

Ministério da Educação UNIVERSIDADE TECNOLÓGICA FEDERAL DO PARANÁ Campus Cornélio Procópio





AULA 8

SISTEMAS DE TRANSMISSÃO POR POLIAS E CORREIAS

Professor: Dr. Paulo Sergio Olivio Filho

CONTEÚDO DA AULA



- Transmissão por correia;
- Tipos de correias;
- Características e inspeção;
- Dimensionamento de sistemas de transmissão por correia;

INTRODUÇÃO A ELEMENTOS FLEXÍVEIS



O emprego de correias em "V" é reconhecidamente confiável e eficiente meio de se transmitir força; desde que adequadamente instaladas, livres de quaisquer problemas, elas tornam-se quase sempre despercebidas, não requerendo a mínima atenção e realizando satisfatoriamente o serviço ao qual se destinam, por longo tempo.



INTRODUÇÃO A ELEMENTOS FLEXÍVEIS



- Um dos motivos da utilização de transmissão por correia é quando a distância entre dois eixos é tal que é impossível a utilização de engrenagens. Neste tipo de transmissão, a correia abraça duas ou mais polias, transmitindo assim a força tangencial por meio do atrito da correia com a polia.
- Outro motivo para a utilização de correias é que as correias permitem a transmissão de potência entre eixos paralelos, com a mesma direção da rotação, ou a transmissão cruzada, entre eixos paralelos com rotação contrária



INTRODUÇÃO A ELEMENTOS FLEXÍVEIS



- A correia deverá ser montada sobre as polias de maneira a ficar tensa, a fim de se originar uma força de atrito com as polias. O ramal mais tenso da correia é o lado condutor, sob tensão T1. O ramal mais folgado é o conduzido, sob tensão T2.
- Observa-se na figura 1 que a tensão T1 é maior que T2.

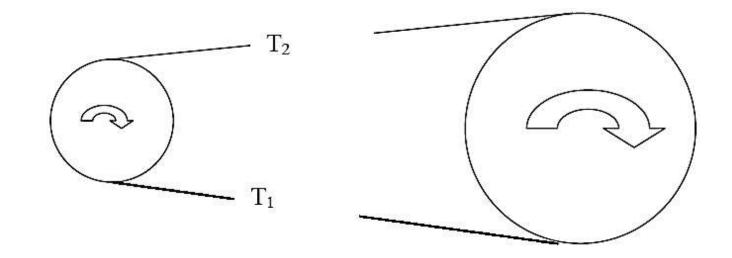


Figura 1. Correias e polias.

INFORMAÇÕES TÉCNICAS

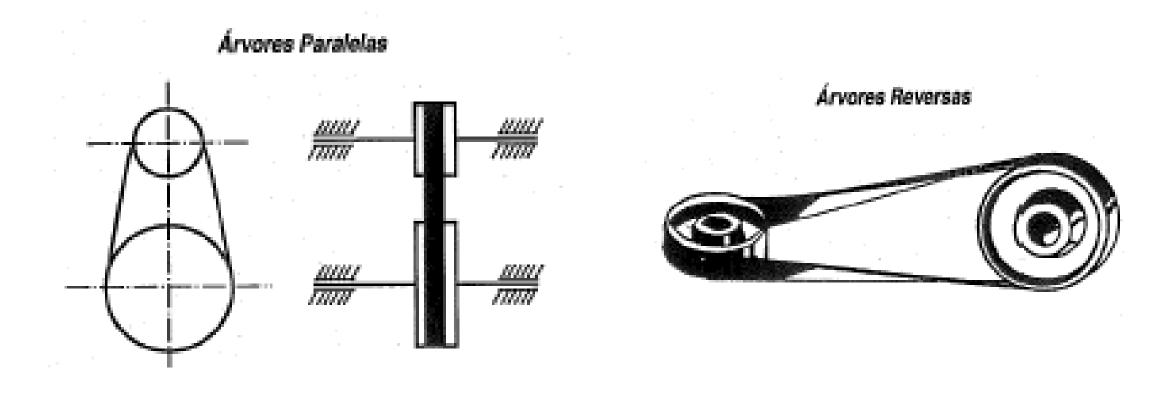


- Vantagens do emprego de correia
 - não transmitem choques;
 - não apresentam problema de lubrificação;
 - podem servir como elemento de proteção contra sobrecargas;
 - > são econômicas;
 - são de fácil desmontagem.
- Desvantagens do emprego de correias
 - ocupam espaço grande entre eixos;
 - períodos curtos de manutenção;
 - grau de escorregamento elevado.

