm 0,7$

1. : ( ) (dp).  
2. : — 12, — 12, — jsl4 25346, 25347.  
3. 45 22 -50 320 .

4.9.

1 .

( )

$$\varepsilon = \frac{L_K - L_H}{L_H} \cdot 100,$$

$$\frac{L_K - L_H}{L_H} \cdot 100, \quad ;$$

$$\left( \frac{L_K - L_H}{L_H} \cdot 100, \quad ; \quad 1 \right).$$

4.10. ( , . 1).

4.11.

8.051.

 $dp$  $d$  . 4.5

( . 12), 4.9 ( . 13, 14)

( . 4, 6).

. 12—14.

( , . 1, 2).

4.12.

8—11

4.

5.

5.1.

:

( )

-

;

( —

,

);

( , );

1 (

);

;

-25 1000 IV 86 ... 2-1 ,

-25 1000 — ,

86 —

... —

2 —

1 —

15152.

5.2.

( )

50 .

:

( )

(

-

;

);

;

;

;

-

;

5.1. 5.2. ( , . 1, 2).

5.3. , ,

5.4. — 15152.  
14192

».

5.5. -

5.6. ; -

-

-

-

-

-

( , . N° 1).

5.7. , -

1 -

2

6.

6.1.

6.2.

. 15.

15

-25, -32  
-38, -45  
-50

45 22—3570

45 22—3550

45 22—2600

45 22—2385

40 20—2380

28 16—1450

250

45 22—4000

45 22—4000

( , . 2).

6.3. —

	-25,   -32,   -38,   -45,   -50											
	900		. 900   1250		. 1250   1600		. 1600   2000		. 2000   2500		. 2500   4000	
1	— 14	—12	—15	—12	—18	—15	—25	—20	—32	—24	—30	—20
2	. -12	» —10	. -12	» —9	. -15	» —12	. —20	» —15	. -24	» —16	. —20	» —10
3	» -10	» —8	—9	» —6	-12	» -9	» —15	» —10	—16	» —8	» —10	» 0
4	» -8	» —6	—6	» —3	—9	» —6	» —10	» —5	—8 * 0		» 0	» + 10
5	» -6	» —4	» > -3*0		—6	» —3	» —5 * 0		0 » +8		» +10	» +20
6	» —4	* —2	0 » +3		» -3	» 0	» 0 » +5		+8 » +16		-	
7	» —2	* 0	+3 +6		0 » +3		» +5 » +10		-		-	
8	» 0	» +2	+6 » +9		» +3	» +6	» +10 » +15		-		-	
9	» +2	» +4	-		» +6	» +9	-		-		-	
10	» +4	» +6	-		» +9	» +12	-		-		-	
11	+6	» +8	—		—		—		—		—	

	45 22-3570 45 22-3550	45 22—4000	45 22-2385 40 20-2380	28 16- 1450	45 22—2600
1	—40 —30	—30 —20	-27 —19	—15 —12	—30 —21
2	. —30 » —20	. —20 » —10	. —19 * —11	. —12 » —9	. —21 * —12
3	—20 » —10	—10 » 0	-11 * —3	-9 » -6	-12 » —3
4	» —10 * 0	» 0 * +10	» -3 » +5	—6 —3	—3 » +6
5	0 * +10	» +10 » +20	» +5 » +13	—3 » 0	+6 » +15
6	» +10 * +20	-	» +13 * +21	0 » +3	-
7	—	-	-	» +3 » +6	-
8	-	-	-	+6 » +9	-
9	-	-	-	+9 » +12	-
10	—	—	-	» +12 » +15	-
11	-	-	-	» +15 +18	-
12	—	—	—	» +18» +21	—

1.( , . 1),



( )1

	>	, 2	1 ,
-25	34*	2,64	0,34
-32	34°	4,11	0,53
-38	34*	5,71	0,74
-45	34°	7,78	1,01
-50	34"	9,52	1,23
45 x 22	36 "	9,43	1,22
45 x 22	40 "	9,24	1,20
45 x 22	32 "	9,52	1,23
40 20	40"	7,54	0,98
28 16	36"	4,28	0,58

2.( , . 1).

