

,

,

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 ana 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 —

;

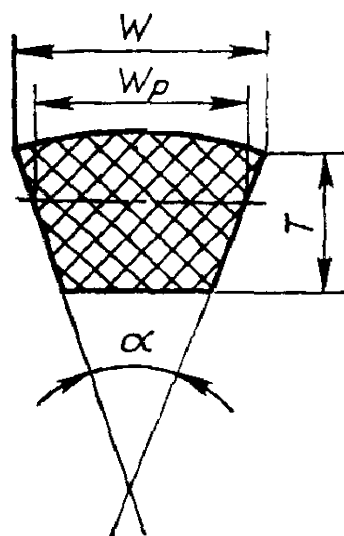
II —

; \*

1 —  
2 —

II

1.2.  
1.2.1.



$W_{,1} -$   
; —  
1

X X X							( ±1° )
			.	:	.	:	
I	8,5X8	10,5	8,5	+0,6 —0,4	8,0	±0,5	40° (38°)*
	11,0	13,0	11,0	+0,6 —0,4	10,0	±0,6	
	14,0X13	17,0	14,0	+0,7 —0,5	13,0	±0,6	

b		W	W <sub>p</sub>				( ± )
II	12,5X9,0	15,0	12,5	+0,6 —0,5	9,0	±0,6	4GP
	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<sub>?</sub> ,

-

-

-

7

1 2.2.

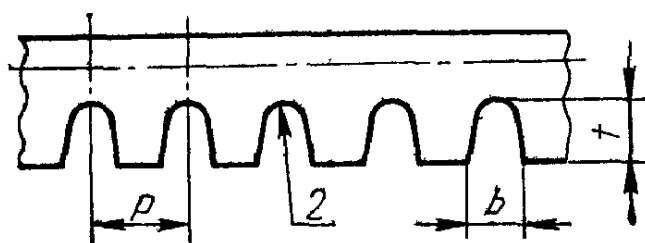
8,5X8 12,5x9,

\*

-

. 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

2,5

rto

50 %

1 0

1.2.3.

1.2.4.

. 4.8,

 $L_p$  $I,$ 

. 3.

3

	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-	+	—
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

\*

		1.
12 6.		-
( i i	. 5.	5
		-
		,
1000	±6,0	2
1000 1250	±6,0	3
» 1250 » 1500	±8,0	3
» 1500 » 2000	± ,	4

### 1.2.7.

,  
 2- I , 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 ,  
 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			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, -

2. 01.( 96.  
01.01.96

2

3.  
01.CU.96.

\*,

. 8 8818—93

1.3.8.

50

1.3.9.

1.3.10.

4.

1.3.11.

5.

1.4.

1.4.1.

1.5.

1.5.1.

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.

1200X800 ,

15 .

,

1.6.3.

,

15152,

15846.

1.6.4.

—

14192

«

».

**2.**

## 2.1.

**1000**

;

;

;

;

;

;

,

;

;

;

,

,

,

## 2.2.

**.7.**

7

		-		
			-	-
1.	.	100%	+	
1.3.2; 1.3.3; 1.3.4		3 %	4-	—
2.	-			
	-	3 %	4*	
,	-			
4.	-			
		100 %	+	
5.		3 %	4-	—
,	-			

. 7.

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

:

1. . 1-3.7 1.3.8 -

2. 01.01.9 .

18242.

**2.3.**

-

. 7.

( ) , -

, . -

. -

**2.4.**

-

-

,

-

**2.5.**

-

-





	$w_V$		.	.	2f		+0,1	-0,1	+ 0,1
I	8,5 > 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

		)	$\pm 15$	$d$		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.

; 253,47-

—

14,

4,

—

Jsl4

25346,



<div> <div></div> <div><math>W_p</math></div> </div>								
	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
*								
-								
,								

3.8.1.

