РЕМНИ ПРИВОДНЫЕ КЛИНОВЫЕ НОРМАЛЬНЫХ СЕЧЕНИЙ

ПЕРЕДАВАЕМЫЕ МОЩНОСТИ

Издание официальное

96-II 68

МЕЖГОСУДАРСТВЕННЫЙ СОВЕТ ПО СТАНДАРТИЗАЦИИ, МЕТРОЛОГИИ И СЕРТИФИКАЦИИ М и в с к

Предисловие

1 РАЗРАБОТАН Акционерным обществом «Научно-исследовательский институт резиновой промышленности» (АО «НИИРП»), ТК 80

ВНЕСЕН Госстандартом России

2 Принят Межгосударственным Советом по стандартизации, метрологии и сертификации (протокол № 9—96 от 12 апреля 1996 г.) За принятие проголосовали:

Наименошиние госуцарства	Наимсифивний национального органа по станцартизации
Азербайджанская Республика	Азгосстандарт
Республика Велоруссия	Белстандарт
Республика Қазахстан	Госстандарт Республики Казахстан
Киргизская Республика	Кыргизстандарт
Республика Молдова	Молдовастандарт
Российская Федерация.	Госстандарт России
Республика Таджикистан	Таджикский государственный центр
	по стандартизации, метрологии и
	сертификации
Туркменистан	Туркменглавгосинспекция
Укракна	Госстандарт Украины

- 3 Настоящий стандарт соответствует международному стандарту ИСО 5292—80 «Передачи клиноременные промышленные, Расчет номинальной мощности» в части расчета номинальной мощности
- 4 Постановлением Комитета Российской Федерации по стандартизации, метрологии и сертификации от 4 сентября 1996 г. № 557 межгосударственный стандарт ГОСТ 1284.3—96 введен в действие непосредственно в качестве государственного стандарта Российской Федерации с 1 января 1998 г.
- 5 B3AMEH FOCT 1284:3-80

© ИПК Издательство стандартов, 1997

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания на территории Российской Федерации без разрешения Госстандарта России



FOCT 1284.3-96

Содержание

1	Назначение и область применения	l
2	Ссылки	1
	Зависимость передаваемой мощности от сечений ремней при	
3.4	Схемы расчета трехшкивных передач	9
	Расчеты клиноременной передачи по мощности при двух-	
	шкивной схеме	1
3.6	Предварительное натяжение ветви	9

РЕМНИ ПРИВОДНЫЕ КЛИНОВЫЕ НОРМАЛЬНЫХ СЕЧЕНИЙ

Передаваемые мощности

V-belts of standard cross-sections. Transmitted powers

Дата внедения 1998-01-01

1 НАЗНАЧЕНИЕ И ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

Настоящий стандарт распространяется на бесконечные резинотканевые приводные клиновые ремни нормальных сечений по ГОСТ 1284.1 и ГОСТ 1284.2.

2 ССЫЛКИ

В настоящем стандарте использованы ссылки на следующие стандарты:

ГОСТ 1284.1—89 Ремни приводные клиновые нормальных сечений. Основные размеры и методы контроля

ГОСТ 1284.2—89 Ремни приводные клиновые нормальных сечений. Технические условия

ГОСТ 20889—88 Шкивы для приводных клиновых ремней нормальных сечений. Общие технические условия

- 3 ЗАВИСИМОСТЬ ПЕРЕДАВАЕМОЙ МОЩНОСТИ ОТ СЕЧЕНИЙ РЕМНЕЙ ПРИ ОПРЕДЕЛЕННОЙ ЧАСТОТЕ ВРАЩЕНИЯ
- 3.1 Сечения ремней A, B(B), C(B), D(I), E(A) выбирают в соответствии с рисунком 1. Ремни сечения Z(O) применяют при передаваемых мощностях до 2 кВт, сечения EO(E) при мощностях свыше 200 кВт.

Издание официальное



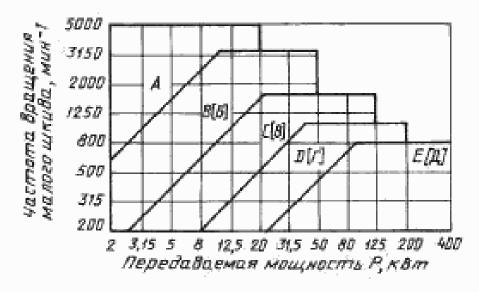


Рисунок 1

 3.1.1 Расчетную передаваемую мощность P в киловаттах вычисляют по формуле

$$P = P_{nod} \cdot C_n , \qquad (1)$$

где P_{nos} — номинальная мощность, потребляемая приводом, кВт;

 C_p^{max} — коэффициент динамичности нагрузки и режима работы. Номинальной считают нагрузку, вероятность распределения которой на стационарных режимах не превышает 80 %.

- 3.2 Коэффициент динамичности нагрузки и режима работы С определяют по таблицам 1 и 2.
- 3.3. Схема расчета двухшкивной клиноременной передачи приведена на рисунке 2.

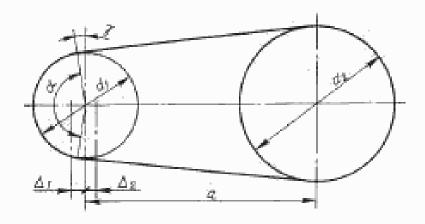


Рисунок 2

 3.3.1 Линейную скорость ремня v в метрах в секунду вычисляют по формуле

$$v = \frac{\pi d_1 n_1}{60000} = \frac{\pi d_2 n_2}{60000},$$
 (2)

где d_i — расчетный диаметр меньшего шкива, мм;

 n_1 — частота вращения меньшего шкива; мин $^{-1}$;

 d_i — расчетный диаметр большего шкива, мм;

 n_2 — частота вращения большего шкива, мин⁻¹,

- 3.3.2 Расчетные диаметры шкивов выбирают в соответствии с требованиями ГОСТ 20889. Диаметр меньшего шкива передачи следует брать возможно большего значения, но не более предельно допустимой скорости ремня 30 м/с. Для сельскохозяйственных машин допускается применять шкивы по нормативной документации.
 - 3.3.3 Расчетный диаметр большего шкива вычисляют по формуле

$$d_2 = id_1$$
 (3)

3.3.4 Передаточное число / вычисляют по формуле

$$i = \frac{n_1}{n_2} = \frac{d_2}{d_1}. \tag{4}$$

3.3.5 Угол обхвата ремнем меньшего шкива α в градусах вычисляют по формулам:

$$\alpha = 180 - 57 \cdot \frac{d_2 - d_1}{a} \text{ при } \alpha > 110^{\circ}$$
, (5)

$$\alpha = 2 \arccos \frac{d_2 - d_1}{2\sigma}$$
 πρει $\alpha \le 110^\circ$, (6)

где a — межцентровое расстояние, мм:

Минимальный угол обхвата ремня шкивом рекомендуется брать не менее 90°.



приводах промышленного - Коэффильтент С, линамичности нагрузки и режима работы ремней в виневопудоро Таблина 1

	was stop shoo			1	1	1	1	1	١	١	
					J	C, apa sac	Se cace	пря часте смоя риботы ромной	Scatted		
			_	**	m	_	2	m	-	PH	m
Рижин раболь	Tha Manuma	Хэрэх төр н этруух н	Free grant of the control of the con	Электродивтителя; игерен епистроди бизетродив мадленар; втримен есия; электродивна тель; и и истовен пого токи	Эле из резлиятителя, и терем ештого, тов а убщ еправым лениото в тримов ешто. электролинга толу настоян вого т окт изунговой, турбания	3.0cm No.0 No.0 No.0 Cilopol Spiraci	Электродинтель постоянный компреденный компреденный сторыней с частогой краше 600 каки т	Te.h Hoka Hit. Hareno Torosit Le 600	The killing of the ki	Элемтро авитисль в срепценного това с возвительны пусковы и можентов. засктролингатель востоянного това сериссы и в далитель пертреме го сорыная с мистом в врашския на же 600 ме и	CCAs DESC M M MTOR. PELS DAG DAG DAG DAG DAG DAG DAG DAG DAG DAG
. Лел-	Станки с непрерывным прецессом резания: то кар- ные, свераяльные, шлифо- вальные, деткие вентиляторы, изсосы и компрессоры цент- робежные и ротапионные, лен- тойные конвейеры, везики, се- нараторы, детме трохоты, и а- шины для очистки и потруз- ки черня и др.	Спокойная. Максимайьная кратковремен- ная натрузка до 120% от но- мянальной	1,0	11	, T	I.	1.2	<u> </u>	 (-3	¥*	1,6
Срел-	Станки фрезерние, зубо- фрезерные и револьверные, политрафические машини, электрические генераторы; поршневые насосы и комп- рессоры с тремя и более ци- линдрами, вентиляторы и возлухолувки, цетине тране- портеры, элевторы, диско-	Умеренные колебания на- трузки, Макси- жальная крат- корременная нагрузка до 150 % от номи- нальной									

Проболжение таблицы 1

-jes	CON KONE II II II II II II II II II II II II II	F	6.1
FI	promerry medico no attribuna n na soorica attribuna n mente, preira nora, crosp vid. sprima	rd.	9*1
-	TARKE TRANS TR	1,3	1,4
- 47)	Company of the compan	1.6	1.7
24	predientrati intrendent to intrendent intrendent intrendent intrendent intrendent intrendent intrendent intrendent	1,4	
_	Syncyth mounter manageren municum municum municum	5.1	÷.
17,	ri esta Yosta democro Ba, rechi Tocci Tocci Tocci Tocci	1;5	46_
Ę4	T DO JAM P T DO JAM P T DO SEM LIA SEN ESC CÉRA T DO SEM LA DE T DE SEM LA DE T D D D D D D D D D D D D T D D D D D D	2,1	(AT) T THE
_	Saca 1 ctic 1 ctic 2 a a a a a a a a a a a a a a a a a a a	1.0	21
	X ago aver ogo en en pysom en		Значительное колебание на- трузки. Макси- мальная крат- к овременияя нагрузка во 200 % от номи- надыной
		вые тилы для лерева, транс- и иссии прядильные, бумак- име, пищевые машины, ти- желые грохоты, вращающи- еся печи, станки, скоростно- го щанфолатова и др.	Станки строгайвилае, дол- бежные, зубодолбежные в дере кообрабатывающие, на- собы и компрессоры порш- невые с одням или авума цияхидрами, вентиляторы и водлуходувки тяжелого тыпа, конвейеры винтовые, с относи- тельно тяжелым маковиком, ткалкие машким, клопко- очистительные машины, ма- шины для прессования и брякетирования кормов и
	работы		
	3 2 3	1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 3 1 2 3 3 1 3 3 3 3 3 3 3	1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 2 3 1 3 3 3 3 3 3 3 3

ΓΟCT 1284.3-96

Продолжение таблицы 1

	171	CUB M M C COMP C CAB COMB D D TO TO D TO TO D TO TO D TO TO TO TO TO TO D TO	2,0
	7	Элентродинтитель по веродинтитель по выдывания с по выдывания по веродинтитель в веродинтитель в веродинтитель в веродинтитель в веродинтительного веродинительного веродинительно	F-1
Hoole	-	Aread nos nos nos nos nos nos nos nos nos nos	** <u>'</u>
С, при чесле смет работы ремен	г	OKA OKA A. A. PRIORI O'UTU B O'UTU B	· · ·
ed tokes	. 62	Эликтродинтителя волитуридения, заитотель енутренного сторавши с частогой врацы ния стейце (Оп	97
pa 1914 pa	_	TANKE TOT TOT THE TATESTAN THE GOLD TO THE GOLD THE GOLD THE GOLD TO THE GOLD THE GOLD THE THE GOLD THE GOLD TH	4.
C, B	17.	TOKA TOKA GRESTINI GI, TOKA TOKA OBER M	1
	0	Электродавтатель и пременного тока общитроманциции пот в ремения. Электродавтирля изуктовой, турбан н	** <u>*</u>
	-	Syres equit ta ta ser; contract	1,3
		Харовстер: верерумент	Ударная и резконеравно- мер ная на- грузка. Мак- с и м аль и ая кратковремен- ная нагрузка до 300 % от номинальной
		Part Take	Польеминки, дкскавато- ры, драги, прессы винтовые и эксцентриковые с относи- тельно летким маховиком, ножины, молоты, бетупы, сикиомалян, мельницы ша- розые, жерновые, вальцо- вые, добизык, лесовывались рамы и др.:
		Peann	Очень тяже-

Коэффишент С, линамичности нагрузки и режима работы ремней в приволах сельхозмациин $0^{-2})$ 95 $\quad \cong \quad$ \mp ${\rm IR}_{i}$ 100 65

				С, итрак чи сле онезе работъв ренноя	BI60	оботы р	CHIDOL	
Peann	Test, september 19 p.10 CC 1, 200 Cm (district	Xunerres sensons	-	E41	m	-	~	in
			Электро нерози нестојн	Электродингитель паражератор постојне ного токи		DE HELD	Дынгитель я вут рея него сторывляя	SHELLE
Летжий	Равном ерно вращающиеся рото- рм, денточные и целочнодзанчатые эле ваторы, клавишные соломотрясы, шнесковые питателя, подборшики стеблей, вентыляторы очистки, тид- р онасосы, потрузники тюков, пляощилки гравы, стеклопольемин-	Сдокожная, Крат- ковременная, пере- грузка до: 120 %, во- м инальной	1,0	7.	**	3	2	w
Средицой	Мотовило, шнеки жаток, грохоты, гидростатическая передача, питаю- щие транспортеры, легкие поташи- ожные почвообрабатывающие орга- ны; приводы холовой части самохол- ных жашкы	Умеренняя коде- бательная. Кратко- вреженная перегруз- ка до 159 % ном.н- нальной	=	~	or _{ki}	<u>e</u>	4.	9
Tax coraji	Молотидьные барабаны, режушие алгараты, измедьчителя стеблей, вентиляторы измедьченной массы, прессы для солом и (сена), разбра- смиятели удобрений, тяжелые тро- хоты и рогационные помворбраба- тывающие органы	Значительные ко- лебательные. Крат- ковременная пере- грузка до 200 % по- минальной.	<u>~</u>	m	9	<u>T</u>	<u>~</u>	5

 При реверсировании, частом пуске и установке натяжного шкива на ведущей ветви увеличивается на 0, римечанне хоэффициент

3.3.6 Межцентровое расстояние определяется конструктивными особенностями привода. Рекомендуемое межцентровое расстояние вычисляют по формуле

$$0.7 (d_1 + d_2) \le a \le 2 (d_1 + d_2)$$
 . (7)

3.3.7 В зависимости от выбранного межцентрового расстояния расчетную длину ремня $L_{\rm o}$ в миллиметрах вычисляют по формулам:

$$L_{v} = 2a + \frac{\pi}{2} \left(d_{1} + d_{2} \right) + \frac{\left(d_{2} - d_{1} \right)^{2}}{4a}; \tag{8}$$

$$L_{p} = 2a \cdot \sin \frac{\alpha}{2} + \frac{\pi}{2} (d_{1} + d_{2}) + \frac{\pi \gamma}{180} (d_{2} - d_{1}), \qquad (9)$$

где γ — угол, равный (90° — $\frac{\alpha}{2}$), град.