		1-	2-
1.	30 1	50 1	
2.		1	3% -
3.	,	1	6%
4.			1
5.	(	1 2 <sup>1</sup> ;	6%
6.	-		10%
7.	-		20 50
8.		5 , -50 45 22, 40	
9.	-	10 , -50 45 22 60	
10.		2	2
11.	-		5 1
12.			5 4 .
13.	-		1
14.	3		/ -
15.	:		0,5 , , , :
-25, -32, 28 16		1	2
-38, -45, -50, 40 20, 45 22		2	4
3.(	, . 1,2).		

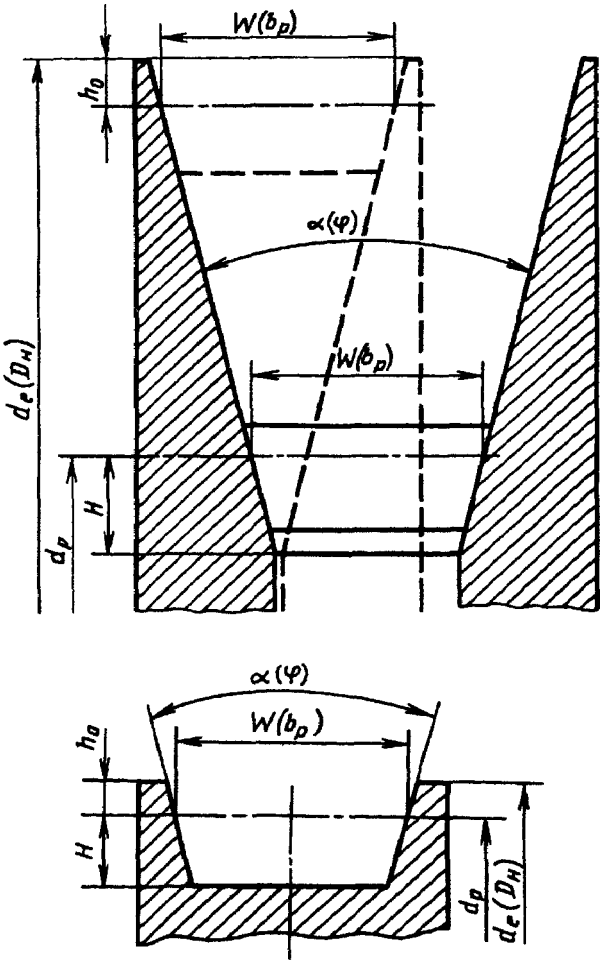
1. (d<sub>rain</sub>) .1.

1

	-	-	-
-25	84	106	150
32	106	130	200
-38	126	160	230
-45	148	180	270
-50	170	212	310

5,6.

2. .2.



2

	)	Hq,	,
-25	23	4,7	16
-32	29	6,4	17
-38	35	6,2	20
-45	41	8,0	21
-50	45	10,0	22

3. 26 "

±30' — 28 '.

4. dp<sub>max</sub> -

5. -

25346. 25347,

6. -

7. 4 . -

8.

9.

10.

11.

0,20 —

0,15 —

0,10 —

12.

*Ra*

2,5

2789.

100

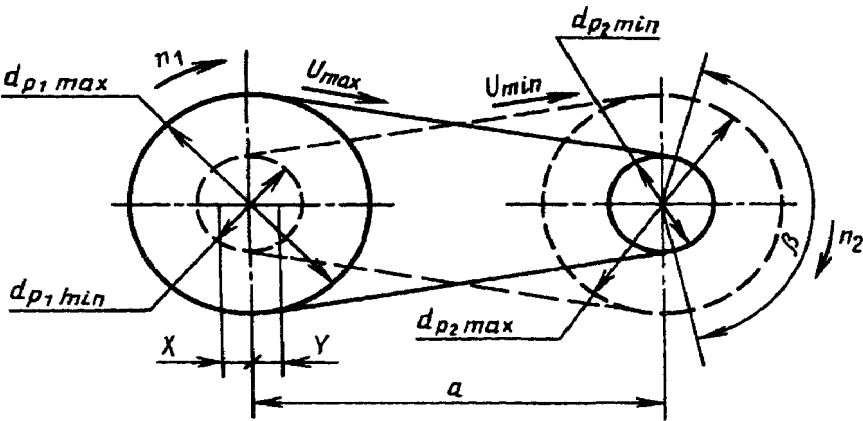
500<sup>-1</sup>;  
 500—1000<sup>-1</sup>;  
 1000<sup>-1</sup>.