TRANSMISSÃO POR CORREIA

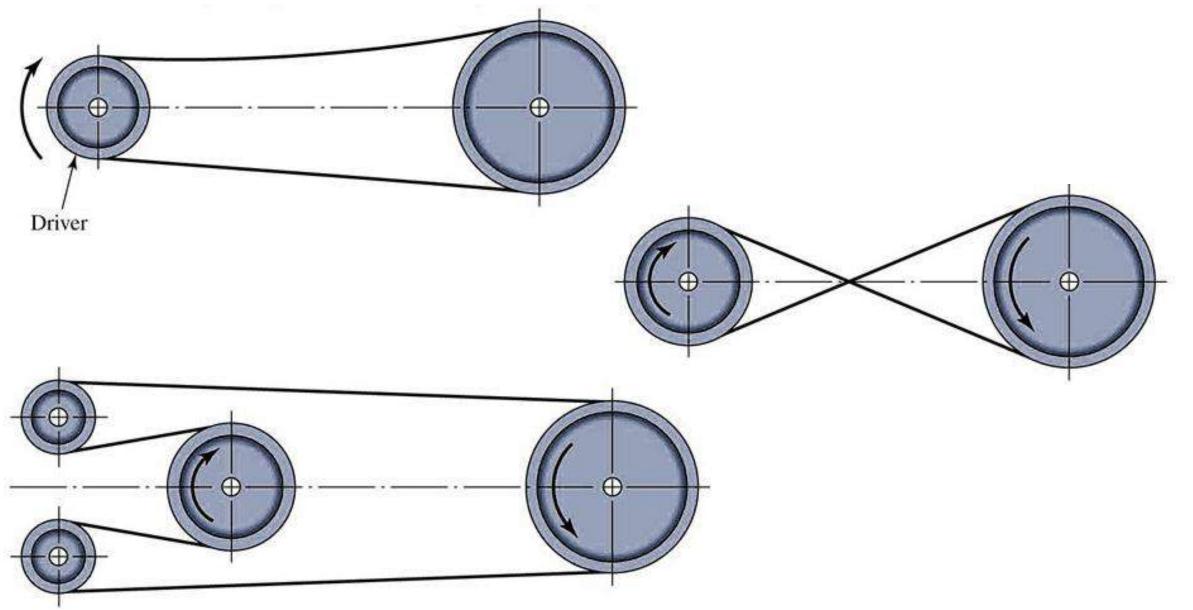


- As transmissões por correias planas são utilizadas para eixos paralelos ou para eixos reversos.
- As correias em "V" somente devem ser utilizadas para eixos paralelos.



CARACTERÍSTICAS DE TRANSMISSÃO





CARACTERÍSTICAS DE TRANSMISSÃO



Características das transmissões por correias

- ➤ Construção extremamente simples;
- > Funcionamento silencioso;
- > Capacidade considerável de absorver choques elasticamente;
- > Elevado rendimento (95 a 98%);
- > Preço reduzido (~ 63% das transmissões por engrenagens);
- Dimensões elevadas;
- Menor vida em relação aos outros tipos de transmissões;
- > Apresentam escorregamento na transmissão de força (1 a 3%).
- Correias trapezoidais apresentam velocidades de 5 m/s a 25 m/s.
- > Correias planas velocidade 90% superior em relação as trapezoidais.
- > Quanto a temp. as trapezoidais são mais resistentes que as planas.
- ➤ Vida útil das correias trapezoidais: 8.000 a 10.000 horas.
- Correias planas podem ter vida útil até 40.000 horas

FORMA DAS CORREIAS



- plana;
- trapezoidal ou em V: as correias em V transmitem a força tangencial pelo atrito que se gera pela pressão que as laterais da correia exercem contra as paredes do rasgo da polia, entre as quais são encunhadas; as correias em V não devem tocar o fundo dos canais, para não se perder o efeito cunha.
- circular;
- plana ou V com dentes (correia sincronizada).