Вычисленную расчетную длину округляют до ближайшей стандартной расчетной длины ремня в соответствии с ГОСТ 1284.1.

Номинальное межцентровое расстояние $a_{\text{\tiny HSSM}}$ в миллиметрах вычисляют по формуле

$$a_{\text{new}} = 0.25 \left[(L_p - \omega) + \sqrt{(L_p - \omega)^2 - 8q} \right],$$
 (10)

гле

$$\omega = \pi \cdot \frac{d_1 + d_2}{2} ,$$

$$q = \left(\frac{d_2 - d_1}{2}\right)^2 .$$

3.3.8 Для компенсации отклонений от номинала по длине ремня; его удлинения в процессе эксплуатации, а также для свободной установки новых ремней в передаче должна быть предусмотрена регулировка межцентрового расстояния шкивов.



Возможное увеличение межцентрового расстояния Δ_i относительно номинального $a_{....}$ должно удовлетворять условию

$$\Delta_i \ge S_i L_{-}$$
, (11)

где S_i — коэффициент, определяемый по таблице 3.

Уменьшение межцентрового расстояния Δ_1 должно удовлетворять условию

$$\Delta_{2} \geq S_{2} L_{n} + 2 W_{0},$$
 (12)

где S_i — коэффициент, определяемый по таблице 3;

 — расчетная ширина канавки шкива для ремня выбранного сечения, мм; определяют по ГОСТ 20889.

Значения S, и S, приведены в таблице 3.

Табаица 3

Класс резина (ГОСТ (284.2)	$S_{\rm t}$	S_2
I, II	0,025	0,009
III, IV	0,020	0,009

Примечание — По согласованию потребителя с разработчиком реміней для движущихся сельхозмаційн допускается изменять пределы регулирования межцентрового расстояния.

3.4 Схемы расчета трехшкивных передач приведены на рисунках 3 и 4. Третий шкив схемы, в соответствии с рисунком 3, может быть как рабочим, так и натяжным, а схемы на рисунке 4 — только натяжным. Натяжные шкивы должны располагаться на ведомой ветви передачи. Более предпочтительным является внутреннее расположение шкива в контуре.

Расчетный диаметр натяжного шкива, расположенного внутри контура, должен быть не менее меньшего расчетного диаметра рабочего шкива передачи. Диаметр натяжного шкива вне контура должен превышать диаметр меньшего рабочего шкива передачи не менее чем в 1,35 раза. При невыполнении этого условия коэффициент C_p (таблицы 1 и 2) увеличивают на 0,1.

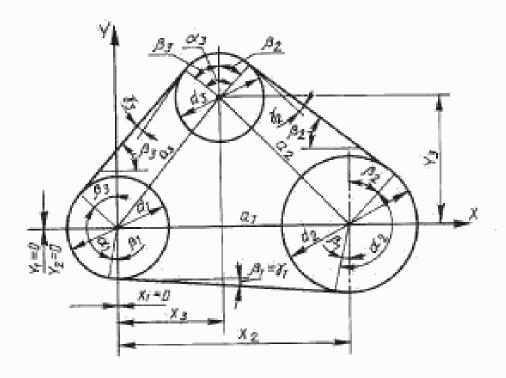


Рисунок 3

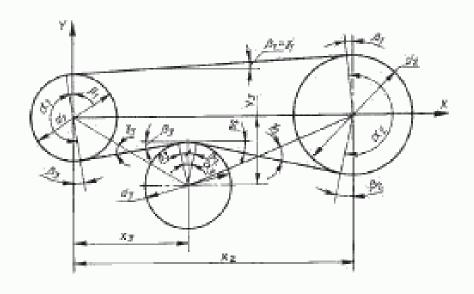


Рисунок 4

 3.4.1 Натяжные шкивы должны обеспечивать необходимое регулирование длины контура клиноременной передачи.

Максимальную длину контура L_{\max} вычисляют по формуле

$$L_{\text{max}} \ge (1 + 2 S_1) L_p.$$
 (13)

Минимальную длину контура $L_{....}$ вычисляют по формуле

$$L_{min} \le (1 - 2 S_2) L_o - 4 W_o$$
 (14)

- 3.4.2 Расчетные формулы для определения геометрических параметров трехшкивных передач приведены в таблице 4.
- 3.5 Расчеты клиноременной передачи по мощности при двухшкивной схеме проводят по шкиву меньшего диаметра. При числе рабочих шкивов 3 и более расчеты по мощности проводят для ведущего шкива. Передача необходимой мощности на каждом из ведомых шкивов, угол обхвата или диаметр которых меньше, чем ведущего шкива, должна быть проверена дополнительно.

Таблица 4 — Геометрический расчет трехшкивной клиноременной передачи. Исходиме данные: диаметры шкивов — d; координаты центров шкивов — x, y

Величина	Номер рисунка	Расчения формули		
Межцентро- вое расстояние	. 13	$\dot{a}_1 = x_2$; $a_2 = \sqrt{(x_2 - x_3)^2 + y_1^2}$; $a_3 = \sqrt{x_3^2 + y_1^2}$		
	$a_1 = x_2 : a_2 = \sqrt{(x_2 - x_3)^2 + y_1^2} : a_3 = \sqrt{x_3^2 + y_1^2}$			
Углы наклона ветней к лини-	- 3	$\gamma_1 = \arcsin \frac{d_1 - d_2}{2a_1}; \gamma = \arcsin \frac{d_2 - d_3}{2a_2};$		
ям, соединию- щим центры шкизов, рад		$\gamma_3 = \arcsin \frac{d_1 - d_3}{2a_3}$		
	4	$ \gamma_1 = \arcsin \frac{d_1 - d_2}{2a_1}; \gamma = \arcsin \frac{d_2 + d_3}{2a_2}; $		
		$\gamma_3 = \arcsin \frac{d_1 + d_3}{2a_3}$		
Уплы наклона петвей к оси х,	.3	$\beta_1 = \gamma_1 ; \beta_2 = \text{targing} \frac{-y_3}{x_2 - x_3} - \gamma_2 ;$		
рад		$\beta_3 = \arctan \frac{y_3}{x_3} - \gamma_3$		

FOCT 1284.3-96

Продолжение таблицы 4

Вешчина	Номер рисунка	Расчетная формула
Углы накло- на ветвей к оси х-рад	4	$\beta_1 = \gamma_1$; $\beta_2 = \text{arctg} \frac{y_3}{x_2 - x_3} - \gamma_2$; $\beta_3 = \text{arctg} \frac{y_3}{x_2} - \gamma_3$
Услы обхвата шкивов, раз	3	$\alpha_{1} = \pi + \beta_{1} - \beta_{2}; \ \alpha_{2} = \pi - \beta_{1} - \beta_{2}; \ \alpha_{3} = /\beta_{2} + \beta_{3} /$ $\alpha_{1} = \pi + \beta_{1} - \beta_{2}; \ \alpha_{2} = \pi - \beta_{3} - \beta_{2}; \ \alpha_{3} = /\beta_{1} + \beta_{3} /$
Длина ремия	3.	$L = a_1 \cos \gamma_1 + a_2 \cos \gamma_2 + a_3 \cos \gamma_3 +$
	4	$+ \frac{d_1}{2}\alpha_1 + \frac{d_2}{2}\alpha_2 + \frac{d_3}{2}\alpha_3$ $L = a_1 \cos \gamma_1 + a_2 \cos \gamma_2 + a_3 \cos \gamma_3 + \frac{d_1}{2}\alpha_1 + \frac{d_2}{2}\alpha_2 + \frac{d_3}{2}\alpha_3$

3.5.1 Необходимое число ремней в приводе К вычисляют по формуле

$$K = \frac{P_{nov} \cdot C_p}{P_0 \cdot C_a \otimes C_L \cdot C_K} \,, \tag{15}$$

где Р. — номинальная мощность, кВт, передаваемая одним ремнем определенного сечения и длине при угле обхвата α = 180° и спокойном режиме работы (таблицы 5-17);

 C_{κ} — коэффициент угла обхвата (таблица 18); C_{κ}^{\prime} — коэффициент, учитывающий длину ремня (таблица 19); C_{κ}^{\prime} — коэффициент, учитывающий число ремней в передаче (таблица 20).

3.5.2 Номинальную мощность P_0 в зависимости от сечения ремня; расчетных диаметров шкивов и частоты вращения следует выбирать по таблицам 5-17. Для промежуточных частот вращения и передаточных чисел номинальную мошность вычисляют линейной интерполяцией.

жит (О) 2 кинама соотих \cong ${\mathbb Z}^{\mathbb F}$ Номинальная мошность, передаваемая одням ремнем $L_{\rm p}=1320~{\rm мм}$ G^{*}_{i} ď. \cong = $\mathbb{I}_{G^{2}}$ ${\rm d} \overline{\nu}$

٦							da,	, sBr. aps	- IN OTO TE	врашена	M N NEMBERON	MINTO III	MERTIN, MICH	. 11					
. ž	-	300.	400	70.0	800	050	1200	1450	1600	2000	88	2800	32,00	3600	4000	4500	50.00	5500	90.09
63	1,08 1,08 1,00 2,00	90.00	0,17 0,17 0,18 0,19 0,19	77777	030 031 032 033 034	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	0,43 0,42 0,43 0,45	0.48 0.49 0.51 0.53	22 22 23 23 24 25 25 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26 26	0,63 0,63 0,63 0,67 0,69	0.70 .0,72 .0,75 .0,75 .0,79	20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 2	0,88 0,98 0,94 0,94	2,2,2,2	0,97 1,00 1,04 1,04 1,00	9,1 9,1 01,1 11,1 11,1	0; 1; 4; 5; 5;	1, 10 1, 14 1, 17 1, 21 1, 25	1,15
F	1,00 1,05 1,20 1,30 \$3,00	00000	82222	24444	0,37 0,38 0,39 0,40 0,42	00000 520000 53400000000000000000000000000000000	0.53 0.53 0.54 0.58	85.00 85.00	0.00 0.00 0.70 0.70 0.70 0.70	0.76 0.79 0.82 0.84 0.87	0,88 0,94 0,94 0,97 1,00	88.9 1.10 1.00 1.11 1.11	B = 2 % Z	25272	122	84854	133	8. 8. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	84.1 84.1 85.1 82.1
80	1,00 1,20 1,50 1,50	0.00 4.10 5.10 5.10 5.10 5.10 5.10 5.10 5.10 5	8,22,82,82 8,22,82,82 8,22,82,82 8,22,82,82 8,22,82 8,	0.0 0.42 0.45 0.45 0.45	0,44 0,46 0,49 0,50	2,0 2,0 2,0 8,0 8,0	0,62 0,64 0,66 0,68 0,71	2,72 2,73 2,73 2,83 2,83 2,83 2,83 2,83 2,83 2,83 2,8	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.93 0.97 1.00 1.03 1.03	1,07 1,11 1,15 1,18 1,28	82888	<u> </u>	£ £ 5 8 8	851 851 851 851 851 851	72.03.12.15.15.15.15.15.15.15.15.15.15.15.15.15.	8 8 1 8 8	1,65 1,77 1,83 1,88	1,65 1,76 1,76 1,76 1,88
96	1,00 1,00 1,20 1,50 25,00	0,16 0,17 0,18 0,18	8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	문용되었지	0.53 0.54 0.56 0.58 0.60	23,300	0.74 0.73 0.82 0.84	38888	80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 8	1,12 1,16 1,20 1,20 1,23 1,27	133 137 146 146	\$ \$ 1 S	2 G 6 L K	$\widetilde{\mathcal{S}} \subseteq \widetilde{\mathcal{S}} \subseteq \widetilde{\mathcal{S}}$	7.888E	1,85 1,91 1,98 2,04 2,14	2,03 2,03 2,16 2,16	1,90 1,97 2,03 2,10 2,17	1,86 1,93 1,99 2,06 2,12
<u>=</u>	M/c		7 7	e i		वर 1	án.			=		_	90		10	8	1.4	10 20	30

88

22,23

208 223 223 238 238 22222 \Re \$0B0 2,38 2,38 2,46 2,54 2,54 2,53 22232 图验 2,09 2,36 2,33 2,38 2,38 22.48 22.22 40) 194 28228 2000000 R 8 8 2 2 4 지역되었다 360 вВт. при честоте вращения истанору шком, ине:: (C) 3 % 2 8 8 8 2 L L & & 28833 84868 具有异型 28486 \cong 목무원칙 岩型岩岩 蜀 8,5,5,5,7 독표원원원 82 0,86 0,93 0,93 0,93 0,98 8000 0.63 0.63 0.65 0.67 0.70 0,71 0,73 0,76 0,78 0,81 7 8 8 8 8 5 6 6 6 6 32882 튽 $\mathbb{C}^{-\frac{1}{2}}$ 0,34 0,35 0,35 0,37 0,38 0.20 22.22.22 802 S S S S S S 8 2 2 2 8 莱 8 vi 를 дриод и дру

