

5813—93

,

11—12—94

,

5813—93

1

2

21

1993 .

3

,

02.06.94

160

5813—93

01.01.95

4

5813—76

5813—93

,

1 2.5.
8,5x8

4

13,48

1348

(4 1996)

II

Fan V-belts and pulleys for engines of cars,
tractors and combines.
Specifications

5813—93

25 6400

01.01.95

(—) , -

(,) 50 60 "

30 ° ,

80° .

() . 60 40° .
1.1—1.2.4, 1.2.5, 1.3.1, 1.3.3, 1.3.5—1.3.8, 1.3.10,

1.5.1—1.5.3

1.

1.1.

1.1.1.

I — ; : ; *
II — ; ; *

1 —
2 —

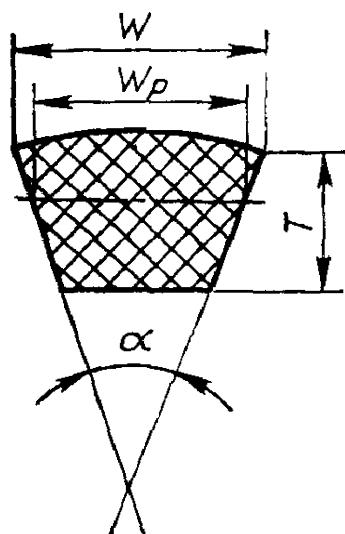
||

1.2.

1.2.1.

.1

.1.

 $W -$

,1 —

— ; —

, , ,

.1

x							($\pm 1^\circ$)
x							.
x							.
	8,5X8	10,5	8,5	+0,6 —0,4	8,0	$\pm 0,5$	
	11,0	13,0	11,0	+0,6 —0,4	10,0	$\pm 0,6$	40° (38°)*
	14,0X13	17,0	14,0	+0,7 —0,5	13,0	$\pm 0,6$	

I b	W	W_p				(±)
II	12,5X9,0	15,0	12,5	+0,6 —0,5	9,0	±0,6
	14,0X10,0	17,0	14,0	+0,7 —0,5	10,0	±0,6
	16,0 -	19,0	16,0	+0,8 —0,5	11,0	±0,75
	19,0X12,5	22,0	19,0	+0,8 —0,5	12,5	±0,75
	21,0X14,0	26,0	21,0	+0,9 —0,6	14,0	± 0

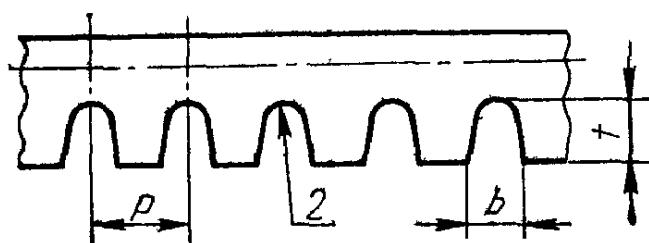
* 01 01 97.

 $W_?$

1 2.2. , 7 8,5X8 12,5x9,

2

. 2.



t — высота сечения между зубьями; b — ширина паза; p — шаг зуба

Черт 2

		$\{$	t $\pm 1)$		
I	X 14X13		4 5	2-5 3-5	8-12 8- V2
II	14 16 19X12,5 21 14		4 4 5 5	2-5 2-5 3-5 3-5	8-12 12-16 12-16 12-16
				rto	
					1 0
				50 %	
					^
					.

1.2.3.

,

,

1.2.4.

 L_p

I,

. 3.

-

. 4.8,

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

	8,5X8		14X13
710	4*	.	-
730	4-	.	-
750	4-	4	-
775	4*	4	-
800	4-	4	-
826	4-	4	-
850	4*	4	-
875	4-	4	-
900	+	4-	-
925	4-	+	Y -
950	4*	4	-
975	4-	4	-
1000	4-	4	4-
1030	4-	4	+
10S0	4-	4*	4-
1090	4	4	4-
1120	4*	4	4-
1150	4	4	4
1180	4	4	+
1220	4	4	4-

L_p ,			
	8,5X8	11X10	14X13
1250	+	+	4-
1280	4*	+	4-
1320	4*	4-	+
1360	4~	4-	4-
1400	+	4*	4-
1450	h	4-	+
1500	-	4-	4-
1550	-	+	4-
1600	-	4*	+
1650	-	4-	4*
1700	-	-	+
1750	-	-	4-
1(800)	-	-	4-
1850	-	-	4-
1900	-	-	4-
1950	-	-	4-
2000	-	-	+

1.2.4.1.

. 3
1.2.5.

15

, . 4.

4

{ L_p)}

8,5X8	11X10	14X13	12,5X9	1 14X10	16X11	19X12,5	1 21
670	1045		5196	602	1043	973	975
833	1595	--	6015	875	1060	1110	N030
933	1775	—	826	887	1090	1120	1303
1018	1780		835	937		1220	1400
13,48			925	987	1120	1360	1450
			975	10130	1163	1450	1650
			1090	1037	1180	1550	1735
			1120	60	1 1(98)		1950
				1090	1220		
				1098	1260		
				1100	1403		
				1287	1450		
				1400	5		
				1(437)		AL*	
33	4/5 56 (35 37 43 4« 53						

*

12 6.

(i i

. 5.

1.

5

			,
1000		±6,0	2
1000 1250		±6,0	3
» 1250 » 1500		±8,0	3
» 1500 » 2000		± ,	4

1.2.7.

,

2- | , 14X13
14 , **13** , **1030** :
 2 1—14X13—1030 5813—93

,

2 . 1—14X13—1030 5813—93

,

2 . 1—14X13—1030 5813—93

*

2 . 1—14X13—1030 5813—93

1.3.
1.3.1.

()

1.3.2. ()

, ,

0,2

0,5

1,0

1.3.3.

1,5

1.3.4.

,

2.

,

,

1.3.5.

,

,

15152.

,

1.3.6.

,

60 °

,

1.3.7.

)

(

—

. 6.

6

	1		1		2	
			-			-
,						
I	7,10 (3,50)	8,50 (4,50)	5,00 (*)	9,00 (4,75)	10,00 (5,00)	6,3 (3,2)*
II	4,00 (,2,00)	5,30 (3,00)	2,60 (1,3)*	6,00 (3,50) 1	7,10 (4,50)	3,9 (1,9)*
, %,		2,0			1,0	

1.

11,

01.(96.
2. 01.01.96

2

3.
01.CU.96.

*,

1.3.8.

50 ,
1.3.9.
1.3.10.

,
4.
1.3.11.

1.4.
1.4.1.

,
1.5.
1.5.1.

5.

3.

2 . 1—14X13—1030 11 94 5813, 1

NPTH—
2 .—
1—14X13—1030 — , ;
11 94—
5813—
1 — ; ;

1.5.2.