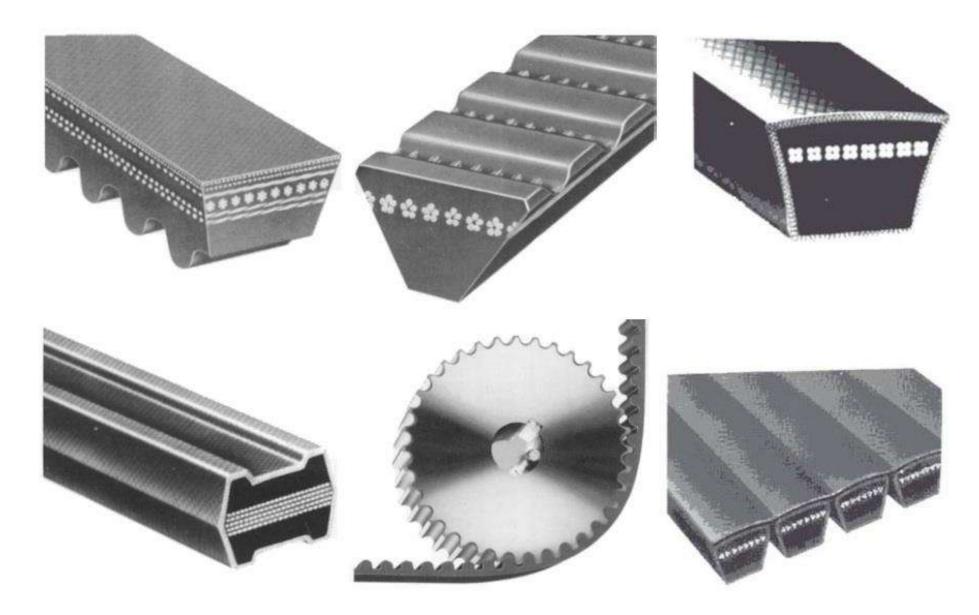






FORMA DAS CORREIAS





FORMA DAS CORREIAS



Tabela 17-1 Características de alguns tipos comuns de correia. As figuras representam as seções transversais, à exceção da correia sincronizadora, que mostra uma vista lateral.

Tipo de correia	Figura	Junta	Intervalo de tamanho	Distância entre centros
Plana	<u></u> †	Sim	$t = \begin{cases} 0,03 \text{ a } 0,20 \text{ in} \\ 0,75 \text{ a } 5 \text{ mm} \end{cases}$	Sem limite superior
Redonda	$O^{\frac{1}{d}}$	Sim	$d = \frac{1}{8} \text{ a } \frac{3}{4} \text{ in}$	Sem limite superior
v	\(\frac{1}{b} \)	Nenhuma	$b = \begin{cases} 0.31 \text{ a } 0.91 \text{ in} \\ 8 \text{ a } 19 \text{ mm} \end{cases}$	Limitada
Sincronizadora		Nenhuma	p = 2 mm ou acima	Limitada

MATERIAL DAS CORREIAS



- couro;
- borracha;
- tecidos;
- fitas de aço;
- nylon ou neoprene;
- compostas: estas são atualmente as mais comuns em aplicações industriais; a composição de vários materiais diferentes numa mesma construção de uma correia tem a finalidade de incrementar as características desejáveis de uma correia como:
- > a colocação de material de *grande resistência à abrasão na superfície* da correia, visando *aumentar a vida útil* da mesma;
- > a colocação de material de *grande resistência à tração no núcleo da correia*, visando *aumentar a capacidade de carga* da mesma;
- ➤ a colocação de material de grande resistência à compressão na porção interna da correia, visando aumentar a capacidade de resistência à fadiga da correia pela compressão oscilante que esta parte da correia sofre ao entrar e sair das polias.

MATERIAL DAS CORREIAS



Elemento Isolante

Composto especial que mantém os cordonéis ligados ao corpo da correia e evita a fricção entre os componentes.

b) Corpo de cordonéis

Envelope

Tecido impregnado de borracha especial para oferecer resistência contra a abrasão, óleos, intempéries e ozônio. Responsável pela absoluta proteção de todos os componentes da Correia Multi-V Goodyear.

Elemento de Compressão Composto preparado para resistir à fadiga causada pela compressão.

Elemento de Tração

a) Cordonéis de fibra sintética tratados pelo processo 3T-Goodyear (p/comprimentos

sintéticos (p/ comprimentos

acima de 120") que garantem

até 120", inclusive) ou

a transmissão da força.