3 минирования табыныя 5

-d.	Long						44"	Вт, при	ARC TO TO	apolitzanto		NORTHER DE	inchain, an	- 1						
R H		200	Ę	E.	DIR.	930	1200	1450	1690	1800	2000	2300	3400	7600	2800	32E	3000	4000	45(0)	
06	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	0,22 0,23 0,24 0,24 0,25	0,39 0,40 0,43 0,43	0,61 0,65 0,65 0,65 0,69	0,70 0,72 0,73 0,75	5 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	0,93 0,96 0,99 1,02	1,16 4,1 1,18 1,18	5 5 5 5 <u>5</u>	¥ 8 5 8 6	2 × 5 × 5	55253	28282	<u> </u>	1,70 1,76 1,76 1,82 1,83	1,75 1,83 1,94 2,00	1,89 1,96 2,02 2,03 2,03	1.87 1.94 2,00 2,07 2,14	2,01 2,01 2,07 2,14	
100	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	025 028 039	0,47 0,48 0,50 0,52 0,53	0.73 0.73 0.85 0.85 0.85 0.85	0.83 0.88 0.90 0.91	0.98 0.98 1.01 1.05 1.08	4 8 8 8 9 9	성 왕 글 중 왕	$\vec{s} \neq \vec{s} \ \vec{s} \ \vec{s}$	¥885 ± %	85,52,8	1,36	22.02.22	2,20 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00	2,05 2,12 2,19 2,27 2,34	2,25 2,26 2,34 2,42 2,43 2,43	2,28 2,36 2,44 2,52 2,60	234 234 250 258 258 258	223 224 228 228 238	
= 5	1.00 1.05 1.20 1.50 23.00	0,31 0,34 0,34 0,35 0,36	0,56 0,58 0,60 0,60 0,64 0,64	0.90 0.95 0.96 0.99	1.00	55555	2 4 4 2 5 5.	2,2,2,8,2	1,28	1,88 2,03 2,03 2,13 2,13 2,13 2,13 2,13 2,13 2,13 2,1	238 238 238 238 238 238 238 238 238 238	2223	8 8 8 2 2 2 2 3 2 3 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	# 8 2 2 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	2.55	2,58 2,77 2,86 2,96 3,05	2,78 2,88 2,98 3,08 3,17	2,83 2,93 3,03 3,13 3,22	2,73 2,89 3,18	
57) 174 175	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	0,37 0,39 0,41 0,41	0.67 0.69 0.71 0.74 0.76	1.00 1.10 1.10 1.20 1.20 1.20 1.20 1.20	1.19	85888	1,72 1,72 1,83 1,89	1,92 2,06 2,13 2,13 2,13	23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 2	82288	2002	2.86 2.85 2.85 2.85 2.85	2,33	25 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	3,98 3,19 3,40	3,16 3,23 3,49 3,49 3,60	3,26 3,37 3,49 3,72 3,72	3,28 3,39 3,51 3,52 3,74	3,17 3,28 3,39 3,30 3,50	
=	3/ K		ros.	un.			_				-	KIP")		e-d	20	65	90	-86	0	

Продолжение таблицы б

	45.00	3,44 3,56 3,88 3,80 3,92			
	4000	3,67 3,80 3,93 4,06 4,19			
	3600	2 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	4.4.4.4.4. 5.6.4.6.5. 5.0.5.5.		
	3200	3,65 3,78 3,91 4,03 4,16	88.4 88.4 88.4 88.4 87.4 87.4	4,58 4,74 4,90 5,05 5,22	28:
	2800	3,48 3,60 3,72 3,85 3,87	4,06 4,30 4,49 4,63 4,63	454 436 436 502 5,18	W) .
1 2 2	2600	8.84 1.86 1.75 1.83 1.83 1.83 1.83 1.83 1.83 1.83 1.83	28 2 X X	# # # # # # # # # # # # # # # # # # #	2
K.HSB. 34	2400	22 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	889844	3 4 4 4 4 4 8 3 4 3 4 8	
HORISHOTO BACHTIN, MAIN	2300	3,16 3,16 3,27 3,48 3,48	3,55 3,88 3,88 1,01 4,13 1,01 1,01 1,01 1,01 1,01 1,01 1,01 1	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	20
	2000	2,87, 2,97 3,07 3,47 3,27	5.4848	8844	2
yactore apparent	1300	2,65 2,38 2,38 3,04 3,04	5 8 3 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	80 80 80 44 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80	
yacrore	1600	2,545	377.78	3.55 3.55 3.55 3.55 3.55 3.55 3.55 3.55	√ 2
Вт. при	1450	2,28 2,36 2,43 2,51 2,59	2,73 2,83 2,92 3,02 3,11	8 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	_
dr.	1200	1,96 2,10 2,17 2,24 2,24	23.52 25.52 25.53 26.0 26.0 26.0	23.3 29.3 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3	0
	056	38488	2,00 2,00 2,00 2,15 2,25	22522	
	200	1,41 1,46 1,53 1,56 1,56	25. 18. 18. 18. 18. 19. 19.	1,97 2,04 2,10 2,17 2,24	
	002	1,26 1,30 1,35 1,39 1,43	1,51 1,56 1,62 1,72	1,76 1,88 1,94 2,00	97)
	400	0,78 0,81 0,84 0,86 0,89	0.94 0.97 1.00 1.03	1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5	P4
	200	0,43 0,45 0,48 0,48	0.53 0.53 0.55 0.57	0.59 0.63 0.68 0.68	
		1,00 1,05 1,20 1,50 ≥3,00	1,00 1,05 1,20 1,50 1,50	1,00	4/c.
d.	. Z	140	160	ээкод и 081	4 4

II классов сечения В(Б) при \approx ŏ Номянальная мошность, передаваемая одняги ремнем 65 \equiv $|\Xi|$ ${\rm mg}$ Ó $^{\oplus }$

70	-		-				100	Br. mpa	450T0Te	emoteur c	ICT.	Mereniero ina and							
Ī		200	300	9	198	0.00	38	800	9.50	1001	1300	1-50	1600	180	2000	2200	2400	2600	88
125	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	0.50 0.53 0.53 0.53	0.67 0.69 0.72 0.74 0.74	0.84 0.90 0.93 0.93	00:10 1:04 1:14 1:14	28788	1,39	± & z z z	# 8 E E E	55333	2,00 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00 2,00	2,19 2,27 2,42 2,42 2,50	11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	2,50 2,59 2,67 2,76 2,85	2,73 2,83 2,92 3,01	2,76 2,86 2,95 3,03 3,15	2,85 3,05 3,15 3,25 3,25	2,92 3,12 3,12 3,13 3,13	2,96 3,06 3,36 3,37
140	1,00 1,05 1,20 1,50 ≥3,00	\$5.00 \$5.00	0.83 0.89 0.92 0.95	1,05 1,12 1,16 1,16 1,20	134	1.55 1.55 1.66 1.66	1.64 1.70 1.81 1.81	1,82 1,95 2,03 2,03 2,08	2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,6 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,2,5,8 2,2,5,8 2,2,5,8 2,2,5,8 2,2,5,8 2,2,5,8 2,2,6,8 2,2,6,8 2,2,6,8 2,	22222 22222 24222	2 2 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	2,82 2,91 3,01 3,10 3,21 3,21	8 = 7 K K	5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	3,54 3,54 3,66 3,78 3,90	3,58 3,70 3,83 3,93 4,08	3,83 3,83 3,96 4,09 4,22	3,79 3,93 4,06 4,19 4,33	3,85 3,98 4,13 4,25 4,25
160	1,00 1,05 1,20 1,50 ≥3,00	0.74 0.76 0.79 0.82 0.84	\$\$55 <u>5</u>	$5 \times 5 \times$	1,59 1,70 1,73 1,73 1,83 1,83	<u> </u>	2,09 2,16 2,23 2,31 2,38	2,32 2,48 2,55 2,55 2,55	22.28	2,76 2,96 2,96 3,15	15 Sept. 12	3,62 3,75 3,87 4,00 4,13	3.86 4.00 4.13 4.27 4.40	4 13 4 4 4 4 5 9 4 5 9 7 5 9	4.55 4.70 4.86 5.01	4,60 4,76 4,92 5,08 5,24	4,75 4,91 5,08 5,25 5,41 5,41	85.55 S S S S S S S S S S S S S S S S S S	4,89 5,06 5,23 5,40 5,80 5,80
980	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	0.88 0.98 0.98 0.09 0.00 0.00	5855	25. 25. 35. 35. 1. 26. 26. 26. 26. 26. 26. 26. 26. 26. 26	1,91 1,98 2,05 2,12 2,18	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	2.53 2.70 2.70 2.88 2.88	2 G G E G	25.5	######################################	58±54	4,39 4,55 4,70 4,85 5,01	4.68 4.85 5.01 5.17 5.34	50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 5	5,30 5,49 5,86 6,05 6,05	5,52 5,71 5,91 6,10 6,29	5.87 6.27 6.27 6.47	5,75 6,16 6,36 6,56 6,56	5,7,8 5,8,3 5,8,3 5,8,3 8,3,3
×	м/с				10					2		95		Çw	. 8	~	ų.		

Продагжение табещы 7

классов сечения С(В) при $|\Xi|$ o Номинальная мошность, передаваемая одним ремнеу Ī 40 65 \boxminus \equiv $\overline{m_{k}}$ 贮 $^{\otimes 3}$

	~		d.	кВт, при	gii arvinairi	и имперенция	CHIMITE BY	ukuma, sa	_		
1434	,	50	100	200	300	400	300	0.00	70.0	90.00	
	1,00	0.44	0.79	600	1,92	197	2,83	440	3,69	Φ.	
	1,03	0,46	6,0	1,44	1,99	2,50	F-0-1	3,41	100 mg/m	근 작	
200	1,20	0,47	0.84	500	3,06	W.F	F-01	$M_{\rm p}$		19-17-18-18-18-18-18-18-18-18-18-18-18-18-18-	
	3,50	0,49	0,87	197	2,12	AD.	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	45	4,08	100	
	23,00	0,51	06'0	67	2,19	100	6-1 6-1 8-1	£	ह्युं - प	450	
	1 00	iv id	5	9	- P	17	. 95 F	-	4.64	(*) 17.	
	105				i e) Et	7 6	08	1.00	
40°): (C	1 . E 3 . W 2 . C		2 6	9 6	1.0	<u>.</u> 9	9 7	2 / Y	5 - E-	
. 74	3 5	120		4 94 6 04 7 04		4.10		t, 10	8.42 F. w	- 16 15 46 15 47	
	> 3,000.	1.6	1,09	76	2,30	- TO	90	12.	2	1 40 1 40 1 40	
					_						
	1,00	59.0	1.13	2,03	46	3,62	(Mary	3,00	2,6	5754	
	1,05	59,0	1,17	2,3	2,93	性に行	.00 .97 .97	5,18	67) 66) 97)	6,45	
250	1,20	19°0		90 C-1	\subseteq	(~~ (00) (~)	NG1		6,03	1400	
	057	0.69	, 135 1.25 1.25 1.25 1.25 1.25 1.25 1.25 1.2	S Si	-	4,00	die.	97) 97) 97)	5.5	90	
	23,00	0,71	60 64 —	2,3	3,25	4,12	GP.	5.3	Ŷ	3.10	
	4			(-		10	1		
	3,5	# 1		7 N	۳, ۱	n, i	-	3 :	-	۱.	
	1,05	0,76		2,50	M.	egr.	error	- - - - -	Ō,	P-1	
280	120	5 6 0	~ ~ —	8	(e)	10	MO.	(1) (4) (9)	6.4	죵.	
	3,50	0,83	2,48	19/4 19/4	3,76	90 Pr.	17) 17) 17)	6,63	€1 12 12 13	20 20 20	
	> 5,00	78,0	1,52	2,76	96	\oplus_{i}^{r}	GP.	6.04	P-1	$\rho_{n,j}$	
			7								
											-
5. <u>M</u> (6					-	NO.		Ē	ō		

6,34 6,57 6,79 7,01 7,23 8,35 8,35 8,63 8,91 9,19 69.6 2 8 2 8 $\widetilde{\mathbb{S}}_{\mathbb{R}}$ 霱 9,63 9,96 10,30 10,63 11,22 11,61 12,00 12,39 12,39 8 ii N 11,00 11,44 11,83 12,21 12,50 7.00 8.88 2.00 8.88 8.00 8.88 9,38 9,71 10,03 10,36 10,69 6.03 6.23 6.23 6.23 6.23 6.23 кВт, при частите пришення экзналеги шенян, $\bar{\mathbb{S}}$ 8 9.04 9.36 9.67 9.99 10.30 10,72 11,10 11,47 11,84 12,22 5,53 5,73 5,92 6,11 7,01 7,26 7,55 7,80 8,04 8,58 8,88 9,88 9,48 9,48 9,78 2 2 2 2 2 3 $\widetilde{\Xi}$ 9,83 10,15 10,49 10,82 11,17 ପ୍ରବ୍ୟ ପ୍ର ଅନ୍ତ୍ୟ ପ୍ର 8,21 8,50 8,78 9,07 9,07 6,70 6,94 7,18 7,45 7,69 $\tilde{\mathbb{R}}$ 9,32 9,65 9,97 0,30 10,62 5,03 5,28 5,28 5,5 5,5 5,5 6,36 6,58 6,81 7,03 7,25 7,79 8,07 8,54 8,61 8,88 $\tilde{\Xi}$ \mathbb{E} 86.000 2 8 8 2 8 22233 6.38 4,58 4,74 4,80 5,06 5,22 8,49 8,78 9,80 9,37 9,37 88888 88888 88888 본 동 088 8 82 250 분류