$L_p$

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

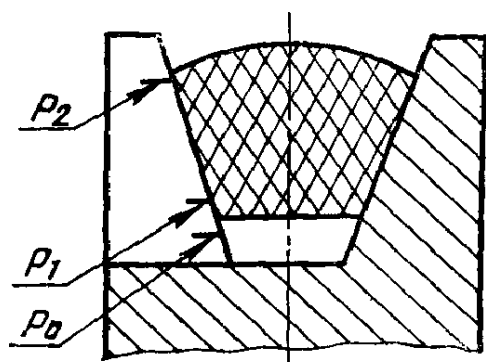
—  
—

, , ; . 9.

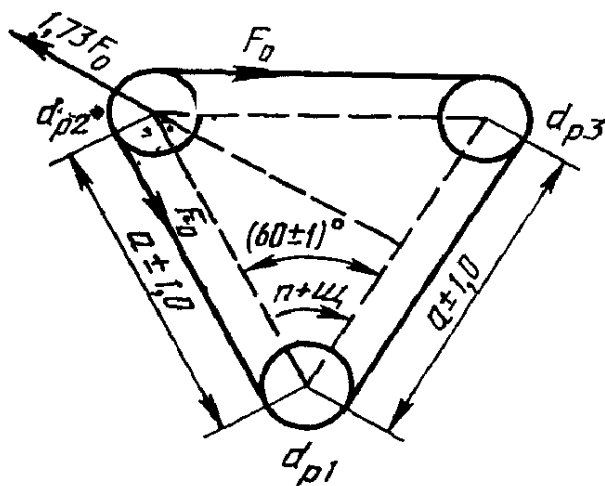
$$C_p = ifdp,$$

3.9.

( . 1.2.1)  
. 3.8.



Черт. 5



Черт 6

3.10.

8.051.

3.11.

$d_{p2}$

$rf_{p3}$

( . 6).

$d_{pi}$

1,73  $F_0$ ,

(3750 ± 100)

-1.

( . 6)  
. 10 11.

3.12.

, . 11, Oil,.01.96.  
/ , \*  
JV=  $60\text{-nd}_{\text{pl-n}}$  0. (2)  
Lp

dpi —  
—  
0 —  
Lp —  
3.13.

, ;  
, -1;  
, ;  
, .

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

$L_K$  —  
 $L_H$  —

, ;  
, .

7502

1 .

4.

4.1.

4.2.

4.3.

30 °

1

0

10

	$Wp,$				$F, ( )$			
		$dP_i$		$\wedge$	.	.	.	.
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)	$\pm 3v4(\pm 0,35)$ $\pm 4,9 (\pm 0 )$ + $(\pm 0,700)$	) 4,0 5,0	$\pm 0,3$ $\pm 0,4$ $\pm 0,5$
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)	$\pm 3^4 (\pm 0,36)$ $\pm 4,4(\pm 0,4S)$ $\pm 5,4 (\pm 0 )$ $\pm 6,9(\pm 0,70)$ $\pm 7,8 (\pm 0,86)$	3,5 4,9 5,5 7,0 8,5	$\pm 0,4$ $\pm 0,5$ $\pm 0,6$ $\pm 0,7$ $\pm 0,9$

. 10

	$Wpi$	2 ,				$\pm 15'$
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	34°
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	

1. :  
— Js 14 25347.  
— . 8,

	1 ,	,			, ( )		,	
		rfPi	^ 2	dp3	.	,	.	
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 1105 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 ±0j6 ±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	34°
	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	

1.,  
2.

/ — Jsl4 25347.  
i— . 8.

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

 $F_0$ 

:

$$F_0 = \frac{850 \cdot 0.2}{V - Kf2} \quad (4)$$

$$F_0 = \frac{850 \cdot \max^*}{+m_n - v} >$$

— , ;  
 $v$  — , / ;  
 2 — ;  
 — , / ,  
 . 14;  
 \ — ( . 34);  
 — ,  
 ( . 35).