DADOS DE UTILIZAÇÃO



Valores máximos de utilização de correias planas

- Potência 1600 kW (~ 2200 cv);
- Rotação 18000 rpm;
- Força tangencial 5000 kgf (~ 50 kN);
- Velocidade tangencial 90 m/s;

- Distância centro a centro 12 m;
- Relação de transmissão ideal 1:5;
- Relação de transmissão máxima 1:10

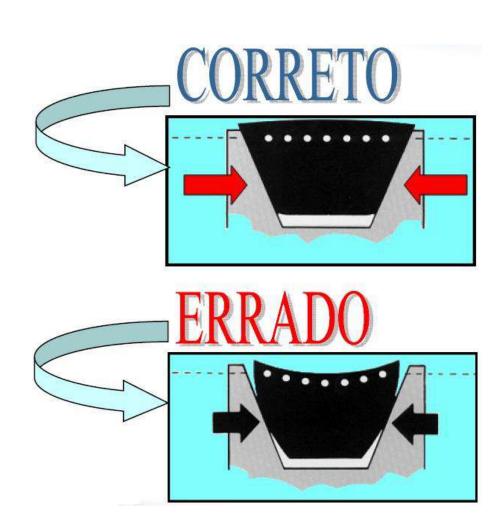
Valores máximos de utilização de correias V

- Potência 1100 kW (~ 1500 cv);
- Velocidade tangencial 26 m/s;
- Relação de transmissão ideal até 1:8;

- Relação de transmissão máxima 1:15.
- Rendimento ηC O rendimento para este tipo de transmissão é de 0,96 a 0,98

UTTPR CORNÉLIO PROCÓPIO

- ➤ Ao instalar um novo jogo de correia V, deve-se inspecionar cuidadosamente o estado das ranhuras das das polias.
- Polias gastas reduzem substancialmente a vida útil da correia;
- Se o canal da polia estiver gasto, a correia tenderá a assentar-se na base do fundo do canal da polia;
- Se as paredes laterais dos canais da polia estiverem gastas, os cantos inferiores da correia sofrerão um desgaste, propiciando assim uma falha prematura;





• Ao instalar um novo jogo de correia V, deve-se inspecionar cuidadosamente o estado de cada canal da polia.









POLIA COM CANAL GASTO

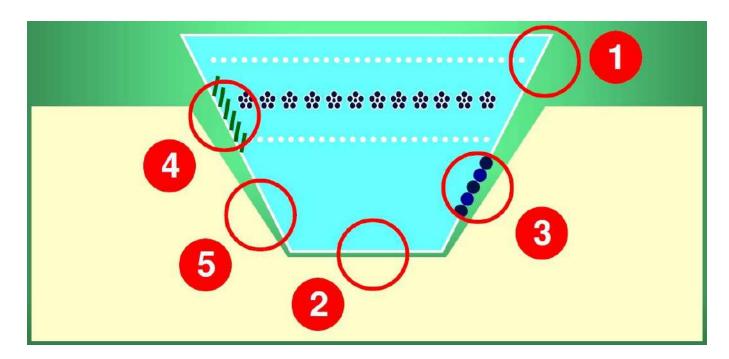






Principais erros e correias em V:

- 1. Cantos vivos;
- 2. Correia toca no fundo;
- 3. Polia menor que a recomendada;
- 4. Excesso de tensão;
- 5. Perfil diferente do perfil da polia;

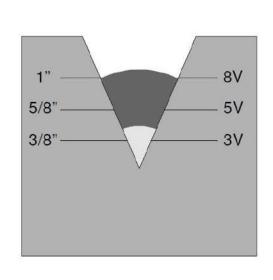




Gabaritos de polias / Correias

 Selecione o correto medidor de canais de polia (como uma chave) de acordo com o diâmetro da polia. Introduza-o na abertura do canal da polia e verifique se os canais têm acabamento específico e as dimensões são corretas.