Профиление табаны 8

H-156 H-56 H-56 10,46 12.52 12.94 13.37 13.79 8,92 9,24 9,55 9,86 10,17 13.80 14.28 14.76 15.24 15.72 B 2 = 2 2 2 2 = 2 2 2 3 = 8 2 2 8 9.30 3 P 12 S 4 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 4 97) 200 8 8 9 9 9 8 8 8 8 8 8 9,82 10,17 10,85 10,85 11,19 крт пря частота припетя я не въдлего дляти. Ę 8,52 8,81 9,81 9,70 9,70 6,17 6,59 6,60 7,03 7,03 7,27 7,57 7,57 7,52 8,08 8,33 9,81 10,16 10,50 10,84 11,18 B \subseteq 计过程编码 54488 88888 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 屡 40,4 6,40 6,62 6,85 7,07 7,30 慝 $b_{i}v_{j}$ 2.86 2.96 3.96 3.16 3.26 8488 3.50 4,51 4,67 4,83 4,99 8,18 島 थ खं छ स ४ 28488 医复数溶液 医复数征阻 \mathbb{B} 0,86 0,89 0,92 0,95 0,98 22282 28444 $\frac{1}{2}$ 1,00 1,00 1,50 1,50 3,00 1,00 1,05 1,50 3,00 8,5,5,5,8 왕. 편 450 g footee 95) 95) 85) 408 살를 Ξ_{ij}^{-1}

Продолжение таблицы В

12,14 12,56 12,99 13,41 13,83 1884 8 к.бт. при чистоти вращени меньшето піхива, чант 15.18 15.18 15.67 15.67 12.72 13.16 13.60 14.95 14.95 14.95 83 12.89 13.39 13.78 13.78 14,20 14,12 14,61 15,10 15,59 16,09 15,53 16,07 16,61 17,15 暴 75,53 16,23 14,38 75,71 75,72 75,73 12, 23 12, 23 13, 23 13, 23 13, 23 13, 23 13, 24 2,2,8,7,8 $\tilde{\Xi}$ 13.33 15.73 15.70 15.70 15.70 11,53 11,93 12,33 12,73 10.14 15,56 16,08 16,61 17,13 16.59 17.17 17.75 18.33 18.33 Ē 11.08 11.38 11.36 12.15 12.33 15, 51 18, 51 18, 53 18, 53 16,56 2 2 2 3 3 4 8 8 8 8 8 00 (세) (5년 12,10 12,59 13,36 13,76 10,38 5,61 6,15 7,24 7,24 7,24 8 5 5 4 4 5 5 8 8 8 8 8 10,05 10,45 11,15 11,45 E 6 8 1,000 9 2 2 2 5 5 5 \widetilde{E} 450 H Source 95.55 65.55 904 상품 2

Продолжение маблицы 8

классов сечения D(Г) при \approx ō Номинальная мощность, передавлемая одину ремнем ин 0009 - 7 œ٠. 70 \boxminus \cong ${\rm H}_{\rm L}$ 蚴 $_{\rm CC}$

1900 150 400 420 4
--

21,20 21,94 22,68 23,42 24,16 17.28 17.95 18.62 39,06 19,66 27,61 28,57 29,54 24,84 25,71 26,58 27,44 100 100 100 100 8 \mathcal{B}_{i} врадини межецито шкиза, мин 98.6 22,45 23,13 23888 88888 20.27 35 CT 38 St 17,53 80.1 9 21,87 22,59 23,30 9 m/9 8,73 84,45 22,82 28,79 30,78 30,78 15,07 16.23 16,68 90% 1 17,63 20,45 21,16 \$5.7¢ 26,10 26,95 27,80 14,64 16,15 22,16 22,86 24,03 14,51 90/91 20,06 20,76 23,46 25,68 26,52 27,36 27,50 28,46 29,42 30,38 31,34 15,63 17,84 18.40 607 8 15,35 (A) (A) (A) (A) 23,03 24,58 25,76 26,66 90) 90) 17 ₩ ₩ 19,11 19,75 25,36 27,56 28,45 29,35 <u>다.</u> 작 900 20,40 23,04 18,46 56 64 64 90 45 (2) (2) (3) е, кат. тря честот 17.07 17.66 18.26 19.85 28 77 72 14,66 15,13 15,61 20,63 2222 2222 2222 28884 12,46 12.80 뙲 15.85 E 19,32 16.60 20,62 27.128 경. 전 25 25 25 27 25 25 28 28 28 30.E 10.68 13,68 14,12 15,98 16,50 17,0 17,57 18,67 38<u>.</u> E 0.009 $\mathbb{H}^{p^{m}})$ 9,35 9,55 10,00 10,37 10,65 2.03 15,52 16,03 \$5.5g 5 5 8 5 5 8 5 5 8 1,65 12,438 12,438 5.03 # 65. 20,03 20,53 21,24 95 55 55 55 53 35 53 35 8 1.20 00'7 1,00 00.00.00 3,05 2021 3,00 Νį ΝÍ Δi びごを 60°) (100°) (100°) 10% 10% 10% 005 909 닿표 3

Продолжение таблицы 9

25.94 26.84 27.75 28.66 29.56 22,38 23,16 23,94 24,72 25,50 29,76 30,80 31,84 32,88 33,92 33,72 36,08 37,26 38,44 8 쭚 23.22.23 22.22.42.22.23.61.83.61 24.07 23 50 E 29 7 31,12 29,08 30,10 20.27 сВт. пря частоте ярзапения пеньплеки шокла, мин-19,61 07. 90 17,66 18,25 18,85 19,45 8 20,35 21,06 21,78 22,49 23,29 15,07 15,60 16,12 16,63 23,39 24,20 25,02 25,84 26,66 $\mathbb{E}_{\mathbb{R}}$ 15.13 15.18 16.18 17.24 17.54 18.15 19.37 19.37 85.88.28 86.88.28 86.88.89 88 \cong 10,76 11,14 11,89 12,26 28,48,6 14,55 15,05 15,56 16,07 16,58 6,76 17,34 17,93 18,51 19,30 8 a^{3} 11,38 9.82 10.16 10.50 10.84 11.19 14,03 2.50 8 With 6,88 7,12 7,86 7,86 7,89 7,89 0 4.99 5.33 5.53 5.53 5.53 5.68 できる。</li च के च क क स च च च च च च च च च 8 1,000 32223 00.17.00 825 3,00 ΔĿ 10/15 200 x Source 989 630 를 를 e.

Вродолжение табания 9



F. в.В'с. при честоте архамения метьмест, шивиа, мин." 33,025 Ē 31,17 32,26 33,35 34,44 38,53 8 34,19 35,38 36,58 37,78 38,97 31,04 32,13 33,21 34,30 35,38 36,35 37,62 38,90 40,17 41,44 100 29,55 30,59 31,62 32,65 33,68 36,87 38,16 39,44 40,73 33,38 34,54 35,71 36,88 38,04 42.0242,32 43,70 45,08 46'04 $\overset{\odot}{\mathbb{R}}$ 智 27,73 28,70 29,67 30,64 31,61 35,59 36,83 38,08 39,32 40,57 31,68 32,79 33,90 35,01 36,11 39.34 40.53 41.88 43.25 44.63 原 34,34 35,50 36,66 37,82 25 82 72 82 32 82 82 92 32 32 86 88 88 $\bar{\bar{s}}$ (24) (24) 23,91 24,75 25,58 26,42 27,25 27,64 28,61 29,57 30,54 31,31 32,69 33,80 34,90 36,00 35,59 36,83 39,32 40,57 98 25.00 200 1.00 1.20 1.20 3.00 3.00 5.00 3,00 본론 800 n 50,300 8 989 受量

В миневат жине паблици 9

		£, = 7100 мм									
¥	-		•		P. s.Br. IIIsa	пры частоте вро	вроцения меньшего шкина	MICIO MINER	. HE		
H	-	ħ0	100	1.91	900	750	300	350	400	4.50	
	1,00	64 65 65	6,12	.0918	8'0	474	6.4	80.0	V	20,16	
7004	50.2	er v Vije	ing a reg w W	D 6	mi v		Maria	0 % F	ni e ovi e	28,87	
8	92.	5 65 5 65 5 65	+ (9) (1) (2) (3)	9,50	19,51	0 en 0 en 0 en 0 en 0 en	16,62	7 100 7 100 7 100 7 100	20,49	2,28	
	>3,00	3,90	6,97	62.6	(m)	Projection of the second of th	2	9.7	21,14	(7h	
	00'1	4.06	66.5	10,33	13,09	15,67	18,10		22,49	24,45	
	1,05	07/19	7,62	9.0	15. 15.	NO	$\Gamma \gamma_{i}$	-	23,23	Party.	
360	1.20	90) 40) 100; 100;	-18 -18 -18	11,05	14,00	所。 90	19,03	21,80	24,03	38,16	
	200	00 P	<u>en</u> 00	ω_{L}^{-}			20:00	CM.	50 F 50 F 50 F	27,02	
	> 3,00	4.63	8,59	Γ_{-}	(C)		20,63.	23,22	25,64	27,87	
	1,00	4.80	141 171 90	12,32	15,65	18,77	69	197	26,95	97.63	
	1,05	C6.7	9,05		8	7	64	75,23	27,89		
630	1,20	# [*]	96.36	***	₽~; 9©:	20,08	100	1400	65) 66) 69)	460	
	05,1	en. 100	99. 64.	<u>19</u> '8.		20,73	23,98	6. g	FE 60	PFD	
	2 3,00		0.01	14,04		m) m	77	(취) (2년) (1일) (1일)	E. 001	5	
	1,00	\$ 9 °F	10.0	14,56	8,52	65.50	.69'57	0°- 00- 00-	(%) (%)	34,49	
	1.05	180 150 150	10,67	Mη	(C)	\odot		95	32,94	35,69	
310	1,20	6,04	11,03.	85°5°.	99 <u>.</u> 65.	60°C 60°C	60 41, 60 80	GN.	34,06	95	
	1,50	6.23	33	400	AL.	eri.	$G_{\alpha,\beta}$	Φ_{Σ}	(C)	=	
	> 3,00	6,43	11,75	16,59	21,11	25,34	29,28	32,93	36,28	18:31	
1			· · · · ·			0)					
0/W 1/d			7.			2		-	n		

33,40 34,57 36,90 38,07 28,32 29,31 30,30 31,28 32,27 37,92 39,24 40,57 41,89 43,22 8 43.18 44.69 47.74 49.23 49.23 33,40 34,57 35,74 36,90 38,07 28,00 28,98 29,96 30,94 31,92 38.66 40.02 41.37 42.72 44.07 20 90 90 34,28 37,58 37,58 37,58 22 82 82 82 22 22 38 38 35 % & 4 4 4 4 2 8 4 4 8 8 $\stackrel{\cong}{\otimes}$ 💤 в Вт. при частоте вращовия измешето шкиза. мизг 45,41 46,45 47,67 49,49 26,97, 27,92, 28,86, 29,80 25.00 45.00 50.00 38,04 39,37 40,70 42,03 43,36 (C) (C) 33.59 32.69 33.80 34.90 36.01 26,21 27,12 28,04 29,85 29,83 37,26 38,56 39,87 41,17 $\mathop{\Xi}_{\mathbb{R}^{n}}$ 30.55 25,29 26,17 27,03 28,82 36,19 37,45 38,72 39,98 41,25 41,92 (F) (G) (G) 20222 85,58 42,00,43 50 ion CVI 33,22 34,38 35,54 36,70 37,86 41.60 42.96 44.32 23,00 23,80 24,61 25,41 26,21 38,88 40,24 223 84 228 84 330 331 31 36 (元) (元) 39,42 40,71 42,00 21,65 22,40 23,16 23,92 24,67 26.25 27.16 28.08 29.00 29.91 33.36 32.45 33.55 34.65 35.74 36,85 38,13 200 잃 2002 55225 00.1 00.1 00.1 00.1 00.0 00.0 92.00 <u>년</u> 과 8 98 93 9 E 상품 =7

Продолжение таблицы 10

40,00 41,40 44,79 45,79 45,59 20,69 22,43 24,24 26,03 27,73 욁 47,52 49,18 50,84 52,51 54,17 42,49 43,98 45,56 46,95 48,43 ä 33,73 34,90 36,08 37,26 38,44 38,84 40,20 41,55 42,91 44,27 43,66 45,19 46,71 48,24 49,77 Ξ Р., кВт, ири честоте прэвления менайску шкина, мин ¹ 39,17 40,54 41,91 44,65 30,06 31,10 32,15 33,20 34,25 34,71 34,11 35,31 36,50 37,69 38,88 26.03 27.98 23.85 29.78 29.78 29.78 30,14 31,19 32,24 33,30 34,35 25,15 26,03 26,93 27,73 28,67 22.22.22 $\tilde{\tilde{g}}$ 空 17,05 17,64 18,24 18,83 19,43 19,76 20,45 21,14 21,84 22,53 22,44 23,22 24,00 34,79 25,57 $\overline{\mathbb{S}}$ 12,05 12,47 12,89 13,31 13,74 13,96 14,44 14,94 15,42 15,43 15,84 16,40 16,95 17,50 18,06 Ξ MO. 7,64 7,94 8,17 8,44 8,44 8,70 6,57 6,80 7,03 7,26 7,54 1,26 ន្តម្តីទ 8 9 8 8 8 超级 1000 ж более 8886 순종 şå.