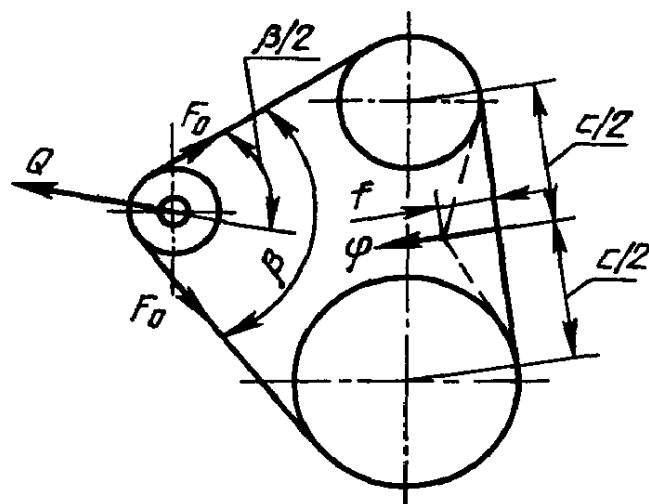
$$m_a' V^2 = 0.$$

14

$W_p \times T,$	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) ],  
 ( . 7).  
 $Q$  ( . 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- - <sup>2</sup> 2,5 • 10 <sup>-2</sup> — 4,5-10 <sup>-2</sup> 2,0- 10 <sup>-2</sup> — 4,0-10 <sup>-2</sup>

)  
5.7.

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 « »
8,5X8	1030	-451 , -4146.10, -417,10
8,5X8	1^060	-402—10
8,5X8	1090	-402-
8,5X8		-260
8,5X8	1280	-21 Al, -120, -37 , -144
8,5X8	13120	-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

		( )
<b>11</b>	J	-6422
ii	1045	-53, -75214, -960, -6443,
		18iT, 43 1(51, -71, -73, -214, -
		34, -3403
11 10	1120	23/24, 31/32, 31 /32 ,
		1517, -144», -744
11X10	1150	-52—94
1 1 X 1 0	1180	-840, -84, -842, -8423
11X10	1-220	-645, -14, -505—10, 57
1 1 X 1 0	1250	-240 ( -80/82), — 01, -241 ( -70 )
11X10	1280	,114, -117, -4104, -41
11X10		-66, -672, - 2, - '205, -
		USK, -118, -6198, -412, -42021,
		-5251
1 1 X 1 0	1450	-661—92, 3M3-3403, -672, -320 ,
		-52151, -1 7, -16
		-14 ( -75 ), 15, -18, -
11 10	1600	6, 19/20, -21/22
		-65—06, 3M3-3402, -17 /18 , -
		17 /18
11	1650	-
11X10	1775	-6\$ -71,, -73, -3205
14X13	<b>1,000</b>	-164122
14X13	1030	-4011—10
14X13	1(280	-23/2», -4 200, -31/32, -31 /
		/32 , -1500, -81 ( - )
14X13	1320	-240 ( -701, ), -740, -
		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), -
		2361, .3-238
14X10	987	-500, -504
14	1030	-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	<b>1120</b>	-51, -52-04, -60 ( -150),
		-62 ( -,150 ), -74/75
		1 -66 ( -475 )
10	1220	-50, -50 ( -50/52)

		( )
II6X11	1460	-26 , -65 ( -6)
16X11	1403	-65
116X11	14(50	-60 ( -150), -62 ( ( -150 ), -64, -80, -81 ( - ), -72/74/176/78, -408, -66 ( -175 )
116X11	1650	-160, -72, -108
19X12,5	9713	-200, -210, -214
19X12,5	1220	—,1828
19X12,5	1450	-41 ( -75 ) -715 ), -14, -01 , (4- ),
19X12,5	1550	-iMK, -115
21	1008	-157, , -697-, -677 , -6507, -7405
21	1450	-697, -1540, -531, -7640, -7151482, -74211, -75281
21X 14	1650	697, -677 , -555 -131, -375, -608 , -
21X14	1735	75401, -540 , -548 , -7548, -
31X14	1950	-75281, -7421, -64,11 -548 , -7548, -7523, -7523,1, -75202

,

17

1-

2-

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

1. . 18.