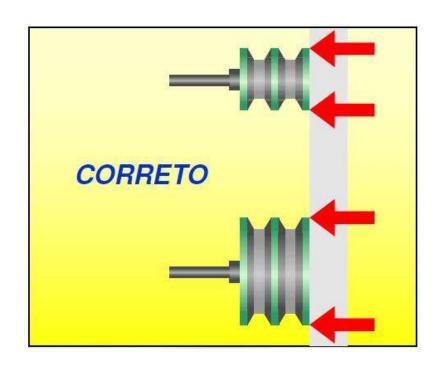


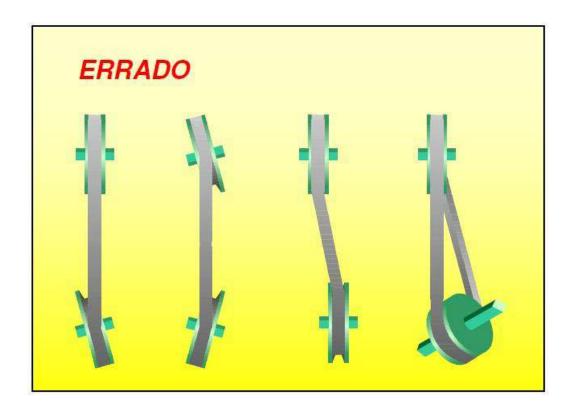




Alinhamento

- O correto alinhamento é essencial para obter uma longa vida das correias e das polias.
- Para garantir o correto alinhamento, verifique com uma régua tocando nos quatro cantos das polias, desde que as paredes laterais tenham as mesmas dimensões.

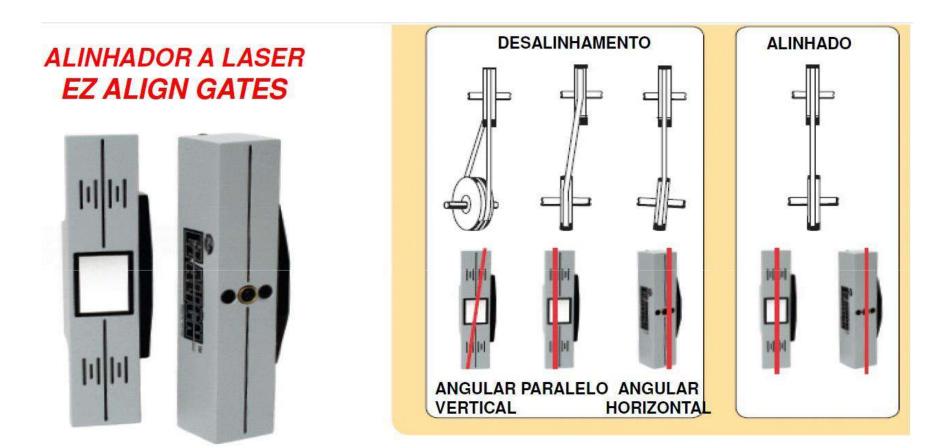






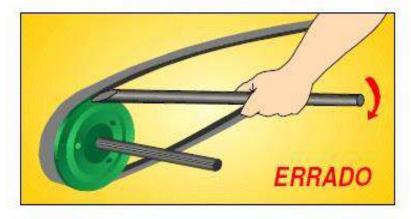
Alinhamento

• Obs.: O desalinhamento máximo entre **polias em "V"** deve ser menor que ½° **ou 2,5 mm para 300 mm** de distância entre centros e entre **polias sincronizadoras** deve ser menor que ¼° **ou 1,3 mm para 300 mm** de distância entre centros.





- A correia não deve ser forçada contra a polia com uma alavanca ou qualquer outra ferramenta.
- Na montagem, recue a polia móvel aproximando-a da polia fixa.



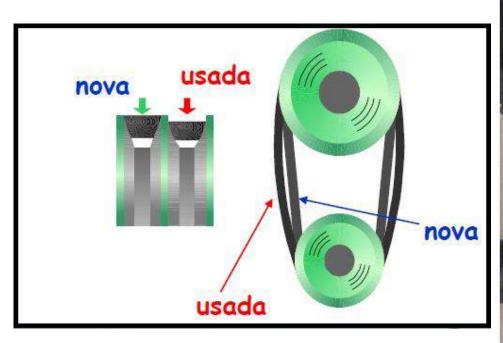






Problemas de Folga

- Não é recomendável o uso de correias velhas com novas, pois as correias novas serão sobrecarregadas.
- Se necessitar repor o jogo de correias, faça-o por um novo completo e não parcial.