Продолжение тоблицы 10

9 (2) (0) (0) $\stackrel{\cong}{\otimes}$ Р, в Вт. при частоте вришения метьшето шкиза, мизт 47,97 49,65 51,33 53,01 54,68 52,52 54,53 54,53 54,53 54,53 $\mathop{\Xi}_{\mathbb{R}^{n}}$ 52,09 55,91 55,73 59,38 47,38 49,04 50,89 52,35 54,01 0.00 55,45 57,39 59,38 61,27 63,21 46.26 47.87 49.49 51.11 51,48 53,28 55,08 56,88 58,68 $\stackrel{\Xi_0}{\otimes}$ 44.63 46,19 47,75 49,31 50,87 50,17 51,92 53,68 55,43 57,18 54,73 56,64 58,55 60,47 62,38 $\stackrel{\leftarrow}{\widetilde{\mathcal{R}}}_{ij}$ 48.20 49.89 53.57 54.94 54.94 53,12 54,93 56,83 60,55 42,53 44,02 45,53 47,00 48,48 900 2000 1.00 1.05 1.20 1.50 3.00 8.52.53 1000 H 60aee <u>년</u> 과 908006 항품 $\pm \tilde{z}$

Окомвание мабащы 10

классов сечения ЕО (Е) пря $\vec{\phi}$ Номинальная мошность, передаваемая одину ремнем $L_{\rm p}=8500$ мм 95 === 喂 10) 10

	144	1		3	0.00		and in	MECTATE Apparitor for sectional discuss, state	AOUTH NEEDS	ALC:		0	400	19	Silve
		7		8	200	730	200	250	=	n cr	200	7 7 7		2 2 2	n n
800.	8.1 8.1 8.1 8.1 8.1 8.1 8.1 8.1 8.1 8.1	7,28	13,25 13,62 14,06 14,49 14,89	18,40 18,99 19,58 20,24 20,83	23,28 24,14 25,61 25,61 25,76 26,78	27,67 28,70 29,73 30,76 31,87	31,65 32,83 34,00 35,48 36,51	35,18 36,58 37,98 39,45 40,85	38,27 39,89 41,51 43,13 44,82	40,85 42,61 44,45 46,37 48,21	43,35 44,89 46,88 48,94 50,93	44,38 46,59 48,79 51,08 53,29	45,26 47,69 50,05 52,48 54,90	45,34 47,99 50,64 53,43 56,08	44,82 47,55 50,34 53,14 55,94
900.	9011 8 9011 8 9012 8 9012 8	8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,8,	15,23 15,50 15,97 16,34 16,34	22,08 22,67 23,26 23,26 23,85 24,43	27,82 28,70 29,51 50,32 31,13	33,55 38,55 37,62	38,20 39,38 40,55 41,73 43,05	45,37 46,37 47,77	45,78 47,39 49,02 50,64 52,38	48,43 50,19 52,03 53,95 55,86	52,69 52,69 54,76 56,67 58,73	52,62 54,83 57,04 59,32 61,53	\$2,62 55,05 57,41 99,84 62,26	52,33 54,98 57,33 59,62 63,00	
1000	8,8,8,8	10,01 10,23 10,83 10,83	18,25 18,69 19,14 19,43 19,87	25.76 26.35 27,53 28,11	32,60 34,22 35,03 35,03	38,64 39,59 40,63 42,66	44,08 45,34 46,44 47,32 49,02	48,65 50,12 51,52 52,99 54,39	52,69 54,24 55,86 57,48	55.57 57.41 59.25 61.01 62.93	57.78 59.76 61.75 64.35 66.53	58,29 60,49 62,71 64,99	88,36 60,73 63,29 66,17 68,15	_	
1120	8,5,5	5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	**************************************	30,03 30,62 31,28 31,39 32,38	37,50 39,52 40,53	44,97 45,93 46,96 47,99 49,02	51,08 52,36 53,43 54,68 55,94	56,30 57,70 59,17 59,91 62,04	61,97 63,59 65,23 66,83 68,45	62,83 64,62 66,46 68,37 70,21	64,40 66,46 68,45 70,51 72,49	64,77 66,98 69,18 71,39 73,60			
- Z-	. a/k	. 10					_ 8	- ~	**	, 111	R				

FOCT 1284.3-96

 \mathbb{B}_{q} 950 69,92 71,91 73,97 76,03 78,02 200 69.55 71.39 75.07 76.91 74,70 76,54 78,38 80,22 82,06 200 е, а.Вт, пра частоте врашения меньшего шкижь, ним 岛 67,27 68,89 71,24 72,57 73,55 74,26 75,88 77,50 79,12 80,81 65,81 66,68 68,08 68,08 68,08 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 5 8 7 8 8 388 ©: 58,51 59,47 60,49 61,53 62,56 0.557 $M^n_{\mathbb{P}}$ 43,57 44,45 45,26 46,00 46,74 49,68 50,64 51,45 52,26 52,99 000 34,44 35,13 35,62 36,23 36,87 40,18 40,77 41,44 42,02 $\frac{2}{2}$ $\stackrel{\odot}{=}$ 2443 2488 25,32 25,76 25,76 28,19, 28,56 28,99 29,44 29,81 80 Ġπ. 15,38 15,60 15,73 15,97 16,19 12.81 13.03 13.25 13.47 13.62 属 1,00 22222 (1) (X) 1250 2

Окомвание таблицы 11

Z(0) npH 要の注意できる。 KARCOOR 2 þ Ξ RUBERUM MICHERY 現代 あむ は年 (明 むにむ 日) Номинальная мошность, ₫ # þ Ę

Ta 62 x	na 12 –	Номинальная $L_{\rm p} = 1320$ мм	×	ошность,	передаваем ая		олини ре	ремнем ПВ	×	классов	сечения	Z(0) 11pH
70	-				F. BIL	при упототе врешения	X	CHABICTO DIAMEN NUM	HEB. HEE			
Z Z		.07002	400,0	0,00.0	0.008	0.086	1200.0	.070511	070091	2000.0	2400.0	2250.0
50,0	00'1	90'0	0.10	0,12	0,14	0,15		0,17		77.5		
	1,20	0,00 0,07	0,10	5.0	0,15	<u> </u>	0 13 2 2 2 4	0,20	0,20	0.23	0,20	0.19
	100 mm 100	0,07	0.12	0,16	0,19	0,21	1.795an 1	0.26		1.04		(49.1
	23,00	0,07		0,36	61.0	0,21	65-1	0,27	9	m)		en,
0,95	1,00	60'0		0,19	0.22	0,25	0,28	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	640	65%	100	$-G_{\alpha\beta}^{-1}$
	1,05	0.09	7	尺.	55,0	6.4	3	F5.0	(mar)	f(f')	100	T.
	8.1	60.0	9.76	E 4	0,26	0,29	# () ()	90 : M	0+0	0,45	0,48	0,52
		01.0	_	0,22	0,27	m) i	0,36	0.40	17.	47	91	Ψį.
	8 N	0,10	error V	지 0	0,28	erry T	F 0	0.41	107	ME)	M")	M*)
63.0	1,00	0,11	61.0	0.36	0.33	497)	0,42	0,43	05'0	0.56	29'0	. 99'0
	1,05	0,12	0,20	0,23	1 m	0,33	0,44	0,49	0.52	0,60	0,66	0,71
	1,20	0,12	전 연.	R) :	0.36	-	(† č	460)	0.53	99.0	0,73	08,0
	9.5	0.13	65.0° 0°	S. S.	0.33	40	98.0	MODE:	19,0	0.70	0.78	98'0
	00,€ ≥	0,13	0,22	0,31	97.0	499	0,51	MODE IN	0,63	0,32	0.83	0,89
71.0	1,60	0,14	64	27.0	0.43	45	0,57	1400	900	F75	. 86 . 86	95
-	1,05	9.15	0.26	25°0	770	0,50	0,59	0,67	0,42	0,83	0,93	1.02
	8.1	0.15	ed.	다. 하.	0.46		0,63	Ph.	IF=	COL		<u> </u>
	8.5	91.0	$C_{\frac{1}{2}}^{\frac{1}{2}}$	2	0.48	MĴ.	99'0	Pro-	90	67%	-	
	> 3,8	0,16	754) 101	R.	0,49	WEY.	0,67	T-	90	175		(*)
9. M. Co.												
5				4								

8000,0 0.24 0.24 0.65 0.75 0.51 0.69 92,00 288 7000,0 0.83 (C) (C) 6500,0 к. Вт., при частоте принешия меньшего шкима, мин. 0,04 0,15 0,34 0,46 0,51 0.49 13 60000,0 0.24 0.57 0.68 0.86 0.99 0.99 5 5 5 5 5500,0 200000 82288 (C) (C) 5000.0 0.68 0.77 0.92 0.90 0.09 0.500 1025 4500.0 0.32 0.40 0.53 0.61 0.65 0.73 0.78 0.92 1.02 1.07 5 6 4 6 6 4000.0 2 = 2 = 8 8 = 2 = 8 8 4 2 3 3 8 元於
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
京
< 日日日日産業 38000 3,42,53 0.08 25 4 4 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0,000 8 4 5 8 5 0.00 0.17 0.17 0.35 0.35 0.35 \mathbb{S} 52425 0.0000 <u>Ų</u> 8 \$0,08 38.0 63.0 상품 5.

21. интерит этпежиоров

2850.0 88468 23.56 \$ 4 5 5 5 5 52 25 35 823863 2,38 88 2000 る。などだが

なったが

なった

なっと

なっ 4.4.4.6.4 89.52.53 \equiv 10001 0,90 г., в Вт. при частото враздения метадого альна, мин 1327 施斯夫姓氏 海南丘丘司 1450.0 28.2.8.2 0.84 0.87 0.92 0.96 0.99 医安克斯氏 经过收收益 07007 22.00 92288 ಎಎಎಎಎ ೯೭೩೩೪% 프린카락목 0.089 0,91 0,93 0,96 1,00 1,03 2027 0,63 0,63 0,69 0,71 h(C)0.08 0,55 0,55 0,60 0,60 0,67 0,74 0,74 0,74 0,80 0,95 0,99 0,99 1,02 1,03 0,000 5 2 2 2 5 2288 3885 2 2 2 2 3 3 3 400,0 0 32 50 0 0.38 0,45 0,45 0,49 0,50 85.0 45.0 85.0 85.0 85.0 85.0 85.0 0.08 0,18 22222 2222 1,00 1,00 30,000 2) X boased 1.2.0 0'001 о, 81 \Box 8 충분 $\underline{\omega}^{r}$ 岩

у киторим экижтороб

8000.0 2500.0 2000,0 28682 6500,0 ж Вт. при учестоте вранисями меньшего піхнян, мин-86.4 F 8 E 5 8 6000,0 20000 8 9 2 2 2 8 \$500,0 2,65 1.54 1.64 1.82 1.98 1.98 2.09 0 5000.0 1.56 1.82 1.96 2.06 22.50 4 4 8 8 8 9 4200.0 医医牙状虫 200700 60) 000 1000 1. 公司司司司 3. 司行改改 222222 28,63 乙以及以及以乙以及及以內內內<l 万田名 52.25.45 32238 22445 1.87 1.93 2.06 2.17 2.17 3200.0 84826 20.000 하다 하다 다 다 (P) 1,20 82,828 8 5 5 5 6 82528 $\frac{b}{2}$ 00,000 100,00 112,0 \Box \bigcirc 爱 8 생 중 $\varphi^{(i)}$ =

Окомчание маблицы

Гу. 77

Табля	па 13	- Номянал L _n = 1700	ыкая мж	мошность		передаваем од с	олным ре	ремнем	III H IV	классов	CEMERKS	А(А) при
To ¹	long				P. KBT. H	KDIÉ TRÉTOTE N	ж кинспира	NORMAN MK	MKNOM, MIN			
Ī.		200.0	400.0	00009	800.0	0.050	1200.0	1450.0	1600.0	1800.0	300.0	2.200.0
75,0	0,01	27.0	6,39	\$5'0	99'0	7-4	0,88	1,00	0,	Τ,	4.4	
		0.23	0,40	95.0	69.0	0.78	÷660	50'1	113	~	1.29	5
	1,26	19	0,43	8	0,73	9.0	0.99	1.14	\mathbb{P}^{q}_{-1}	$\{p_{n_{i}}\}_{i=1}^{n_{i}}$	10	-
	1,50	esj.	0,44	0,61	92,0	98	E.	1,19	14	60°) +	46.	
	23,00	500	0,45	0,62	0.73	88.0	50.1	<u> </u>	4.6	44	MAP E	
0,08.	1,00	0,26	0.45	29'0	0,78	68'0	1,05	64	174	(mm)	100	
	1,0.5	0.27	0,47	99'0	0.8	0.92	0 - 1	994		97	()	98,
	0.7	0.28	0,49	99.0	98,0	ϖ_{λ}	1, 17	$\mathcal{H}_{\mathcal{G}}^{-1}$	70		40	
	1,50	0.29	0,51	0.73	\$3,0	$\boxtimes_{\mathbb{Z}}$	77. 1	ЧΨ,	1,51	$\mathcal{A}_{\overline{\mathcal{M}}}^{-1}$	F-5.	
	> 3,00	0.29	0,52	0.72	8,0	$\Phi_{\underline{k}}$	7.5	707	Male I	40	90	66.1
P. R.	1,00		0.50	36,0	B,	Τ,	=	9		E^.	-	
	1,05	0,33	09'0	200	3	64	<u>5</u>	6) 9) 1	000	96'1	=	전 전:
	1.20	56'0	0,63	0,87		1,27	(F)	pia In.	1,90	2,08	2,24	유 선
	1.50	0,36	0,64	8,0	7.	94°) T	1. SS	90	(DN)	2,16	50 TO	- 6
	23,00	98,0	0,65	0,92	91'1		1.63	99	(CT3)	220	640	87.0
100.0	50	0.40	44.04	8	36	T T	F-	- f0	-	100	33.6	75 75
	20.1	0.40		8.5	Z	0.7) Z		, e) M	N 146	
	7.20	- 10	0.76	1.88	27	100	i lie	90		. (%) (%)	50 F-1	1.67
	1,50	0.43	90 % 0	1,00	26 <u>1</u>	1,60	ਤ. -	2.25	. "F	140	- 201	
	2 3,00		Char	0.43	9-	1,63	1,97	(A)	97	P=	2,94	
9/16 G		ea.			•	*0						0