5 / 5-

22061,

4. ( , . 1).

1.



2.

$d_{p1\min}$ ;  $d_{p1\max}$  — минимальный и максимальный расчетные диаметры ведущего шкива;  $d_{p2\min}$ ;  $d_{p2\max}$  — минимальный и максимальный расчетные диаметры ведомого шкива;

X —

$$= \frac{N_n}{1000} \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4}$$

No —

180°

(.2);

20 / ,

(.3);

l —

Ki —

At —

(.4);

(.5);

(.6).

1

	26°				28°				28°			
	$\alpha_2$	$\alpha_{kjinax}$	$\alpha_{pjinax}$	$D^*$	$\alpha_1$	$\alpha_{kjinax}$	$\alpha_{pjinax}$	$D^*$	$\alpha_{pjinmin}$	$\alpha_{pjinax}$	$\alpha_{pjinmax}$	$D^*$
-25	84	152	1,8	3,3	106	166	1,6	2,5	150	210	1,4	2,0
-32	106	198	1,9	3,5	130	212	1,6	2,6	200	280	1,4	2,0
-38	126	236	1,9	3,5	160	260	1,6	2,6	230	330	1,4	2,0
-45	148	280	1,9	3,5	180	300	1,6	2,6	270	390	1,4	2,1
-50	170	320	1,9	3,5	212	345	1,6	2,6	310	445	1,4	2,0

\*

2

-						
		$N_{0,}$	min >	$N_{0,}$	mm »	$N_{0,}$
-25	84	3,7	106	5,5	150	8
-32	106	5,2	130	7,8	200	11,8
-38	126	7,4	160	11,0	230	16,6
-45	148	9,5	180	14,8	270	22,2
-50	170	12,5	212	18,5	310	28,0

1. : 2
2. No — ,
5. No 25 %.

$$=180^{\circ}-57^{\circ} \wedge 2 \max ^{\wedge} p j i m n$$

$$=180^{\circ}-57^{\circ} \text{ 'Pjmax}$$

3.

3

,	180	170	160	150	140	130	120	110	100	90	80	70
	1,00	0,98	0,95	0,92	0,89	0,86	0,82	0,78	0,73	0,68	0,62	0,56

6. (v) /
- $$\_nd[\ll71^{\wedge}2\bullet\ 2$$
$$\vee60\sim=60'$$
- $$d\| \ ?2\text{—}$$
$$; \ 2\text{—}$$
- $$35 \text{ , } \text{—}1.$$
$$/ .$$
- $$5 \ /$$
- $$Ki$$
4.
- 5 / .

4

$v, \ /$	5	10	15	20	25	30	35
	0,30	0,60	0,85	1,00	1,10	1,05	0,90

7. \$ . 5.

5

, %	0	25	50	75	100	150
	1,00	1,15	1,25	1,40	1,50	1,80

8. 4, , . 6.

	-	-	-	-
	1,0	1	0,9	0,8

9.

$$0,25 \text{ £} - 0,393 + d_2);$$

$$, ? = 0,125 (rf_1 - rf_2)^2.$$

10.

2,5 %,

11.

5 %,

4 %.

12.

$$Lp = 2a + 1,57 (di + dd + \frac{(d_i - d_d)^2}{L})$$

1.

2.

3.

1

24

4.

5.

6.

7.

8.

. 5.7

9.

6. (

30

, . 1).

15 ° .