15152.

1.5.3.

1.6.

1.6.1.

,

;

(

);

,

);

15152.

1.6.2.

9078

1200X800

15

1.6.3.

15152,

15846.

1.6.4.

14192

«

».

2.

2.1.

1000

5

四
、

1

1

三

一
五

1

,

2.2.

. 7.

7

1. 1.3.2; 1.3.3; 1.,3.4 2.	100% 3 % ,	+	—
,	3 % ,	4-	—
,		4*	—
4.			—
5.	100 % 3 % ,	+	—
,		4-	—

. 7.

6.	-	3 %	,	-
7.	, 1.3.6 —		-	-
8.	7912			+
	. 1.3.7, 11.3.8		-	+

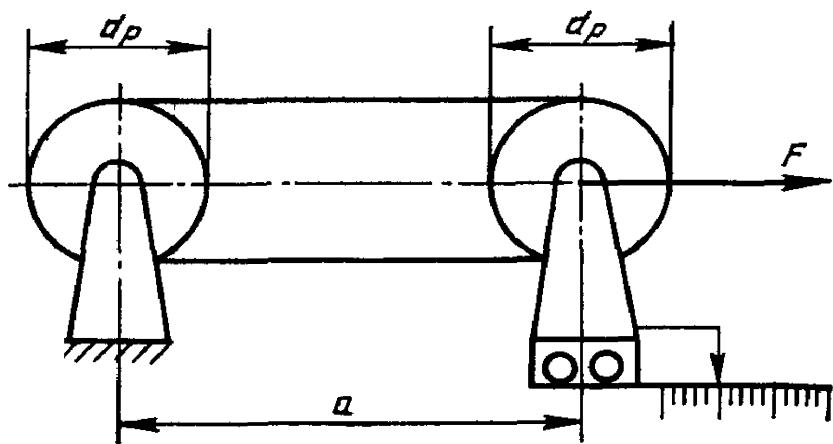
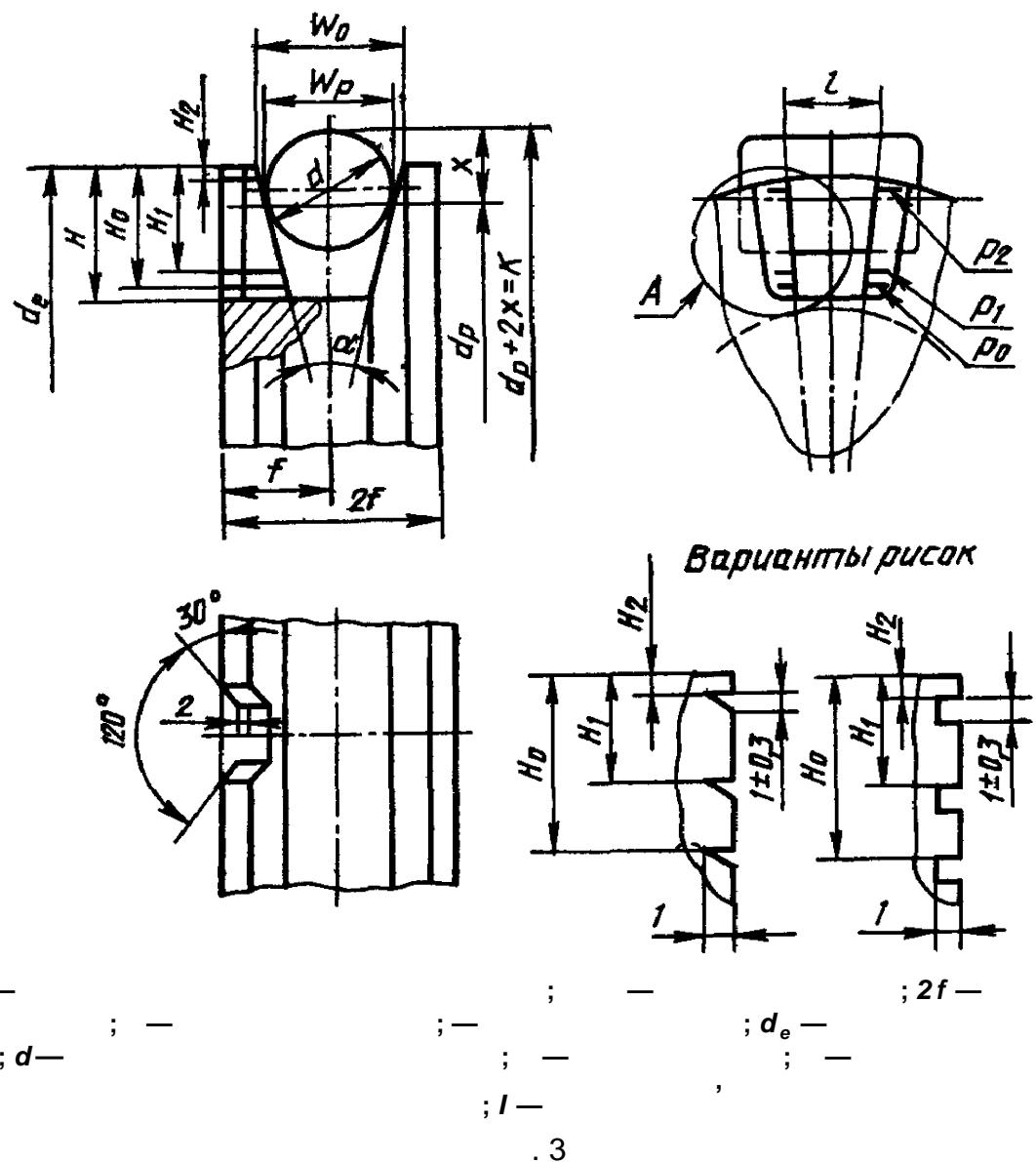
1. 1-3.7 1.3.8 -
 2. 01.01(.9 . 18242.

2.3.

()

2.4.**2.5.**

- ,
- 3.
- 3.1.
- (23±5) °
85 %
- 8
- 3.2. . 1.3.2, 1.3.3
- ,
- 3.2.1. . 1.3.4 (
- 2, . 1.4.5)
427
- 11 1
0,1 166.
- 3.3. 2—'034—228.
- 3.4. . 1.2.2 , , -1,
166.
- 3.5.
- . 1.3.6 7912 . 1.2.1, 1.2.4
- 3.6.
- 1.2.5 ±1 .
- 3.7. . 3 . 8.
- 3.8. (. 4)
F,
- 1 F . 9.