18

	1	2
		130
	90	110
	3600	1800
	2500	2800
	3000	4000

2. ( . 18). . 18  
1-  
- . , -
3. , -  
( )  
 $\wedge ( ) = \wedge ' \wedge 1 * ^ 2 * ^ 3 \rangle$  (6)  
/ 2 — , -  
-  
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 —  
—  
5.  
. 20.

	*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

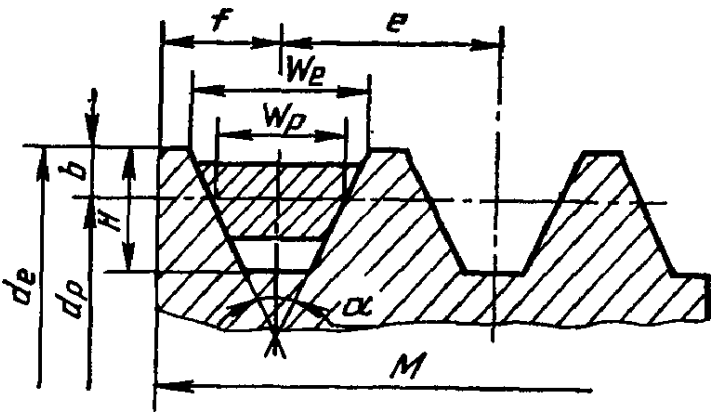
	W <sub>p</sub>		
			3-
I	8,5 11 14	7,1 90 140	63* 71* 112
11	12,5 14 16 19 21	80 90 106 125 140	71* 80 85 100 11'2

\* 8,5X8, 1(2,5X9, 11X10.  
2.  
. 23.  
23

W	,
8,5 1 1,0 12,5 14,0 16,0 19,0 21,0	0,4 0,4 0,4 0,4 0,5 0,6 0,7

3. . 8 . 24.





$d^{\wedge}$  — ;  $d_e$  — ;  $W_e$  — ;  
 ; — ; — ;  
 ;  $f$  — ; — ;  
 ; — ;  
 , 8

24

	$W_p$							
	I							
	8.5	11,0	14,0	12,5	14,0	16,0	19,0	21,0
, , , min $b_{m i n}$ $We,$ : 34° 36° 381° 40°	2,75	2,75	4,50	3,4	4,4	4,4	5,0	6,1
	1*2,5	16,0	211,0	15,0	16,0	18,0	20,0	22,0
	12,0	16,0	19,0	18,0	20,0	23,0	26,0	30,0
? $b_{m i i i}$ 4. 5 (		12,7	,8	14,6	16,7	18,7	22,]	24,7
		10,31	12,8	16,9	16,9	28,9	22,2	25,0
		10,4	12,9	17,1 !	14,8	17,0	19,0 !	22,4
		10,5	13,0	17,8	15,0	17,5	19,2	22,6

$We,$  min

$b_{m i i i}$

4.

h J 4

2J50[4f7.

5

. 25.