678 678 770 770 744 744 5 × 4 4 4 5 5 5 447.47 88.25.49 88.45.48 5,86 5,94 6,12 6,30 6,47 444668 080 (C) 4,56 4,80 4,94 5,07 #40000 #40000 2000.0 2022 20 2 2 2 2 8 20 2 2 2 2 8 রুকুকুকুকু রোহার্কুটে জু ଅନ୍ୟର୍ଥ ଅନ୍ୟର୍ଥ 282 Р, кВт. при частоте пращени и вельмого плини. мин--0.0000 \$25.00 \$2.00 सम्बद्धाः सम्बद्धाः まままます 名のできなる あまりなる 5.5.6.2.8 -650 5,04 5,22 8,34 8,48 0.000 2. 2. 2. 2. 2. 5. 2. 2. 2. 2. 2. 4. 2,52 2,53 2,53 2,83 2,86 2,86 4,39 0.056 8 8 8 8 8 8 4,50000 40000000 5 0 × 5 5 5 25.25.35 8 8 4 8 5 500000 667.88 88.88 300.0 0,009 C C C C W K सङ्द्रीत्रु ରାଜର ପାର୍ଚ୍ଚ ଇଂକ୍ରିମ୍ନି ଇଂକ୍ରିମ୍ନି 可可可可可 22222 0.00 1,46 1,51 1,51 1,51 88.0 88.0 88.0 89.0 89.0 89.0 89.0 5,20,50 5258E 27.25 f^*A 0.000 0,48 0,48 0,50 0,50 0,51 85.0 75.0 9.0 0.0 0.0 0.0 0,66 0,69 0,70 0,70 0.80 20,00 20,00 20,00 20,00 20,00 1,00 8 2 2 8 8 1,00 1,20 1,50 3,00 1,00 1,05 1,20 1,50 3,00 ė. 125,0 Souge 즫 ŧ 091 8 상황 $\leq \tilde{\epsilon}$

Продолжение таблицы 13

0.0000 2 85 2 46 2 46 2 79 1,55 1,91 2,12 2,20 0.0000 878200 1.67 2.00 2.20 2.27 3,81 4,04 6,04 8,69 8,88 S 3,73,22 2,75 20,25 20,25 20,50 50,50 3.90 4.09 4.74 8.85 8.85 2000 "кВт., при частото вримсиви этом висто плекий, миж. 0.000 28.89 28.84 78.84 27.85 64) 64) 0.000 ではなる。ではなる。ではなる。 **第**二年前 4,70 4,86 5,15 5,39 5,39 5,55 4 53 4 67 5 5 5 5 5 5 5 29 1,72 1,94 2,07 2,11 22 2 2 2 3 2 2 2 2 3 3 3223 B05 쫎 2200.0 2222 おおお旨 22222 * 25 E B B N = 2 2 2 8 3000 187 2,272 25 E E E 28.50.0 5 E M 2 G 2022 医复数形形 硒 0.000 82858 8000000 86688 22.02.24 0.000% 4865 78.28.2 2,22,23 医复方放射 2000 4 4 2000 4 4 2000 4 5 2000 4 \cong 82228 300 52555 5555 9 3 0.00 112.0 G) (2) 98 Ø. 순품 25

Продолжение табаши 1.

0,0003 の国際 \$000 pt Р, я Вт. при частоте врашения исе вытего шкава, ини ч 4500.0 5,869 5,86 6,20 6,50 6,50 6,73 9000 238857 2888 2 K R F F F F 24 24 26 25 24 24 26 25 24 24 26 25 6,35 6,49 7,04 7,04 7,04 中田州 7,41 7,55 7,85 8,13 8,13 8,13 3200,0 6,19, 6,45 6,68 6,88 8,09 8,22 8,48 9,76 9,06 5,23 5,23 5,33 5,33 5,33 5,33 5,33 7,16 7,29 7,81 8,06 8,06 (C) 3000.0 5,89 6,00 6,46 6,46 6,65 6.98 7.10 7.34 7.58 7.82 86.45.82 56.82.82 56.83.83 56.83.83 56.83 7,93 8,05 8,30 8,56 8,84 8,84 2850.0 5,73 5,84 6,06 6,27 6,45 6.81 6.93 7,16 7,39 7,61 7.78 7.89 8.13 8.37 8.64 (200) (201) 2600.00 4,58 4,68 5,05 5,05 1,88 5,18 5,43 5,74 5,93 6,09 6,49 6,59 6,80 7,22 7,22 7,46 7,56 7,75 8,00 8,24 2400.0 4,35 4,62 4,78 9,90 9,90 F 8 4 6 F Ξ 1,00 201 300 1 100 1 100 1 100 1 100 1 100 1 3/18 18 (80,0 y Soare 125,0 0'0#1 0'091 상품 \mathbf{x}^{n}

40 G O S T

M published by

Окомвания

клаесов сечения В(Б) прн Номжнальная мошчость, передаваемая одням ремнем Ш и ГУ # в и и в

23.0 20.0 20.0 20.0 20.0 20.0 20.0 20.0	06.0			0.000	0.897	8	0.00%	1300.0	1450.0	1600.0
1,20 1,20 1,50 2,00 3,00 0,72 1,00 0,80 1,00 0,80 1,00 0,80 1,00 0,80 1,00 0,80 1,00 0,80 1,00 1,0	0,93	7		6		96 1	Chi	. 9	01	3,18
1,20 0,69 0 1,50 0,72 1 3,00 0,72 1 1,00 0,80 1 1,00 0,80 1 1,00 0,80 1 1,00 0,80 1		-13	1,40	1,62	387	2,03	2,30	2,73	3,10	647 647 647
3,00 0,72 1 1,00 0,72 1 1,00 0,80 1 1,20 0,82 1	560	- CO	77		86	2,14	77.	2.90	850	40°
3,00 0,72 1,00 0,80 1,00 0,80 1,20 0,80 1,20 0,88	1,00	1,27	1,52		8	12.25 12.25	$M_{\rm ph}$	303	Miles I	E 1
00,0 00,0 00,0 00,0 00,0 00,0	1,02	1,29	1,55	08.1	2,03	985	46.7	3,08	40	Pro-
28,0 28,0		1,42	E	88	2,24	- NE	2.83	60	3,85	4.1
20 0 85		94.	800	2,0	Z	60 60 60	2.9	[1500 1600 1600 1600 1600 1600 1600 1600	4,24
		80	60 00 	<u>64</u>	写 (**	400	(C)	10	4.39	30 च च
0,87	\mathbb{R}^q	1,56	90 90 -	2,19	14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 1	E-s.	-	$\sum_{i=1}^{m} (i,j) = \sum_{i \in \mathcal{N}_{i}} (i,j)$	90년 연일 항	4,66
8	4.4	1,59	1,92	2.2	(2) (2)	90	679	96	10 to	下 (元) 世
00 1		1.80	-	2.52	50	1 <u>1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1</u>	65 36 65	(40)	4.96	5,30
= S:	嘲	8	राष्ट्र राष्ट्र राष्ट्र	图	5	14 14 15	Physical Control	4.43	5,08	5,43
50,1 05,	87.	1,90	C-6	80.0	3.02	gard gard gard	199 19	N.E.	10 V	5,69
1 20:1 05:	1,52	1,95	(100)		3,11	3,47	3,99	Photo:	09-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5	2,90
> 3,00 L 09 1		661	77	2,80	90	100	807	68.4	5,64	6,05
1.8	- 02	5	6. 6.	8	67 19	196	100	0.6	6,03	6,44
	P-3	2.20	3,66	3,6	100 m	-60		64) (64) (164)	6,15	15,0
1.25	, P	(m) (m) (m)	10 mg/mg/ 10 mg/ 10 mg/	3.19	9	- 50	1400	100	6,39	6.84
27. 27.	90	150 150 150 150	66 64	123		-	(5) (5)	$\mathbb{R}^{n_{\ell}}$	6,63	7,08
00.1	1,85	2.37	60 64	3.36	50	64	(D)	68.9	85 E 9.	[*- [*] [*-
						<u></u>		<u> </u>		
		. 1973,					0		140	

95

5,77 9,80 9,46 9,46 9,46 10,01 10,15 10,44 10,73 2,00 100000 ⊕ ⊕ 0.00 9,45 9,57 9,83 10,10 10,73 10,86 11,12 11,41 11,75 82462 で 63 0.000 888888 8488 8488 8488 8488 7.23 86.0 86.0 86.0 88.0 88.0 88.0 88.0 47). к Вт, вриг частите вранцення меньшего шказа, мян-6.06 6.14 6.31 6.47 8,03 8,13 8,30 8,40 8,71 5 5 5 5 5 7.04 7.26 7.42 7.60 4,53 4,58 4,71 4,84 4,96 4,96 월두일종季 নুগুর ইছ 500 \cong 9000 医自然性变 27772 30 8 8 2 2 3 ជ្ជជ្ជន្ន 3,06 82.00 10.00 2,96 3,00 3,07 3,14 3,21 $M^{\alpha}|_{L}$ 3.08 3.16 3.22 3.22 3.23 1,98 2,00 2,00 2,10 2,13 24848 22228 网开英英名 32255 22222 8 8 8 8 88888 ឧភ្ឍមន៍ 8 8 8 8 8 8 왕. 편 200.0 224.0 250.0 280,0 爱哥 $\chi_{\rm in}^{-1}$

Предолжение маблицы И

970087 5,27 5,27 5,88 6,34 6,34 6,52 4000 36400.0 5,33 5,60 6,15 6,81 6,81 4,03 4,32 4,84 5,20 5,38 6,659 6,98 7,56 8,38 8,38 $\frac{1}{2}$ в Вт. при частите вращения метьшего шкана. мин 5200.0 * 8 8 8 8 8 * * * * 8 8 5.44 5.68 6.14 6.48 6.69 6,97 7,21 7,69 8,09 8,37 8,25 8,50 8,99 9,44 9,80 877.38.7 20 20 20 CC 20 20 20 CC 20 20 20 CC 7000 22282 8 2 4 5 E B 2400.0 7.74 7.96 8.36 8.56 8.92 9.20 5,58 8 3.78 3.96 4.28 4.50 4.50 4.93 5.11 5.44 5.70 5.85 5.85 6,37 6,55 6,90 7,39 7,40 3,61 4,26 4,36 4,36 4,68 4,86 5,39 5,39 5,39 6,06 6,23 6,55 6,81 7,00 Bodul 42688 8 2 2 2 5 计图主题的 88888 M) 1,00 88888 និត្តមិនិនិ 8,8,8,8 년(동 0.55 140,0 160,0 180.0상품 $\sum_{i=1}^{n}$

Продолжение таблицы 14

Р., кВт. при честоте прависния меньшего шести, мян 🕆 9.26 30000 0.0684 9,32 9,53 9,98 10,40 10,77 10,46 10,68 11,14 11,59 12,04 26(900 9.17 9.37 9.78 10.17 10.41 10.61 11.03 11.45 11.86 11,46 11,67 12,10 12,54 13,03 00000 11.35 11.35 11.95 12.36 12.36 8,91 9,09 9,47 9,82 4,01 10.20 10.38 10.77 11.15 22000 0.000% 9.85 10.02 10.37 10.72 12:29 13:23 ₩ 80 8 9,37 9,84 10,15 10,46 12,07 12,07 12,46 12,75 80.88.08 80.88.09 90.88.09 10,64 10,79 11,45 11,45 8 8 8 8 8 8 52528 22228 1,00 1,05 1,20 3,00 3,00 3,00 $\frac{\Phi}{\sqrt{N}}$ 280,0 и более 200.0 0. 557 757 280.0 z_{α}^{-1}

Окенчание таблицы 14

Таблиз	ца 15. —	Номинальная	алъная мо	ошность,	лерезаваема	0 8	зним ремнем	нем III ж	ІУ классов	C(B)	лрж $L_{\rm D}=$	3750 мя
· 4	Ţ				P, sBr. n	ormosk adıı	в разделения	A DOMESTI	DERES. NEW			
E 15		si,ia	17,001	2011,0	300.0	400,0	2011.0	6.00 p	700.0	300.00	0.00 p	1000011
200,0	1,00	Mil	. 56'0	1,71	2,40	0.5	999	4,38	F-1	6.4	5.88	-
	50.7	Mil	76.0	1.75	10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1		P4 P-1 P4	4,29	77 00 100 100	$\omega_{\overline{\mathbb{T}}}$	90'9	654
	1,20	0,55	1,00	CS/ -	2,53	학 연 20	9.80	64.4	5,07	5,62	90 190 190	29.9
	2.7	$[a_{\alpha}]^{-}$	103	50	6.63	$\omega_{\mathbb{R}}$	<u>-</u>	45. 140 140 140 140	5,23	90	6,62	0.0
	23,00	0,57	1,04	1,90	2.68	100	00.7	왕() (학	25.	$\Phi_{\mathcal{T}}$	6,76	670
224.0	1.66	6.63	2.15	9	50.5	57	÷.		60 V)	177	7,29	
	50.7	0,64	1,17	2, 32	2,98	F_{i}	65 Mg	2624	-	M	1	P=-
	1,20	0,65	1,20	2,40	3,03	(E) (E) (E)	12 m	90 91 97	6,19	6.86	7,80	8,10
	28	290		70		(0)	75 00 00	1400	8	\Box	8,07	$\mathcal{F}^{\mathcal{C}_{j}}$
	> 3,00	0.68	1,25	2.28	3,23	-	16.7		9	C^{-1}	.8.56	W.F
	4		4	4	4	15		9	1		- 7	- 0
P-055	00'1	# T	95	÷.	7. er er	₹		۵. د	5	€ : ~ : ~ :	4. j	5, 1
	3,05	57.0	(m. 60) 1,	57 57	uni uni	M.		6,30	=;	96- 96- P	σ ₎ .	ed i
	1,20	P-10	=	39; e	3,66	4,67	69°C	6.53	D ₁	90 	9,30	50.00
	1,50	0,78	7.44	5,65	um Pro Veri	$v_{\tau_{-1}}$	_	E-9.	B;	90 #	ΝĐ.	(T25)
	2 3,00	65 Fi	1,47	2.3	60 60 60	940		98.9	7.77	£9°8	96.	10,23
0.000	1.00	146	9	08.0	77 7	47	64	90 74 15	12,00	- 6	77	0.6
) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) P 0	1 4 4	90 6	1 10	1 P	M	1.0	19		1.16	
		0.00	7 40 7 40	3 5	i ii			n ∈ p. e- √ e-	1 15 1 00	1 N 1 N 1 N	10.06	2 10
	0.00	9 6	9) <u>je</u> V 24) 100 1) 16	5 5%	- 107		- 0	5 Ph	
	00 2 4) O	2 6		F M		2.0	00.0	2 2		i w	
	ń	n S	400	7	Ţ	1	*. *	3		Ē	1	5
F, M/C					· 1/1			-	0		÷	47