. 4

	wv		.	.	2f		+ 0,1	- 0,1	+ 0,1
I	8,5 9,5 14,0	79,7 95,5 143,2	87,590 103,290 154,110	—0,054 —0,054 —0,063	16,0 20,0 25,0	10,9 13,4 17,3	10,1 12,2 351,6	7,8 9,7 12,8	2,0 2,0 '2,3
II	121,5 14,0 16,0 19,0 21,0	111,4 12(7,3 143,2 169,4 175,1	1,20,630 13,8,260 154,470 170,600 190,710	—0,063 —0,063 —0,063 —0,063 —0,072	22,5 25,0 28,0 32,0 36,0	15,4 17,5 19,7 22,6 26,1	11,3 12,5 13,7 15,2 17,3	8,9 8,9 10,8 12,2 13,8	2,2 2,4 2,6 2,5 3,1

)	± 15	d		2	$K \sim d + 2^*$		
			
I	13,0 16,0 20,0	10,0 112,0 17,0	34° 34° 34°	9,000 11,600 1(4,700	—0,009 —0,011 —0,011	1,2,00 15,30 19,20	91,700 11 0,800 162,400	—(0,046 —0,064 —0,063
II	15,0 16,0 18,0 20,0 22,0	15,0 17,0 19,0 22,0 25,0	35° 35° 36° 36° 36°	13,500 14,700 17,000 20,000 22,700	—0,011 —0,011 —0,011 —0,013 —0,013	18,75 19,20 23,60 26,25 31,50	130,150 146,500 166,800 185,650 206,600	—0,054 —0,063 —0,063 —0,063 —0,063

1.
 $d_P -$
2.

;

—

14,

4,

—

Jsl4

25346,

—
—
w_p

	I				II			
	8,5	11,0	14,0	12,5		16,0	19,0	21,0
F. (« * - ,	23'5,2±2,0 (24,0±0,20)	2 5,2±2,0 (24,0±0,2)	372,4+4,01 (38,0±0,4)	245,0+2,0 (25,0±0,2)	30)3^6+3^0 (32,0±0,3)	392,0±4,0 (40,0 ±0,4)	490,0+5,0 (50,0±0,5)	607,6±6,0 (62,0+0,6)
	250	300	450	350	400	450	500	550

.1

5813—93

3.8.1.

L_p

$$L_p = 2a + C_p, \quad (1)$$

3.9.

(. 1.2.1)
. 3.8.

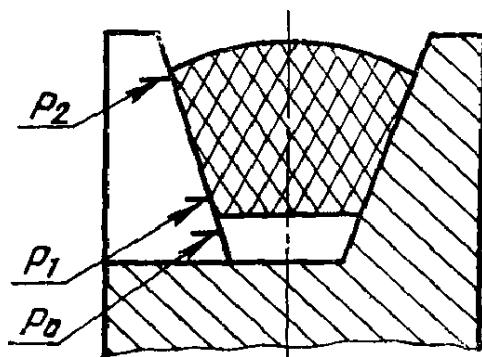
$$C_p = ifdp,$$

, , , ; . 9.

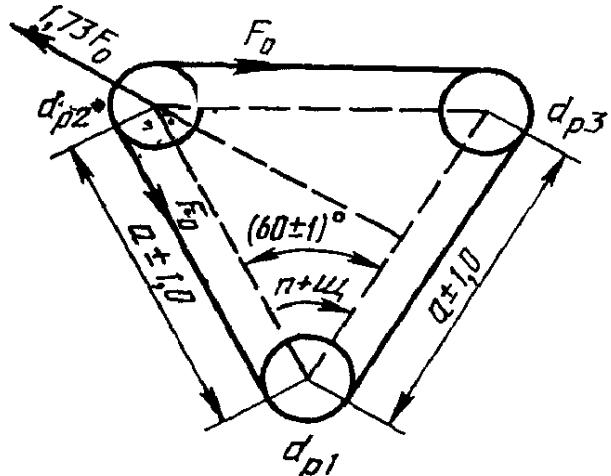
,

o

% (. 5).



Черт. 5



Черт. 6

3.10.

8.051.

3.11.

d_{p2}

,
 rf_{p3}

(. 6).

d_{pi} ,

1,73 F_o ,

(3750 ± 100)

-1.

(. 6)
10 11.

. 11, Oil,.01.96.

3.12.

$$JV = \frac{I' , *}{L_p} 0. \quad (2)$$

dpi —

, , -1;

0 —

, ;

L_p —

,

3.13.

$$\frac{L_k}{bn} \frac{L''}{-100},)$$

L_K —

, , ;

L_H —

, .

7502

1

4.

4.1.

(

4.2.

).
4.3.

30 °

1

0

, ,

,

,

*

	<i>Wp,</i>	,			<i>F, ()</i>		,	
		^d Pi		^
1	8,5 1*1,0 14,0	96,5 104,6 115,0	94,2 1/02,2 112,0	76,5 84,7 94,5	1711,6(17,50) 245,2(25,00) 343,3(35,00)	±3v4(±0,35) ±4,9 (±0)) + (±0,700) 4,0 5,0	±0,3 ±0,4 ±0,5
11	12,5 14,0 16,0 1(9,0 21,0	109,6 111)5,0 121,1 130,9 137,5	1 7,3 112,0 ,8 128,6 134,5	89,6 94,5 101 /1110,9 117,4	17/11,6(17,50) 220,7(22,50) 269,7(27,50) 343,3(35,00) 392,4(40,00)	±3^4 (±0,36) ±4,4(±0,4S) ±5,4 (±0) ±6,9(±0,70) ±7,8 (±0,86)	3,5 4,9 5,5 7,0 8,5	±0,4 ±0,5 ±0,6 ±0,7 ±0,9

	<i>Wpi</i>	2 ,	.			±15'
1	8,5 11,0 14,0	12,0 15,3 19,2	108,5 119,9 134,2	106)2 1117,5 1	88,5 100,0 7	
11	12,5 14,0 19,0 21,0	18,8 9,2 23,7 26,3 31,7	128,4 134,2 144,8 1/57,2 169-2	106,1 131,2 1421,5 164,9 166,2	,4 113,7 124,8 137,2 1(49,1	34°

1.

— Js 14
— . 8,

25347.

	1 ,	,			, ()		,	
		^r Pi	^A 2	^d p3	.	,	.	
1	8,5 11,0 14,0	87 95 105	84,8 92,6 400,3	67 75 85	186,4(19,0) '245,3 (215,0) 343,4(35,0)	±3,9 (0,4) ±4,9 (0,5) ±5,9 (0,6)	3,5 5,0 6,5	±0,3 ± 5 ±0,6
XI	10,5 14,0 116,0 19,0 21,0	100 105 112 121 128	97,6 m2,5 1109,4 118,1 126,1	80 85 92 101 108	206,0(21,0) 299,8(27,5) 318,8(30,5) 392,4(40,0) 441,5(45,0)	±4,9 (0,5) ±5,9 (0,6) ±5,9 (0,6) ±6,9 (0,7) ±7,8 (0,8)	4,5 5,5 6,5 9,0 11,5	±0,4 ±0,5 ±0,6 ±9,8 ±0,9

. 11

		2 ,					±15°
X	8,5 11,0 14,0	12,0 15,3 '19,2	99,0 110,3 124,2	96,8 107,9 121,5	79,0 90,9 104,2		
	10,5 14,0 16,0 19,0 21,0	18,8 19,2 23,7 26,3 31,7	118,8 104,2 1)35,7 147,3 159,7	W6,4 101,7 133,1 144,4 1156,8	98,8 104,2 145,7 127,3 139,7		34°
		:					

1.
2.