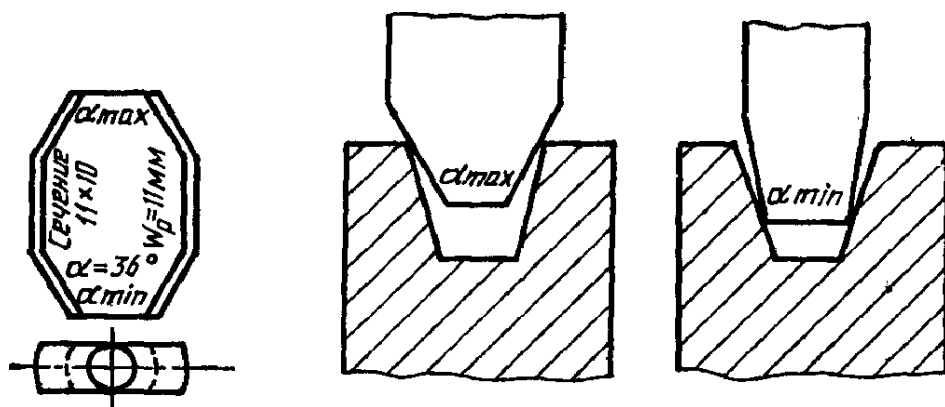
$d_p,$

(

1									
$d_p <$									
	I	1							
		I				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	liOOt—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'—355	150—224	170—250	170—280	190—316	212—355
40*	38°	>'200	>250	>355	>224	>250	>280	>315	>355

1. :  
 34°, 83 — 36°. 82 , 8,5  
 21 60°, 2 , 40°.  
 3. , , -  
 4. , 8. / , a  $dp$  -  
 $dp \sim Kr \sim \%$  (7).

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



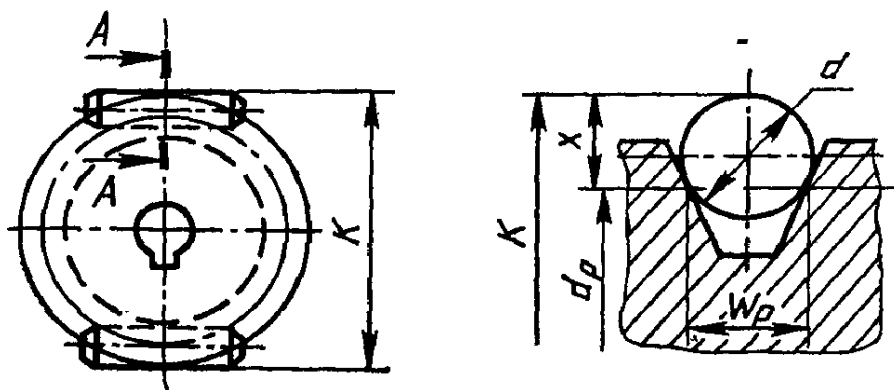
Черт. 9

1&

$d_p$

$8_t$

( . . ).



, 10

$dp$

$$d_p = K - 2x,$$

(8>

5

1.

:

2.

-

$P\bar{F}$

(9)

26—33);

(

( . 36):

2 6

, /	, 8,5				
	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

, /	, 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

, /	, 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 ,				
	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	4,08	4,37	4,70	5,02
18	3,92	4,26	4,56	4,91	5,55
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 ,			
	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	5,21	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	7,3,5	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

, /	, 12,5 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
1 1	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

3 0

, /	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



	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	3i>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

Т а б л и ц а 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	<b>31,24</b>
8	2,94	3,14	3,42	<b>3,67</b>
9	3,28	3,50	3,82	4,10
10	3,60	3,85	4,212	<b>4,52</b>
	3,92	4,19	4,59	4,92
12	4,21	4,51	4,94	5,30
<b>13</b>	4,50	4,81	5,27	5,66
14	4,79	5,09	5,58	5,99
15	5,02	5,35	5,87	<b>9,30</b>
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	<b>7,34</b>
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	<b>6,34</b>	6,77	6,45	<b>7,92</b>
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	<b>7,73</b>
30	6,05	6,46	7,10	7,60

, /	, 21 , II ,			
	112	140	180	224
5	2,24	2,50	2,42	<b>2,88</b>
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
<b>10</b>	4,30	4,71	5,18	5,46
<b>11</b>	4,69	9,12	5,64	5,93
<b>12</b>	5,04	5,51	6,07	6,38
1-	5,36	5,88	6,48	6*81

, /	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

$$- \frac{P_{\Pi}}{P_1 \cdot K_4}, \quad ( )$$

— , ; — .8-;

%

4

= 180°  
26—30  
26—33,

0

3»4.