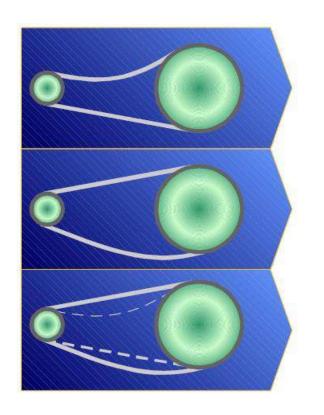






Ajuste

 Após montadas as correias e antes de tensioná-las corretamente, faça-as girar manualmente na instalação, de modo que:

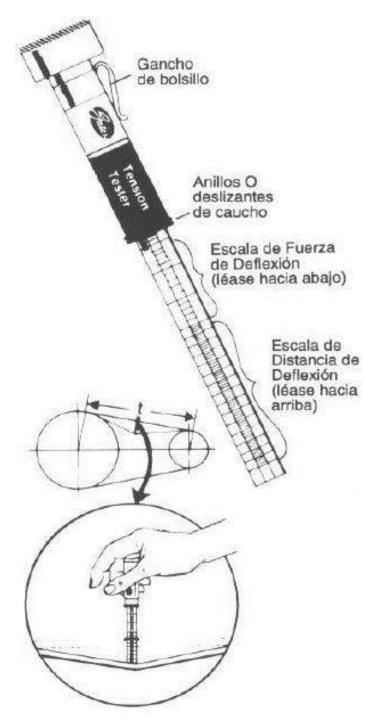


O lado bambo de todas as correias fique para cima.

Ou que o lado bambo de todas as correias fique para baixo.

Evite que haja correias com lado bambo para cima e outras com lado bambo para baixo.





Medidor de tensão



Tensionar Correias:

- Em geral o procedimento comum para tensionar as correias de uma transmissão tem as seguintes regras:
- a) A tensão ideal é a mais baixa tensão sob a qual a correia trabalha sem deslizar, mesmo na ocorrência de "picos de carga".
- b) Verifique a tensão nas correias frequentemente durante as primeiras 48 horas de operação.
- c) Subtensionamento (tensão baixa) provoca deslizamento e, em consequência, gera calor excessivo nas correias, ocasionando falhas prematuras.
- d) Supertensionamento (tensão alta) encurta a vida das correias e dos rolamentos.
- e) Verifique periodicamente a transmissão. Quando ocorrer deslizamento, retensionar as correias.







Baixa Tensão:

> Provoca deslizamento, gerando um calor excessivo nas correias, ocasionando

falhas prematuras.





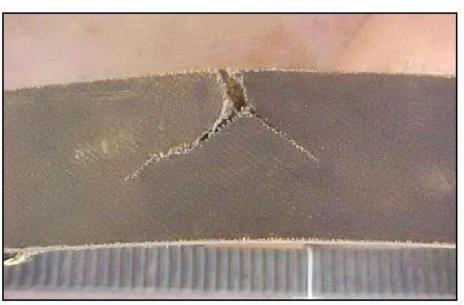
INSTALAÇÃO



Excesso de Tensão:

> Encurta a vida das correias, eixos, rolamento e polias.





INSTALAÇÃO



Torque:

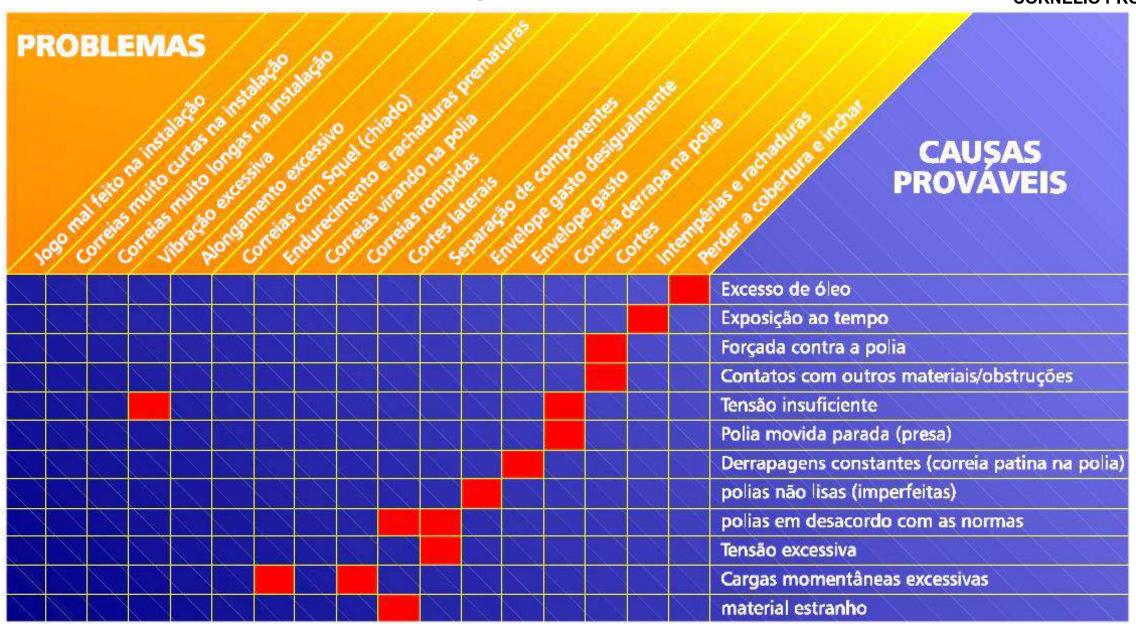
> O torque excessivo no sistema provoca aumento de tensão