/ — Js|4 . 8. 25347.

5.

5.1.

15 25 °

10

(55±5) °

2

5.2.

,

4.

5.3.

5.4.

,

—

2,0

100

.

100

. 12.

W_p	
8,5 11,0 12,5; 14,0; 16,0 10,0; 21,0	2,0 1,5 1,3 1,2

5.5.

,

. 13.

13

W_p	8,5	11,0	,0	12,5	16,0	19,0	21,0
	0,8	1,0	1,3	1,2	1,4	1,6	1,8

,

5.6.

48

 F_o

$$F_o = \frac{850}{V - Kf2} \quad (4)$$

$$F_o = \frac{850 \max^*}{m_n - V} >$$

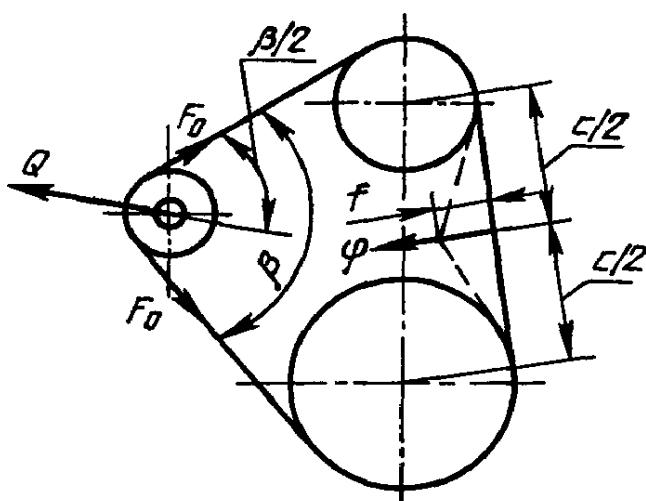
— , , / ; , ;
 v — ;
 2 — ;
 — . 14;
 \ — , (. 34);
 — (. 35).
 $m_a' V^2 = 0.$

14

$w_p XT,$	8,5X8	11X10	14X13	12,5X9	14X10	16X11	19X12,5	21X14
S, 2	0,6®	0,94	1,60	1,06	1,34	1,65	2,18	2,79
/ , /	0,084	0,100	0^2121	40,14*7	0,187	0,234	0,305	0,39

— (39,2+2,0) [(4,0+0,2)], / < =
 (Q . 7). (. . 7),
 ,

$$Q = 2z - V \cos P / 2. \quad (5)$$



Черт. 7

. 15.

15

$W_p \times T$	f
8, 8, 11X10, 12,5X9 14 , 16X11 14X13, 19 12,5, 21X14	3,5- -%* -5,5- - ² $2,5 \cdot 10^{-2}$ — $4,5 \cdot 10^{-2}$ $2,0 \cdot 10^{-2}$ — $4,0 \cdot 10^{-2}$

) 5.7.

(

1/

6.

6.1.

6.2.

— 3

6.3.

01.01.92.

I-

— 2

1500 1000

2-

— 2

1

16

		()
8,5X8	833	-53 , -53—92, 53—11, -451 „ -181
8,5X8	850	- 108, -2136, -236, -238
8,5X8	875	-412- , -412 , 4 181 , -2140, -2137
8,5X8	925	-965
8,5X8	933	4 9,,5/10, & 9,5/10 - (-4), -41 (-75)
8,5X8	950	-66
8,5X8	1018	-24 « »,-1» « »,-31, 9617 , -968 « »,-417,10
8,5X8	1030	-451 , -4146.10, -417,10
8,5X8	1^060	-402—10
8,5X8	1090	-402-
8,5X8	1280	-260
8,5X8	13120	-21 Al, -120, -37 , -144 -744
8,5X8	1348	-13 « »,-71, -731, -42021, -51256
11X10	900	-14, -841, -842, -8423
11X10	950	-65
11 X 10	975	-1 , 1 8 , -6505, -6437, -260, -505—10

		()
11	J	
ii	1045	-6422 -53, -75214, 18iT, 43 1(51 , -71, -960, 34 , -3403 , -73, -6443, -214 , -
11 10	1120	23/24, 31/32, 1517 , -144», -744 31 /32 ,
11X10	1150	-52—94
1 1X10	1180	-840, -84 , -842, -8423
11X10	1-220	-645, -14, -505—10, 57
1 1 X 10	1250	-240 (-80/82), — 01, -241 (-70)
11X10	1280	,114, -117, -4104, -41 -66, -672, - 2 , - '205, - USK, -118 , -6198, -412 , -42021,
11 X 10	1450	-5251 -661—92, 3M3-3403, -672, -320 , -52151, -1 7 , -16 -14 (-75), 15 , -18, - 6, 19/20, -21/22
11 10	1600	-65—06, 3M3-3402, -17 /18 , 17 /18
11	1650	-
11X10	1775	-6\$ -71,, -73, -3205
14X13	1,000	-164122
14X13	1030	-4011—10
14X13	1(280	-23/2», -4 200, -31/32, -31 / /32 , -1500, -81 (-) -240 (-701,), -740,
14X13	1320	741, -8'42131
14X13	1600	-23/24, 31/32, 3/1 /32 , 31-01
14 :	887	-504, -258, -236, -2
14 :	937	-505,, -258, -238 (-700), -
14X10	987	2361, .3-238 -504
14	1030	-500, -44'2
14	1400	-1
12,5X9	975	-54
12,5X9	1090	-160, -108
12,5X9	1100	-60 (-150) -62 (-4.50) -74/75, -72/74/76/78 -66 (1175)
10	1103	-130, -157, -677
10X11	1120	-51, -52-04, -60 (-150), -150), -62 (-150), -74/75
10	1220	1 -66 (-475) -50, -50 (-50/52)

		()
II6X11	1460	-26 , -65 (-6)
16X11	1403	-65
116X11	14(50)	-60 (-150), -62 (-), -
		-150), -64, -80, -81 (-), - 175)
72/74/176/78,		
116X11	1650	-160, -72, -108
19X12,5	9713	-200, -210, - -214
19X12,5	1220	—,1828
19X12,5	1450	- - (-715), -14, -01 , (4-),
19X12,5	1550	-41 (75) -iMK, -115
21	1008	-157, , -697-, -677 , -6507,
		-7405
21	1450	-697, -1540, -531, -7640,
		-7151482, -74211, -75281
21X 14	1650	, -131, -375, -608 , -
		697, -677 , - -555
21X14	1735	-540 , -548 , -7548, -7548,
		75401, -75281, -7421, -64,11
31X14	1950	-548 , -7548, -7523, -
		7523,1, -75202

,

17

1-

2-

1.		30	-	50	-
2.		1		1	;
3.	,	1	;	6 %	1
4.	-			5 %	-
5.	-		3	10 %	
6.				0,8	
7.				1,0	
8.			1	10 %	-
9.		1,0	1,6		
14	:	14	,		
10.	-		1,0		
11.				2	
				11	
					-
					2-

1.