16,84 17,03 17,88 18,39 14,73 14,92 15,32 15,73 16,17 12,69 12,88 13,27 13,65 14,02 18,95 19,14 19,56 20,02 20,60 0.00001 0.80 6.23 6.23 7.23 7.83 7.83 7.83 7.83 8.81 18.62 19.63 19.62 19.63 14,60 14,75 15,08 15,43 15,84 10,85 11,00 11,51 12,11 12,11 12,66 12,81 13,13 13,46 13,81 6,61 1,47 1,93 0.008 е, кВт, при частоте иразправа межниего шказа, ман-9,81 9,94 10,21 10,48 10,17 10,29 10,53 10,77 11,79 11,90 12,15 12,41 12,73 13,52 13,63 13,88 14,16 14,16 7,50 7,59 7,98 8,16 0,20 0,29 0,49 0,71 0,97 1,72 1,81 2,26 2,26 2,54 \cong 0.00 623 620 646 641 676 8,48 8,58 8,78 9,70 9,00 9,10 9.76 9.84 9.00 10.00 0.19 5,72 5,77 5,89 6,02 6,15 7,65 7,34 7,98 7,98 6,18 6,64 6,70 6,95 7,11 300 # \$ 5 5 5 E 88444 **またなるが** 2 E E S S 8 2.18 2.28 2.28 2.28 2.33 25223 25223 おおお出来 7. 2. 2. 2. 2. 2. 0.01298 9.52.53 82538 8,2,2,2,6 852 0) И 355,0 400.0 315,0 450.0 상품

 $\lim_{t\to t_0}$

Mathematical

Прадалжение

7,70 8,23 9,38 0,33 可民族 8,33 8,80 9,68 10,34 10,73 10,05 10,53 11,44 12,19 12,70 0.0000 2400.0 8,61 9,04 9,86 10,47 10,82 12,09 12,53 13,41 14,17 14,77 10,50 10,94 11,79 12,48 в Вт. при частте вришения метьшет плани. мин 10.70 11.88 12.52 12.95 5 5 5 7 5 5 5 8 7 7 5 8 982 8 10,67 11,04 11,74 12,33 12,32 12,59 12,69 13,69 14,33 14,78 15,53 16,24 8,62 9,03 9,68 9,03 9,03 2000 10.43 10.75 11.91 12.26 8,42 8,74 9,35 9,81 0,08 12.39 14,36 14,70 15,38 16,01 16,56 1800年 888888 6448644 447844 13.82 1600,0 9,98 7,20 10,83 11,30 11,41 $\frac{\partial \mathcal{L}_{i}}{\partial x^{i}}$ 40) (%) 13,98 14,24 15,39 等 第 第 450.0 7.21 7.45 7.89 7.89 8.22 8.22 8.96 9.20 9.65 9.65 10.23 10,76 11,00 11,47 11,89 12,21 12,71 12,95 13,44 13,90 14,29 13000.11 함 8 8 8 8 8 25 4 8 8 8 8 8 8 2 8 8 E 200.0 12.55 12.55 12.85 12.85 12.85 1100,0 6,50 6,70 7,07 7,35 7,53 8,07 8,65 9,89 9,19 9,70 9,90 0,31 0.66 147) 1771 1,00 32588 8 2 2 2 8 35.55 년, 동 200,0 224,0 280,0 250,0 상품 $\sum_{i=1}^{n}$

Продолжение таблицы 15

2860,0 25000 2400.0 Р, кВт, при чистоте пришения межаците шкапр, ман 200000 16.23 17.27 18.69 18.69 18000 E 000 86.81 86.81 87.81 87.81 87.81 87.81 15,53 15,80 16,36 17,45 17.59 17.86 18.44 19.04 19.67 19,42 19,69 20,29 20,93 21,67 388 器 16,94 17,18 17,70 18,24 18,81 14,80 15,04 15,55 16,05 16,53 18,98 19,23 19,76 20,33 21,00 20,77, 21,02, 21,56, 22,16, 22,16, 22,92 0000 975 674 18,45 18,67 19,17 19,69 20,31 13(0).0 14,19 14,13 14,42 15,34 15,34 15,34 15,34 16,33 16,36 17,04 18,06 18,06 20,41 20,64 21,14 21,70 22,39 00001 15,59 15,80 16,24 16,69 17,18 13,49 13,69 14,12 14,54 14,95 19,80 20,01 20,47 20,98 21,61 옪 8 2 2 2 8 8,52,52 852538 8,5,5,5,8 δd 왕 315,0 3,55,0 400,0 450,0 상표 $\chi_{\rm in}^{-1}$

Окомваше мабацим 15

 \equiv

	B		г, = 6000 мм	at contract to		and the state of the state of	oo oanara	to the state of	111		Action of the control	No. No. House	eyn y nga
÷	1 dans				1	к Вт, пре ча	Tede stats	JOHEN HORE)	частото вращения межданно шкима, мин	. HHH "IS			
2		07.00	. 100.0	0.00(1	2000	.07000	300.0	330.0	400.0	0.085	500.0	. 550.00	
355,0	1,00	55'I	140	3,70	4,71	2.67	1675	7.45	80 67 80	90'6	9,80	10.50	
	0	94.	3,66		0.80	9 5 5	6,72	7.61	94.8	97.6	10,03	(2)	
	27	$M_{i,j}^{(i)}$	T_{ij}	3,90	80.4	9,00	675	7,93	8,80	89.68	10,46		
	1,50	<u> </u>	90,	4,00		6,13	-	100 100 100	50,03	96'6	08*00	11,60	
	23,00	95"	99.	4,06	520	6,28	PPD:	S .	99. Ok Ok	10,15	11,02	96	
400.0	1.00	6	3,16	199	1000	6.90	8,02	60,6	10,10		(D)	674	
	1,03	En.	01	97. 97. 98	90 44	0,5	8,36	81.0	8	[S]	12,20	3.5	
	1,20	Tra-	174	1400	(C)	P.J.	M 70	18 C	970		NE.	$P^{\mu\nu})$	
	1,50	#5 90 —		0.00	_	60 10 10 10	8,66	9,83	10,95		-	$A^{(p^n)}_{i}$	
	> 3,00	96	77.	DATE	654	$M_{\widetilde{\mathbb{F}}}$	60 60 60	10.03	Ξ	64	No.	77	
450.0	1 00	2.04	945 875 870	600	- 06		02.0	98,01	12.08	5		900	
	0.00	2,06	99	77	(CP)		600	-	0.4		(4) (4) (4)	99	
	1,26	Z	- PG - PG - PG		7,10	8	10,00	11.35	12,63	100	15,00	- 40	
	25.	144 174	100 100 100	40	454		10,26	_	45.4	14	15,42	16,54	
	2,3,60	8 78		90 6 91	99	86'8	10,47	-	13,26	5.5.5	15,78	467	
500.0	1.00	970	4.34			95.6		12,60	14,00	15,32	88.83	450	
	1.03	(%) (%)	90 11 14	6,25	8,03	89.6	13.26	12,76	7	15,52	16,78	Pers	
	1,20	100	170	back.	F14	9.9	<u>197</u>	13,10	1,000	35,95	194	45,	
	1,50	πr	η−. w _j i w _j i	$\{a_{n,i}\}$		10,14		3,43	14,94	16,33	12.3	90. 90	
	> 3,00	MO.	400	40	475	10.36	12,08	13,72	Challe .	16,75	-	45	
r. M/c						40.				10			

28.26.53 8 8 8 8 8 8 8 8 4 8 8 28 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 의 왕 19.12 19.35 19.34 20.34 20.84 23,95 24.93 25.17 25.68 26.24 26.92 27.96 28.19 28.71 29.31 Š 20.50 20.50 20.50 20.50 20.50 30.50 22.55.55 828878 828878 к Вт. при частоте вращения весемием выява, мия 튛 21.48 21.67 22.08 22.53 23.07 24,36 24,55 24,97 25,44 26,06 16,24 16,42 16,82 17,23 17,62 18,75 18,94 19,34 19,76 20,24 0 To 00 명 명 연 15.93 17.45 17.82 18.23 18.23 19.50 19.80 10.80 17.25 17.39 18.04 18.45 13,07 13,36 13,66 13,96 16,98 15,12 15,42 15,74 16,09 19,72 19,86 17,00 17,00 18,00 300.0 37.63 37.75 8.72 8.72 8.72 8.72 8.72 11.12 뒒 \subseteq 10,68 10,77 10,97 11,19 4,36 14,25 14,46 14,70 15,01 9.63 9.70 9.85 10.02 7,18 7,25 7,40 7,55 7,70 24.25 鴚 $M^{n} \varphi$ 0.00 678 689 718 718 N - 2 2 2 8 F 6 5 5 5 6 5 श्र 1,00 1,00 1,20 1,50 3,00 3,00 8 2 2 8 $\frac{G}{N} / \frac{G}{N}$ 8000 y genee 800.0 630.0 710,0 슬픈 z_{n}^{-1}

Предолжение таблицы 16

©. 1.7 1.7 16,16 ± 50 16.64 17.99 19.14 19.99 トの。 サロ 150000 16,57 17,23 18,53 19,64 20,46 14.56 15.23 16.46 17.44 18.07 987 17,08 17,72 18,97 20,05 20,84 14.85 15.48 16.68 17.64 18.24 ş 等工 STREET, STREET, 15,22 16,92 17,83 18,33 17.80 18.39 19.56 20.55 21.29 21.53 22.63 23.56 0000 DESCRIPTION OF (C) (C) 15.86 17.71 18.23 00000 18,15 18.69 20.69 21.37 21,08 22,20 23,22 24,07 22.22.03 22.22.03 23.23.33 24.85 25. HI III MINOR 11000.0 15,17 15,67 16,61 17,38 17,38 24,44 25,45 26,39 18,64 19,63 20,47 21,09 22 22 22 22 22 22 22 22 32 32 32 32 32 22,88 **建设原** 14,78 15,24 16,09 16,77 17,21 17.81 18.26 19.16 19.92 20.49 222222 Ē. 3 Ξ 18 BT. 約 16,40 14,51 14,94 15,75 20,48 20,92 23,80 22,61 23,28 22,29 23,42 24,33 25,20 25,20 26,02 17,52 17,96 18,81 19,54 20,07 0.0% 14,95 17,94 19.20 19.56 20.31 20.99 21,87 22,24 23,00 23,73 96.5 13.72 1 6,24 6,61 7,33 24,42 (#.4±) 000 幂 2 8 8 2 2 2 2 8 5 2 2 2 3 5 5 5 5 5 5 12,35 12,67 13,27 13,75 14,05 15,06 15,38 16,00 16,54 16,54 \Leftrightarrow 2 16.25 17.08 17.59 18.01 18,73 19,00 19,58 20,13 20,64 13.63 13.90 14.44 15.24 22.00 0009 $_{mm}^{M^{\prime }})$ 2001 300 0.000 360 公司 450.0 400.0 500.0 3550 상품

рофолжение таблицы 16

5000 3 B 7 Р, иВт, лря частоте арпиская венашего шкова, или 00E 2000 100.0 27,63 26,64 25.6625.78 27,65 27,10 27,54 28,49 29,50 30,63 \cong ģ 24,66 25,04 25,82 26,61 27,42 27,52 27,52 27,52 28,50 39,54 30,59 29,47 29,85 30,67 31,37 8000.0 23,39 23,73 24,40 25,52 27,35 28,64 38,93 23.55 22.35 24.25 24.25 25,09 21,52 21,80 22,38 22,98 23,59 24,49 24,77 25,38 26,01 26,72 27,50 28,40 30,61 31,24 31,95 32,87 30,33 923 톙 1,00 22222 Λi <u>U/</u> K 800,0 H более 0,000 730,0 9 588 $\leftarrow
\overline{g}$

Окрамание маблицы 16

жлассов сечения Е(Д) при \geq \approx Воминальная мощность, передаваемая одним реинем III $\stackrel{[]\sim}{\longrightarrow}$ B. H $|\Xi|$ 100

		L - 7	100 мм					iv.					
* <u>-</u>	15				2	z.Br. upz. 'e	частоть кран	правися на прависти	atero aixasa.	IL MHH 'I			
		50,0	100.00	150,0	200.0	250,0	300,0	350,0	0,000	430.0	2000	550,0	
500,0	8	(m)	3.11	9	200	10%		せつ	140) 100)	49	15. 49.	28,62	
	1,05	3,91	7,20	10,23	13,08	17; 19]	60 60	G	е, М	25,23	64		
	1,30	4,01	1.33	400) L	13,46	νά.		#. 	90j. 60)	45	64 96	Terrer (
		60,4		E 1		Mark 1	च् क्र	20,00	49 I	44. 1 90 1 90 1 01 1	GN − F	01:10	
	23,00	4,16	6. 6.	10,96	14,06	17,000	S	22,48	9,	27,42	40,	90	
560.0	1,00	4,53	66) 66)	90	MF)-	99	100	77	i Prija Alba	- 64 65	200	- 9 - 6	
	1,05	8	8,44	12,02	15,39		21,59	10 Miles	23 TS	.29,64	31,93	34,13	
	1,20	4,63	95 90 90	887) L	15,78	420	64	$\overline{\mathbb{S}}_{2}$	175. 174.	0	T^{-1}	17. 17.	
	1,50	4,76	64 96 96		460	Q/-	694		년. 90	$\stackrel{-}{\mathbb{T}}$	$\rho \sigma_{[1]}^{-1}$	64 64	
	2 3,00	28,	86,08	96	VG.	σ_{i}	ring .	6.3	걸	쭚	49	F-2	
6 6	9		6	0	9	i.	6	6			, p	6	
0.50,0	3.	70. 1 100. 1	90 (50 (50 (7. 1 7. 1	20 I 20 I	연크		05.0 80.0		T 1	61	50.61	
	50°E	er i Militari	90 4 90 4	80.4	99 9	21,73	25,30	28,61	31,71	90 - 1 90 - 1 91 - 1		59,60	
	1,20	中 1 中 1 マ 1	P. 1	80° #	90 · 1	rų i	EN 1 Voj 1	mji. Prist	MO 1 124 1 124 1	M. J.	PY, 1 26	40.71	
	95°		Φ.	4.68	90 90 90	P-1	9. 9.	0. 0.	en. en.	400	edi.	08,14	
	2 3/00	99.5	10,47	14,97	(27 °	rų.	27,08	9.0	©. ₩	37,76		42,88	
710.0	1.00	9.15	11,40	16.26	90		-	96 65	100 100 100	(F)		90	
	1,05	6,20	7400	16.40	23,03	25,34	29,43	33,21	36,72	20 ES	200	45,37	
	1,20	6.30	11,70	16.21	7	50	-	17°; 6°°)	M) Po	್ಟ್	40°	40)	
	1.50	6,43	11.92		90	-4	460	(全) 1世	90°	(20)	σ_{i}	47,68	
	2,00	65 67 90	12,15		ल्या हर्न	28,93	April .	35,49	m.	$M_{\rm c}$	9. 9.	48,95	
9				·			9			u			
27 86 74						=	2		7	٦.			