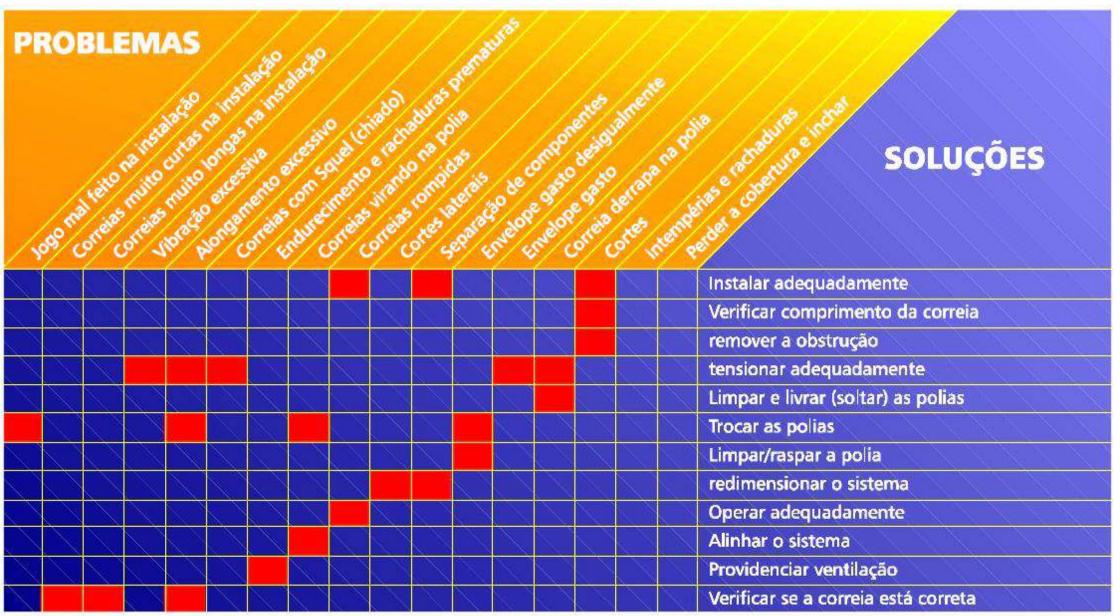
PROBLEMAS E SOLUÇÕES





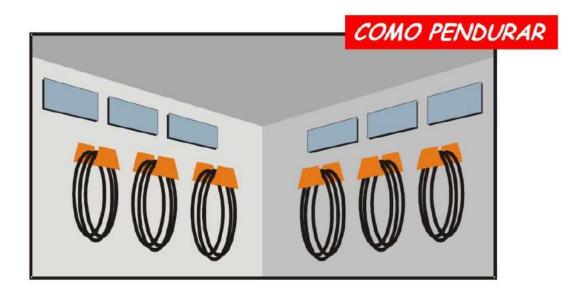
PROBLEMAS E SOLUÇÕES





CONSERVAÇÃO











SISTEMAS DE TRANSMISSÃO POR CORREIA U FO

Dimensionamento das transmissões por correia em "V"

- Dados necessários:
 - > Tipo de motor;
 - Potência do motor;
 - Rotação do motor;
 - > Tipo de máquina ou equipamento;
 - Rotação da máquina ou equipamento;
 - Distância entre centros;
 - > Tempo de trabalho diário da máquina;