. 18.

18

	1	2
,		130
,	90	110
,		
,		
,		
,		
-100, -40, -2;5,	3600 2500 3000	1800 2800 4000

2.

(. 18).

. 18
1-

3.

,

()

 $\wedge () = \wedge ' \wedge 1 * \wedge 2 * \wedge 3 »$ (6)

4.

/

• -	(50)	(100)	(100)	*
I	1~~ 2,	1—	—	1,0
II	1- 4 — » , * — ,	1—Pi. 2, . 4. -Pi	—	0,9
III	1 5 —Ps — 4» Pfi 4— , , 4	1— — , , 4, 5— , , 4, 4— , , 4,	1— , , 4, — , , 4 Pi, , 4- 1	0,8
IV	—Pi. . . 4,	—Pi, , , «,	— — 4, 4— » , 4» — , , 4,	0,7
V	— , , 4, 5	—	—	0,6

. . .
 1— , , (, , ;
); — () , , ;
 — , , ;
 — , ;
 — ;
 pj — ;
 »— ;
 — ;
 4— ;
 — .

		*2
L		1,00
2.		0,95
3.		0,90
4.	,	
	5	0,85
5.	-	
	(5);	0,80
6.	-	0,76
6.	-	,
	. 21*	

	()	
1.		1,0
2.	- , - ,	1,1
3.	,	0,9
4.		0,9
5.		0,8
6.		0,7

1.

. 22.

22

	w_p		3-
I	8,5 11 14	7,1 90 140	63* 71* 112
11	12,5 14 16 19 21	80 90 106 125 140	71* 80 85 100 11'2

*

8,5X8, 1(2,5X9, 11X10.

2.

. 23.

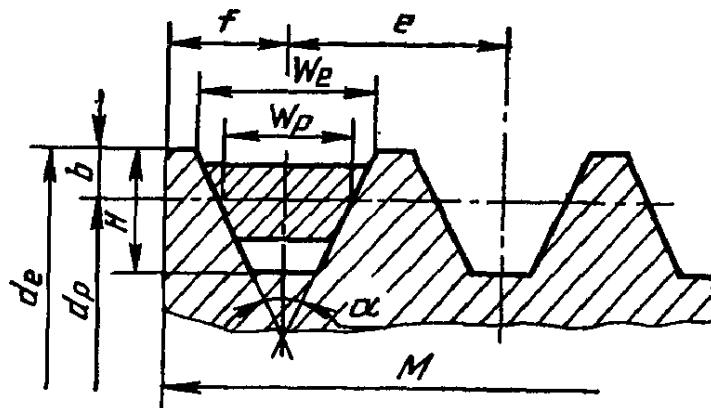
23

W	,
8,5	0,4
11,0	0,4
12,5	0,4
14,0	0,4
16,0	0,5
19,0	0,6
21,0	0,7

3.

. 8

. 24.



d^\wedge — ; d_e — * W_e —

$\cdot f =$

—

, 8

24

? $b_m iii$

4.

hJ4

2J50[4f7.

5

. 25.

d_P,

1

			$d_p <$								
			I				1	II			
			8,5	11,0	14,0	12,5	14,0	16,0	19,0	21,0	
34°	38°	03-801	71-1112	112—160	71-100	80—11 2	85—125	1100t—140	112-160		
36°	38°	85-125	118-160	170—200	(106-140)	118-160	1)32- 160	150—180	470-200		
38°	38°	132—200	170-250	2 2 ¹ —355	150—224	170—250	170—280	190—316	212—355		
40*	38°	>200	>250	>355	>224	>250	>280	>315	>355		

:

1.

34°,

21

3.

4.

, 83 — 36°.

60°,

82

,

8,5

2 ,

40°.

,

,

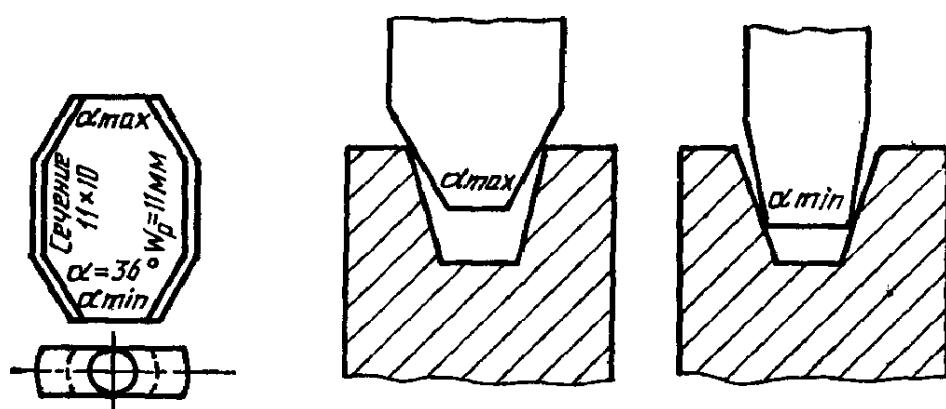
, 8.

/ , a dp

-

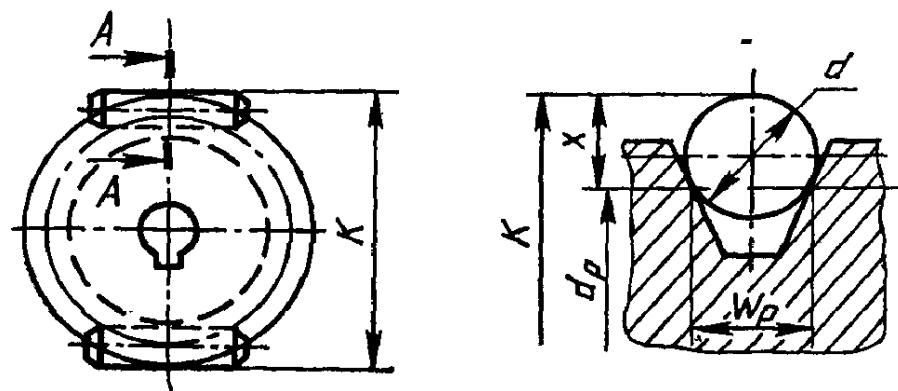
 $dp \sim Kr \sim \% (7)$.