3 4

'	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.

$$\leq 2 \cos \frac{d_{p2} - d_{p1}}{2a} \quad ($$

$$-180 - 60 \left( \frac{d_{p2} - d_{p1}}{a} \right), \quad (12)$$

$d_{p2}, d_{pi}$  —

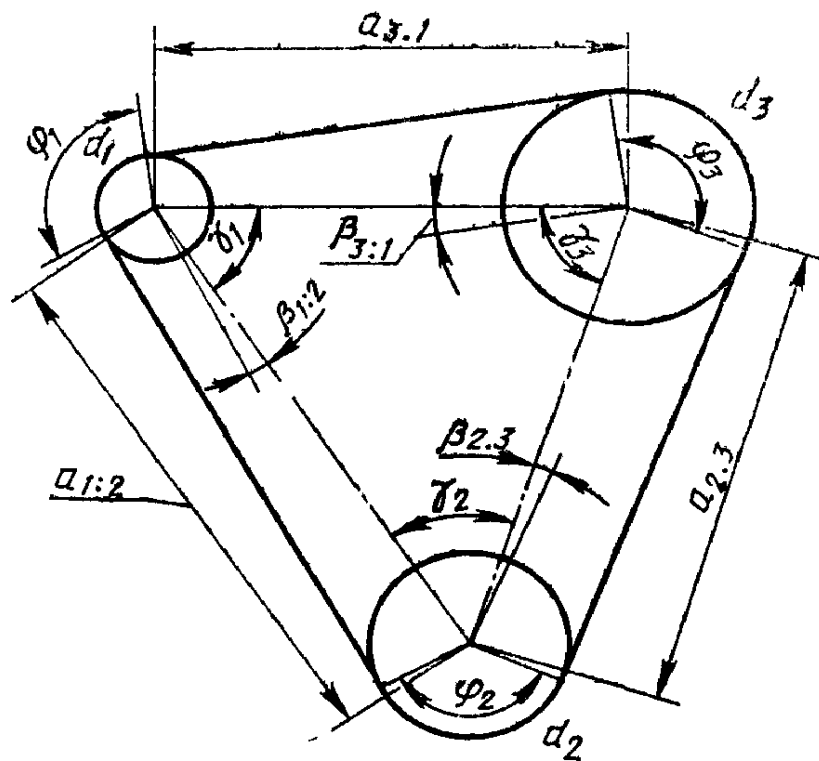
$$1 - \text{iso}^0 - \text{vi} - | .2 - , 1 ; \quad <^{13})$$

$$_3 = 180^\circ - Y a^{2.3 + P1, 2} I \quad (14)$$

$$\sim 180^\circ + ^2, + \mathcal{E}^*, 1 \gg \quad (^8)$$

0 —

Y —



, 11

$$\frac{d\alpha \sim d\pi}{\sin \alpha} U_2 \sim 2 j^2 : \tag{16}$$

$$\sin h;3 - 2a_{2;3} : \tag{17}$$

$$\text{sm}P_{3;1} - 2a_{3;1} \tag{18}$$

$$\cos y!- „ ; \frac{a!;2+a3;! \sim a! \backslash 3}{*a V.2 “3;1} \tag{19}$$

$$\frac{a?;2+a2;3-4l}{\cos V_8 \sim 2e_{l;a} \cdot \ll 2.3 >} \tag{20}$$

$$\frac{4;3+4l-a!;2}{\cos Ys \sim 2^{\ll 2;3 \cdot \ll 3;1}} \tag{21}$$

1, 2 3 ,

90° 6. — 1120P. , 120 , 35. -

3 5

-	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% ) -

$$\frac{fin}{fi>} \tag{22}$$

, — > ;  
, 0 —  
7, ( ) . 36

$$= L_p^2, \tag{23}$$

$$\frac{v}{L_p} / ; , ,$$



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» 4 3.3

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

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