1

,					
	-25	-32	-38	-45	-50
800	25 6331 0101	—	—	—	—
900	25 6331 0102	-	-	-	-
1000	25 6331 0103	25 6331 0111	-	-	-
1120	25 6331 0104	25 6331 0112	—	-	-
1250	25 6331 0105	25 6331 0113	25 6331 0121	-	-
1400	25 6331 0106	25 6331 0114	25 6331 0122	25 6331 0131	-
1600	25 6331 0107	25 6331 0115	25 6331 0123	25 6331 0132	25 6331 0141
1800	-	25 6331 0116	25 6331 0124	25 6331 0133	25 6331 0142
2000	-	25 6331 0117	25 6331 0125	25 6331 0134	25 6331 0143
2240	-	-	25 6331 0126	25 6331 0135	25 6331 0144
2500	-	-	25 6331 0127	25 6331 0136	25 6331 0145
2800	-	-	-	25 6331 0137	25 6331 0146
3150	-	-	-	—	25 6331 0147
3550	-	-	-	-	25 6331 0148
4000	—	—	—	—	25 6331 0149

2

,					
	-25	-32	-38	-45	-50
800	25 6332 0101	—	—	—	-
900	25 6332 0102	-	-	-	-
1000	25 6332 0103	25 6332 0111	-	-	-
1120	25 6332 0104	25 6332 0112	-	-	-
1250	25 6332 0105	25 6332 0113	25 6332 0121	-	-
1400	25 6332 0106	25 6332 0114	25 6332 0122	25 6332 0131	-
1600	25 6332 0107	25 6332 0115	25 6332 0123	25 6332 0132	25 6332 0141
1800	-	25 6332 0116	25 6332 0124	25 6332 0133	25 6332 0142
2000	-	25 6332 0117	25 6332 0125	25 6332 0134	25 6332 0143
2240	-	-	25 6332 0126	25 6332 0135	25 6332 0144
2500	-	-	25 6332 0127	25 6332 0136	25 6332 0145
2800	-	-	-	25 6332 0137	25 6332 0146
3150	-	-	-	-	25 6332 0147
3550	-	-	-	-	25 6332 0148
4000	—	—	—	—	25 6332 0149

3

,					
	-25	-32	-38	-45	-50
800	25 6331 0201	—	-	—	—
900	25 6331 0202	-	-	-	—
1000	25 6331 0203	25 6331 0211	-	-	-
1120	25 6331 0204	25 6331 0212	-	-	-
1250	25 6331 0205	25 6331 0213	25 6331 0221	-	-
1400	25 6331 0206	25 6331 0214	25 6331 0222	25 6331 0231	-



	-25	-32	-38	-45	-50
1600	25 6331 0207	25 6331 0215	25 6331 0223	25 6331 0232	25 6331 0241
1800	-	25 6331 0216	25 6331 0224	25 6331 0233	25 6331 0242
2000	-	25 6331 0217	25 6331 0225	25 6331 0234	25 6331 0243
2240	-	-	25 6331 0226	25 6331 0235	25 6331 0244
2500	-	-	25 6331 0227	25 6331 0236	25 6331 0245
2800	-	-	-	25 6331 0237	25 6331 0246
3150	-	-	-	-	25 6331 0247
3550	-	-	-	-	25 6331 0248
4000	—	—	—	—	25 6331 0249

	-25	-32	-38	-45	-50
800	25 6332 0201	—	—	—	
900	25 6332 0202	-	-	-	-
1000	25 6332 0203	25 6332 0211	-	-	—
1120	25 6332 0204	25 6332 0212	-	-	-
1250	25 6332 0205	25 6332 0213	25 6332 0221	-	-
1400	25 6332 0206	25 6332 0214	25 6332 0222	25 6332 0231	-
1600	25 6332 0207	25 6332 0215	25 6332 0223	25 6332 0232	25 6332 0241
1800	-	25 6332 0216	25 6332 0224	25 6332 0233	25 6332 0242
2000	-	25 6332 0217	25 6332 0225	25 6332 0234	25 6332 0243
2240	-	-	25 6332 0226	25 6332 0235	25 6332 0244
2500	-	-	25 6332 0227	25 6332 0236	25 6332 0245
2800	-	-	-	25 6332 0237	25 6332 0246
3150	-	-	-	-	25 6332 0247
3550	-	-	-	-	25 6332 0248
4000	-	—	-	—	25 6332 0249

1	350
2	600
3	1000

8. ( , . 1).



021007	10 08 95	23 04 98	22 06 98	3,26	-	2,75	137
			752 204				
			, 107076,	,		, 14	