7. . 6, 2U5 2789i.
 8. —
 9. $\pm 1\%$ — $dt \gg 30'$
 10. $0|$ 0,4 —
 1001 LOO
 0,6 0,3
 £ ;
 1\$. 9.



Черт. 9

1& d_p
 s_t ().



, 10

dp

$$d_p = K - 2x,$$

(8>

5

1.

2.

$P \neq$ (9)

σ — 26—33);
 $/$ — (. . 36):

26

, /	, , , ,				
	, , , ,				
	63	80		125	140
5	0,81	0,87		1,01	1,07
6	0,96	1,04	1,17	1,21	1,27
7	1,12	1,21	1,36	1,4,1	1,49
8	1,28	1,38	1,59	1,60	1,70
9	1,43	1,54	1,74	1,79	1,89
10	,58	1,70	1,92	1,98	2,1,0
11	1,72	1,85	2,09	2,16	2,29
12	1,87	2,02	2,28	2,36	2,49
13	2,01	2,16	2,44	2,52	2,6*6
14	2,15	2,31	2,61	2,69	2,84
16	2,28	2,46	2,76	2,86	3,02

. 2&

, /	' 8,5 '		I ,		
	63	80	100	125	140
16	2,40	2,519	2,92	3,02	3,1(6
17	2,52	2,72	3,07	8	3,'3
18	2,64	2,84	3,20	3,31	3,50
19	2,76	2,97	3,36	3,47	3,66
2(0	3,88	3,08	3,50	3,60	3,82
21	2,95		3,58	3,70	3,92
22	3,08	3,31	3,74	3,86	4 0
2\$	3,1,7	8,42	3,86	3,98	4,23
24	3,26	3,50	3,95	4,08	4/83
25	3,32	3,57	4,00	4,16	4,40
26	3,4	3,66	4 4	4/26	4,45
217	3,46	3,72	4,20	4,34	4,60
28	3,50	3,77	4,26	4,40	4,65
219	3,57	3,84	4,34	4,46	4,75
30	.60	3,87	4,38	4,52	4,79
31	3,63	3,90	4,41	4,56	4,82
32	3,65	3,92	4,44	4,57	4,85
	3,66	3,94	4,55	4,60	4,86
34	3,66	3,95	4,46	4,61	4,86
35	3,68	3,94	4,44	4,60	4*85
	3,66	3,92	4,42	4,56	4,83
37	3,02	3,88	4,39	4,54	4 1
38	3,59	3,86	4,35	4*50	4,77
39	3,54	3,80	4	4,44	4,70
40	3,48	3,74	4,23	4,40	4,62

27

, /	' 11 '			I ,	
	71	00	112	140	180
5	20	1,30	1,40	1,50	1,61
6	1,43	1,56	1,67	1,79	1,92
7	1,67	U81	1,94	2,09	2,24
8	1,90	2,06	2,22	2>*38	2,54
9	2,12	2,30	2,48	2,66	2,84
10	21,35	2,55	2,74	2,94	3,14
11	2,56	2,78	2,98	3,20	3,42
1*2	2,78	.02	3,24	3,48	3,72
13	2,98	3,24	3,48	3,73	3,99

, /	' 11 '		I ,		
	71	90	112	140	180
14	3,20	3,46	3,72	4,00	4,27
15	3,39	3,67	,94	4,24	4,52
16	3,58	3,89	4,17	4,48	4,79
17	3,76	4J08	4,37	4,70	5,02
18	3,92	4,26	4,56	4,91	5 \$5
19	4,12	4,46	4,79	5,15	5,50
20	4,218	4,64	4,98	5,35	5,70
21	4,40	4,76	5,12	5,50	5,86
22	4,59	4,97	5,34	5,74	6,11
23	4,72	5,12	5,50	5,90	6,31
24	4,84	5,25	5,65	6,05	6,46
25	4,94	5,35	5,75		6,62
26	5,05	5,49	5,89	6,01	6,75
27	5*15	5,59	6,0	6,44	6,88
28	5,21	5,65	6,08	6,53	6,96
29	5,01	5,75	6,'2	6,65	7,10
30	5,36	5,81	6,24	6,70	7,15
31	5,40	5,87	6,30	6,75	7,22
32	5,42	5,89	6,30	6,79 ,	7,25
30	5,45	5,91	6,35	6,82	7,'29
34	5,46	5,92	6,36	6,83	7*30
35	5,45	5,90	6,34	6,80	7*26
06	5,41	5,88	6,31	6,78	7,24
37	5,38	5,84	6,26	6,74	7,119
38	5,34	5,79	6,21	6,66	7,13
39	5,26	5,70	6,	6,59	7,04
40	5,17	5,61	6,07	6,52	6,96

, /	' 14 '			I ,	
	112	140	180	224	
5	1,99	2,24	2,60		2,76
6	2,38	2,68	,11		3,30
7	2,77	3,12	3,62		3,82
8	3,16	3,56	4,14		4,36
9	0,52	3,98	4,61		4,86
10	3,90	4,40	5,10		5,40
11	4,26	4,79	5,55		5,89
12	4,62	5,2)1	6,04		6,40

, /	' 14 '		I ,	
	112	140	180	224
13	4,96	5,59	6,49	6,85
14	5,	5,99	6,94	7,34
15	5,62	6,34	7,34	7,76
16	5,95	6,70	7,77	8,23
17	6,25	7,05	8,15	8,64
18	6,51	7,35	8,50	9,00
19	6,84	7,70	8,911	9,45
20	7,10	8,00	9,27	9,80
21	7,30	8,24	9,54	10,10
22	7,60	8,59	9,95	10,52
23	7,85	8,84	10,25	10,85
24	8,05	9,05	10,50	11,15
26	8,20	9,24	10,70	11,32
26	8,40	9,45'	10,99	11,60
27	8,55	9,64	11,	11,82
28	8J66	9,76	11,30	12,00
29	8,80	9,95	11,55	1*2,20
30	8,90	10,02	11,60	12,30
31	8,97	10,11	11,70	121,40
32	9,01	10,18	11,79	112,4,5
	9,05	1(0,20	11,82	12,50
34	9,06	10,22	11,86	12,58
315	9,04	10,16	11,80	112,49
36	8,96	10,12	11,75	12,42
37	834	10,09	11,65	12,38
38	8,85	10,00	11,55	12,25
39	8,74	9,85	11,42	12J0
40	8,60	9,76	111,21	12,00