ф Ф

Продолжение маблицы 17.

№ к Вт. при частоте арапиения исяванска визнат. мин. т	200.0 250.0 300.0 350.0 400.0 450.0 500.0 550.0	24,09 29,02 33,60 37,83 41,68 45,12 48,12 50,65 24,29 29,26 33,90 38,17 42,07 45,55 48,60 51,19 24,71 29,79 34,53 38,91 42,91 46,51 49,66 52,35 25,17 30,36 35,22 39,71 45,83 47,53 50,81 53,61 25,70 31,03 36,02 40,65 44,90 48,74 52,14 55,08	27,65 33,25 38,39 43,07 47,23 50,84 53,85 56,21 27,85 33,49 38,68 43,41 47,62 51,28 54,34 56,75 28,28 34,03 39,33 44,16 48,48 52,25 55,42 57,94 28,76 34,63 40,06 45,01 49,45 53,33 56,62 59,26 29,37 35,39 40,96 46,07 50,66 54,70 58,14 60,93	13,13 37,33 42,97 47,99 52,34 55,96 58,78 60,74 31,33 37,58 43,26 48,35 52,73 56,40 59,27 61,27 31,76 58,13 43,92 49,10 53,61 57,39 60,37 62,48 32,27 38,76 44,68 49,98 54,62 58,52 61,62 63,86 32,94 39,59 45,68 51,15 55,95 60,02 63,29 65,70	- 1
HING MESINIESS	9	7,83 8,17 8,91 9,71 0.65	3,67 3,41 5,01 6,07	8,33 9,10 9,98 1.15	
апива възга		96.00			
益	rate = 1		ကက်ရာရှိတ	P- 7- 90 90 524	
		4 4 4 6 5 7 7 7 7	5 30 50 50 50 5 30 50 50 50		
	0.021	18.83 18.97 19.29 19,63 20.03	21,63 21,78 22,78 22,92	24.39 24.87 25.24 25.24 25.24	
	1000	13,29 13,29 13,73 14,00	15.2 15.2 15.7 15.7 16.0 16.0 17.2 17.3 18.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19.2 19	17,11 17,21 17,43 17,68 18,02	
	0.02	7,11	8,17 8,22 8,43 8,45	9.22 9.26 9.50 9.63	
<u>~</u>		1,00 1,00 1,20 23.00	1,00 1,05 1,20 1,50 2 3,00	1,00 1,05 1,20 1,50 23,00	
× 1		0,008	900'0	1000,0 и более	

37,52 38,56 40,65 42,48 0.0001 0.0001 37.71 38.71 40.69 42.45 43.82 42.10 43.10 45.16 47.08 48.77 37,67 38,62 40,52 42,39 43,50 42.44 43.40 47.36 48.80 0.000 к Вт. при честого врищения меньшого шкима, мин 37,42 38,32 41,12 42,71 55,71 55,71 57,71 発え 45,46 $\square \rangle$ 100 pt 36.96 37.82 39.52 41.03 42.20 42,25 43,11 44,87 46,53 47,97 47.14 48.00 49.82 51.61 53.36 0, 1806 45,99 47,80 49,52 51,23 52,87 38,31 38,72 40,44 41,25 35,46 36,22 37,73 39,07 .07008 41,73 43,30 44,77 46,06 46,47 47,24 48,86 50,45 52,01 34,42 35,14 37,81 38,79 39.95 40.67 42.13 43.51 44.72 45,62 46,34 47,85 49,34 50,81 四, 原, 作 42,03 45,14 38,69 39,36 40,73 44.45 45.10 46.52 49.27 49.27 \square_i 8 37,21 37,83 39,10 40,29 41,34 42.93 44.55 44.87 46.16 47.43 650.0 31,84 32,46 34,78 34,78 35,63 0,000 8 8 8 8 8 302 203 學等 500,0 560.0 630.0 z_{n}^{-1} 占품

Tpodonnenue modenuu 17

Окрамия мабануя 17

 	`				, e	er nga .rd:	с От. при частоте врзшени и экск ышего шкини.	N MORE M MEDERA	шета шеяв	n, 1993 1		
11 179		0.00.0	0000	070.04	80.0	800.0	850.0	0.000	6000	10003	1050.0	11 00 31
710,0	1,00	8,93	48,72	50,07	50,93	51,42	51,38					
		47,55	49,35	50,74	59,70	CH	CH.					
	1,28	48.80	50,70	52,19	53,25	P-7)	53,97					
	(S)	8	25.03	53,69		irg. Irg.	900					
	23,00	51,43	53,58	69 69 69	56,58	53.4	45) (
800.0	1.00	52,69	54,18	55.11	55,43							
	1.05	F-100	54 50 50 50	8	<u>19</u>							
	1,20	S.	56.19									
	Si 1	55.91	187.63	50 00 00 00 00	59,46							
	≥ 3,00	57.55	59,41	60,74	63,46							
0,000	1,00	\$6 \$5	96 96 97									
		\$2.50 P.A. 30	59,44									
	120	F 69	60,85									
	1,50	61,23	62,41									
	96 ⁷ 5 ×	63,03	64,38									
P, M/c			lec)	28								

Ресурф ремией III и IV классов в приводах, спроектированийх с использованием таба. 12-17, является факультатизным до 01.01.99. Примечание

3.5.3 Коэффициент угла обхвата C_a определяют по таблице 18.

Таблаца 18

Угол-ойкати с. грал	220	210	200	[98	180	170	160	150	140	1.50	(20	11n
C _n	1,08	1,06	1,04	1,02	1,00	0.98	0,95	0,92	0,89	0,86	0,82	0,78

Окончание таблицы 18

Угол община и, грал	100	pq pq
·C _n	0.74	0,69

3.5.4 Коэффициент C_i , учитывающий влияние длины ремня, должен соответствовать указанному в таблице 19.

Таблипа 19

Расчетная				С, для рем	ней сечения	294		
лана режия L_s , мм	Z/(0.)	A;	B(E)	£7(B)	Ďąľ)	E(A)	EO(E)	40×211
400	0.49							
425	0.51							
450	0,53	_						
475	0,56							
500	0,58							
530	0,61							
560	0,63	0.71						
600	0,66	0,72						
630	0.68	0.74						
670	0.71	0.75	_					
710	0,73	0,77						
17.50	0,76	0.78						
800	0.78	0.80		_	-	_	-	_
850	0,81	0.82						
900	0,84	0.83	0.80					
9.50	0,86	0.85	0.84					
E000	0.88	0.86	0.82					
E060	0,91	0.87	0.84					
1120	0,93	0.89	0.85					
1180	0.95	0.90	0.86					
E250	0,98	0.92	0.87					
1320	1,00	0,93	0.89					
E400	1,03	0.95	0,90					

FOCT 1284.3-96

Окончание таблицы 19

Расчетная				. С, ака рі	энией сечей	DC M		
L_{ρ} мм	Z(0)	A	B(B)	O(B)	$\mathbb{D}(\Gamma)$	E(3)	EO(E)	46 × 20
 1500 1600 1700 1800 1900 2000 2120 2240 2360 2500 2650 2800 3000 3150 3350 3550 3750 4000	1,05 1,08 1,11 1,13 1,16 1,18 1,20 1,23 1,25 1,27	0,97 0,98 1,00 1,02 1,03 1,04 1,06 1,07 1,09 1,10 1,12 1,13 1,15 1,16 1,18 1,20 1,21 1,23	0,91 0,93 0,94 0,95 0,96 0,98 0,99 1,00 1,01 1,02 1,04 1,05 1,06 1,07 1,08 1,10 1,11 1,11	0.85 0.86 0.87 0.89 0.90 0.91 0.92 0.93 0.94 0.96 0.97 0.98 0.99 1.00	0,89 0,80 0,91 0,92 0,93			
4250 4500 4750 5000 5300 5600 6000 6300 6700 7100 7500 8000 8500 9000 9500 10000 10600 12500 12500 13200 14000 15000 16000 17000 18000		_	1,14 1,15 1,16 1,17 1,19 1,20 1,21 1,22	1,03 1,04 1,05 1,06 1,07 1,08 1,09 1,10 1,12 1,13 1,14 1,15 1,16 1,17 1,19 1,20 1,21	0.94 0.95 0.96 0.97 0.98 0.99 1.00 1.01 1.02 1.03 1.04 1.05 1.06 1.07 1.08 1.09 1.11 1.12 1.13 1.14 1.15 1.16	0,94 0,95 0,96 0,96 0,97 0,98 0,99 1,00 1,01 1,02 1,03 1,04 1,05 1,04 1,05 1,06 1,07 1,08 1,09 1,10 1,11 1,12 1,13 1,14	0,92 0,94 0,96 0,97 0,98 1,00 1,01 1,02 1,03 1,04 1,06 1,07 1,08 1,09 1,10 1,11 1,12 1,14 1,16	0,94 0,95 0,96 0,97 0,98 0,99 1,00 1,01 1,02 1,02 1,03 1,04 1,05 1,05 1,05 1,06 1,07 1,08 1,09 1,10

3.5.5 Коэффициент C_{κ} , учитывающий число ремней в комплекте, должен соответствовать указанному в таблице 20.

Таблица 20

Число ремися и передине	C,
2	0.80-0.85
3	0.77-0.82
4	0.76-0.80
5—6	0.75-0.79
Cm. 6	0.75

3.6 Предварительное натяжение ветви одного ремня $F_{\scriptscriptstyle 0}$ в ньютонах для передач с закрепленными центрами вычисляют по формуле

$$F_{0} = 500 \cdot \frac{(2.5 - C_{\alpha}) \cdot P_{sion} \cdot C_{p}}{C_{\alpha} + v \cdot K} + m_{\alpha} v^{2}, \qquad (16)$$

где m_a — погонная масса ремня по ГОСТ 1284.1, кг/м; C_a — коэффициент динамичности нагрузки и режима работы при односменной работе.

Для передач с автоматическим натяжением расчет F_a ведется по первому члену правой части формулы 16.

Расчет предварительного натяжения ремней при других способах натяжения и проверку передач по тяговой способности проводят по PTM 38.405-51/3-2-2.

3.6.1 Натяжение ремня контролируют по прогибу ветви / под воздействием силы О (рисунок 5).

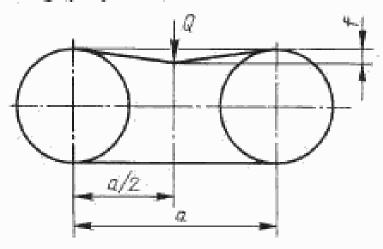


Рисунок 5

Прогиб ветви f в миллиметрах вычисляют по формуле

$$f = 1,55 \cdot \frac{a}{100} \,. \tag{17}$$

Силу Q в ньютонах вычисляют по формулам 18 и 19. Для нового ремня

$$Q = \frac{C \cdot F_0 + C_0}{16},\tag{18}$$

для приработанного ремня

$$Q = \frac{F_0 + C_0}{16},$$
 (19)

где C — коэффициент, равный 1,2-1,4;

 $C_{_0}$ — коэффициент, зависящий от жесткости ремня.

Рекомендуемые значения C_0 приведены в таблице 21.

Таблжца 21

Сечение ремни	С, Н али класси	
	1, 11	tit, W
Z(O)	.5	10
A	5	10
B(E)	ED.	20
C(B)	15	30
D(Γ)	35	40
E(A)	50	.95.
EO(E)	. 80	90
40 - 20	45	50

УДК 621.852.13:006.354 ОКС 21.220.10 Л63 ОКСТУ 2563

Ключевые слова: ремий приводные клиновые, передаваемые мощности, расчет передач



Редактор Р. С. Федорова Технический редактор Л. А. Кузнецова Корректор Т. А. Васильева Компьютерная верстка Л. В. Леоновой

Илл. мен. № 021007 от 10.08.95. Скрию в набор 24.13.96. Полинскию в исчита 24.01.97. Укл. дет. в. 3,72. Уч.-изд. в. 3,67. Тираж 377 жт. С/Д 1993. Зак. 171.

ИЛК Издатильство стандартон 307076. Москвал, Колодствый пер., 14.
 Набрано в Калужской голографии стандартия на ПЭВМ.
 Калужской голографии стандартов, ул. Москолская, 256.
 ПЛР № 040138.