, /	II ,				
	71	80	100	125	160
5	0,7	0,80	0,90	0,95	1,00
6	0,85	0,96	1,06	2	1,18
7	0,99	,02	1,22	1,-29	1,36
8	1,12	1,18	1,38	1,,46	1,54
9	1,25	1,34	1,54	1,63	1,72
10	1,38	1,50	70	1,80	U90

, /	' 12.6		II		
	71	80	100	125	160
11	11.50	1,53	1,85	1,96	2,07
112	1,62	1,75	1,99	2,11	2,23
13	1,72	1,87	2,13	2,25	,38
14	1,8131	1,99	2,27	2,38	2,93
15	1,92	2,0(9	2,(30	2,50	
16	Ota	2,19	2,50	2,61	2,82
17	2,10	2,28	2,59	2,71	2,95
18	2,14	2,32	2,64	21,80	3,08
1(0	2,20	2,40	2,72	2,90	3,20
20	2,30	2,50	2,84	3,00	3,3(1
21	2,36	2,56	2,90	3,08	3,37
22	2,40	2,60	2,95	3,15	3,43
23	2,43	2,64	3,00	3,21	3,47
24	2,44	2,65	3,01	3,26	3,49
25	2,46	2,66	3,03	3,30	3,50
26	2,46	2,66	3,02	3,28	3,50
27	2,44	2,65	3,00	3,26	3,46
28	2,42	2,62	2,97	3,24	3,40
29	2,39	2,59	2,94	3,22	8,35
80	2,33	2,52	2,87	3,20	3,30

30

, /	' 14'		II		
	80	90	112	140	180
5	1,13	1,119	1,29	1,41	1,,52
6	1,35	1,4	1,53	1,68	1,80
7	1,57	1,63	1,77	1,94	2,08
8	1,78	1,85	2,01	2,20	2,26
9	1,98	2,07	2,25	2,45	2,53
10	2,18	2,28	2,48	2,69	2,90
11	2,37	2,48	2,69	2,92	3,15
12	2,53	2,66	2,89	3,14	3,39
13	2,72	2,83	3,08	3,35	3,6
14	2,90	2,99	3,26	3,55	3,84
15	3,04	3,15	3^42	3,74	4,05
16	3,18	3,30	3,57	3,912	4,24
17	3,31	3,44	3,71	4,08	4,42
18	3,38	3,52	3,85	4,23	4,50
19	3,48	3,73	3,99	4,38	4,74

14

II

/

80

90

112

140

180

	2,54	3,82	4,13	4,50	4,87
21	3,72	3,85	4,20	4,58	4,94
22	3,78	3,96	4,30	4,65	5,01
23	3,83	4,00	4,35	4,71	5,06
24	3,86	4,04	4,98	4,76	5,11
26	,88	4,06	4,42	4,80	5,13
26	3,87	4,05	4,41	4,75	5,09
27	3»,86	4,04	4,38	4,70	5,03
28	3,82	3,99	4,34	4,65	4,97
29	3,77	3,94	4,28	4,59	4,92
30	3,67	3,84	4,18	4,53	4,88

Таблица 31

Скорость ремня, м/с	Мощность, кВт, передаваемая ремнем II типа с расчетной шириной 16 мм при расчетном диаметре шкива, мм				
	85	106	125	160	200 и более
5	1,38	1,50	1,59	1,76	1,88
6	1,65	1,78	1,90	2,09	2,23
7	1,91	2,06	2,20	2,42	2,58
8	2,17	2,34	2,49	2,74	2,92
9	2,42	2,61	2,78	3,06	3,26
10	2,66	2,88	3,06	3,37	3,60
11	2,90	3,13	3,33	3,67	3,92
12	3,11	3,36	3,58	3,96	4,22
13	3,32	3,58	3,81	4,25	4,50
14	3,54	3,71	4,04	4,48	4,77
15	3,71	4,01	4,26	4,72	5,03
16	3,88	4,19	4,46	4,94	5,23
17	4,04	4,35	4,65	5,15	5,45
18	4,12	4,49	4,82	5,34	5,65
19	4,26	4,61	4,97	5,50	5,85
20	4,44	4,82	5,11	5,64	6,04
21	4,54	4,91	5,21	5,76	6,13
22	4,61	5,00	5,30	5,86	6,21
23	4,68	5,07	5,38	5,94	6,29
24	4,70	5,11	5,41	5,99	6,37
25	4,73	5,15	5,45	6,02	6,44
26	4,72	5,11	5,44	5,98	6,41
27	4,70	5,10	5,41	5,96	6,35
28	4,65	5,05	5,35	5,88	6,25
29	4,60	5,00	5,3	5,77	6,15
30	4,48	4,85	5,15	5,66	6,05

, /	, 19 ,			
)	125	160	200
5	1,87	2,06	2,22	2,38
6	2,120	2,42	2,62	2,81
7	2,59	2,78	3,02	31,24
8	2,94	3,14	3,42	3,67
9	3,28	3,50	3,82	4,10
10	3,60	3,85	4,2 ¹²	4,52
	3,92	4,19	4,59	4,92
12	4,2 ^{1}}	4,51	4,94	5,30
13	4,50	4,8 ¹ I	5,27	5,66
14	4,79	5,09	5,58	5,99
15	5,02	5,35	5,87	9,30
16	5,25	5,60	6,19	6,59
17	5,47	5,83	6,38	6,86
18	5,58	6,04	6,62	7,41
	5,75	6,23	6,84	7,34
20	6,01	6,41	7,05	7,55
%\	6,15	6,56	7,20	7,70
212	6,25	6,68	7,39	7,8
23	6,34	6,77	6,45	7,92
24	5,36	6,84	7,55	8,00
2®	5,40	6,85	7	8,06
26	5,319	6,83	7,51	8,05
27	3,36	6,79	7,40	8,00
? v	3,30	6,66	7,30	7,85
.20»	6,22	6,57	7,20	7,73
30	6,05	6,46	7,10	7,60

, /	, 21 , II ,			
	112	140	180	224
5	2,24	2,50	2,42	2,88
6	2/66	2,95	3,22	,40
7	3,10	3,39	3,71	3,92
8	3,50	3,83	4,20	4,44
9	3,91	4,27	4,49	4,95
10	4,30	4,71	5,18	5,46
11	4,69	9,12	5,64	5,93
12	5,04	5,51	6,07	6,38
1-	5,36	5,88	6,48	6*81

, /	, , 21		II	
	112	140	180	224
14	5,72	6,23	6,87	7,22
15	6,00	8,56	7,26	7,60
16	6,28	6,88	7,60	7,96
17	6,55	7,116	7,91	8,29
18	6,65	7,41	8,20	8,60
19	6,87	7,78	8,46	8,88
20	7,17	7,91	8,70	9,15
21	7,35	8,12	8,92	9,40
22	7,45	8,32	9,13	9,64
23	7,56	8,51	9,33	9,87
24	7,60	8,72	9,52	10,09
25	7,65	8,90	9,7	10,20
216	7,63	8,86	9,68	10,17
27	7,61	8,80	9,60	KU1
28	7,51	8,50	9,2\$	9,82
2(9)	7,44	8,25	8,92)	9,54
	7,25	8,00	8,75	9,25
31	7,09	7,66	8,45	
32	6,80	7,45	8,18	8,66
39	6,52	7,17	7,89	8,33
34	6*15	6,75	6,41	7,82
35	,71	6,29	6,00	7,27

3, z

$$= \frac{P_n}{P_1 \cdot K_k} \cdot ()$$

— , ; — , ; — , ; — , ;

. 8-;

%

4

= 180°

26—30

26—33,

0

0 *

,

,

,

,

3»4.

34

<	180°		160°	150°	14<f	130°	120°	110°	100°	9(80?	
1 1 ,	#9 ,95	0*92	0,89	0,86	0,32 1	0,78	0,74]	0,69 1	0,64	1 0,58		

5.

$$\epsilon = 2 \cos \frac{d_{p_2} - d_{p_1}}{2\alpha} \quad (1)$$

$$-180 - 60 \left(\frac{d_{p_2} - d_{p_1}}{a} \right) , \quad (12)$$

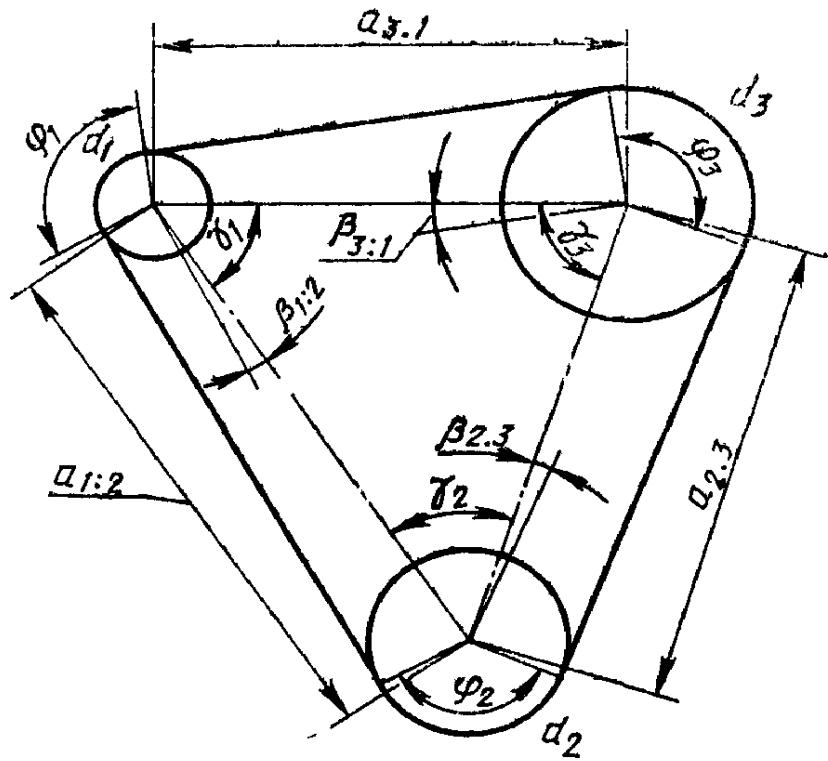
d_p^2 , dpi —

1—iso⁰—vi— | .2 — ,1 ; <¹³)

$$_3=180^\circ - \gamma_a^{2.3} + \pi/2 \quad (14)$$

$\sim 180^\circ +^2, +^{\text{£}*}, 1 \gg$ (^8)

$0-$, , , (. 11);
 $Y-$, , ,



, 11

$$\text{sia}^{\text{dpa-dpi}}_2 \sim 2 \text{ } j_2 : \quad (16)$$

$$\sin h; 3 - 2a_{2:3} : \quad (17)$$

$$\text{smP}_{3:1} - 2a_{3:1} \quad (18)$$

$$\cos y! - , ; \begin{matrix} ^a I; 2 + ^a 3; I \sim ^a I / \backslash 3 \\ *a V. 2 " 3; 1 \end{matrix} \quad (19)$$

$$\cos v_8 \sim 2e_{1:a} . \ll 2.3 > \begin{matrix} ^a ?; 2 + ^a 2; 3 - 4I \\ \cos v_8 \sim 2e_{1:a} . \ll 2.3 > \end{matrix} \quad (20)$$

$$\cos Y_s \sim \begin{matrix} 4; 3 + 4I - a; 2 \\ 2 \ll 2:3 \cdot \ll 3; 1 \end{matrix} \quad (21)$$

1, 2 3

, 120 ,

90°

6.

1120P.

35.

35

	0,00	0,26	0,50	0,75	1,00	1,50
2	1J00	1.15	1,26	1,40	1,60	1,70

(10%)

$$\underline{\text{fin}} \quad \underline{\text{fi>}} \quad (22)$$

, — >

;

, 0 —

7,

()

36

$$= L_p \quad 2, \quad (23)$$

V— / ;
L_p— , ,

Z—

*

36

	30	45	60	90
	1J0	0,9	6,8	0,7
8.	4,	,	,	-
0,96— 0,90—	2—3, 4—6. (L _p)	:	:	

$$\left\{ \frac{dp_0}{dp_i} \right\}^2 \sim 2 \sim (dp_2 \sim hdp_i) - h \quad ; \quad (24)$$

[^]P=a|:2 *cosPt;2+ 2;3 *cos^2;3+ 3;1 *

$$tos h \backslash + 5''' (^ 1- + ^ - 2+ ^ -). \quad (2 >$$

24, 25, . 3

10L 1

()

$$a=0,25U_{L_p-w}+V(.L_p-\gg)*-8y, \quad (26)$$

(dp_{ij}+dp_t)^{1/2}

$$= \frac{1}{2} \frac{\pi p_i}{2} \cdot$$

26,

11.

$$L_p(I-0,0(1),$$

$$L_p(1+0,0415)$$

,	,
8.051—8,1 166—89 427—75 2789—73 7502—89 7912—74 9078—84 14 192—77 15152—69 15846—79 18242—72 2534 6—89 25347—82 2—034—228—87	3.2 , 3.4 3.2.1 4 3.5 1.6.2 1.6.4 1 3 5, 1.5.2, 1. , 1.6.3 1.6.3 2,2 3.7 3.7, 3.11» 3.3

17 05 95. . 10.07.95. . 2,56. . 2,81.
. . 3,02^ . . 531 . . 2595.

, 107076, . . , . 256. . 14. . 1171
040138