DIMENSIONAMENTO DE TRANSMISSÃO POR CORREIAUTEPR



Potência Projetada

$$P_p = P_{motor}.f_s$$

Relação de Transmissão

$$i = \frac{n_{maior}}{n_{menor}} = \frac{D}{d}$$

$$D = d. \frac{n_{maior}}{n_{menor}}$$

Comprimento da Correia

$$l = 2C + 1,57(D+d) + \frac{(D-d)^2}{4C}$$

 Fator de serviço

Máquina Conduzida			Máquina (Condutora				
As máquinas relacionadas são apenas exemplos representativos. Escotha o grupo cujas características sejam mais semethantes à máquina em consideração	Motores AC: Torque Normal, Rotor Gaiola de Au Sincrônicos, Divisão de Fase Motores DC: Enrolados em Der Motores Estacion Combustão interna	ivação iários:	Cilindros	Motores AC: Alto Torque, Alto Escorregamento, Repulsão-Indução, Monofásico, Enrolado em Série, Anéis Coletores Motores DC: Enrolados em Série, Enrolados mistos Motores Estacionários: Combustão Interna de um cilindro* Eixos de Transmissão Embreagens				
	Serviço Intermitente	Serviço Normal	Serviço Continuo	Serviço Intermitente	Serviço Normal	Serviço Contínuo		
	3-5 h diárias ou periodicamente	8-10 h diárias	16-24 h diárias	3-5 h diárias ou periodicamente	8-10 h diárias	16-24 h diárias		
Agitadores para Líquidos Ventiladores e Exaustores Bombas Centrifugas e Compressores Ventiladores até 10cv Transportadores de Carga Leve	1,0	1,1	1,2	1,1	1,2	1,3		

 Fator de serviço

> As máquinas relacionadas são apenas exemplos representativos. Escolha o grupo cujas: características sejam mais semelhantes à máquina em consideração

Motores AC: Torque Normal, Rotor Gaiola de Anéis. Sincrônicos. Divisão de Fase Motores DC:

Enrolados em Derivação

Motores Estacionários: Combustão interna de Múltiplos Cilindros Motores AC: Alto Torque, Alto Escorregamento, Repulsão-Indução, Monofásico, Enrolado em Série, Anéis Coletores

Motores DC: Enrolados em Série, Enrolados mistos

Motores Estacionários: Combustão interna de um cilindro*

Eixos de Transmissão

Embreagens

	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço *	Serviço
	Intermitente	Normal	Contínuo	Intermitente	Normal	Contínuo
	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h
	periodicamente	diárias	diárias	periodicamente	diárias	diárias
Correlas Transportadoras para Areia e Cereais Ventiladores de mais 10cv Geradores Eixos de Transmissão Maquinário de Lavanderia Punções, Prensas e Tesourões Máquinas Gráficas Bombas Centrifugas de Deslocamento Positivo Peneiras Vibratórias Rotativas	1,1	1,2	1,3	1,2	1,3	1,4

 Fator de serviço

> As máquinas relacionadas são apenas exemplos representativos. Escolha o grupo cujas características sejam mais semelhantes à máquina em consideração

Motores AC: Torque Normal, Rotor Gaiola de Anéis. Sincrônicos. Divisão de Fase

Motores DC: Enrolados em Derivação

Motores Estacionários: Combustão interna de Múltiplos Cilindros Motores AC: Alto Torque, Alto Escorregamento, Repulsão-Indução, Monofásico, Enrolado em Série, Anéis Coletores

Motores DC:

Enrolados em Série, Enrolados mistos

Motores Estacionários: Combustão interna de um cilindro*

Eixos de Transmissão

				Emoreagens		
	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço [*]	Serviço
	Intermitente	Normai	Contínuo	Intermitente	Normal	Contínuo
	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h
	periodicamente	diárias	diárias	periodicamente	diárias	diárias
Maquinário para Olaria Elevadores de Canecas Excitadores Compressores de Pistão Moinhos de Martelo Moinhos para Indústria de Papel Bombas de Pistões Serrarias e Maquinário de Carpintaria Maquinários Têxteis	1,2	1,3	1,4	1,4	1,5	1,5

 Fator de serviço

> As máquinas relacionadas são apenas exemplos representativos. Escolha o grupo cujas características sejam mais semelhantes à máquina em consideração

Motores AC:

Torque Normal. Rotor Gaiola de Anéis, Sincrônicos. Divisão de Fase

Motores DC:

Enrolados em Derivação

Motores Estacionários:

Combustão interna de Múltiplos Cilindros

Motores AC:

Alto Torque, Alto Escorregamento. Repulsão-Indução, Monofásico, Enrolado em Série, Anéis Coletores

Motores DC:

Enrolados em Série, Enrolados mistos

Motores Estacionários:

Combustão interna de um cilindro*

Eixos de Transmissão

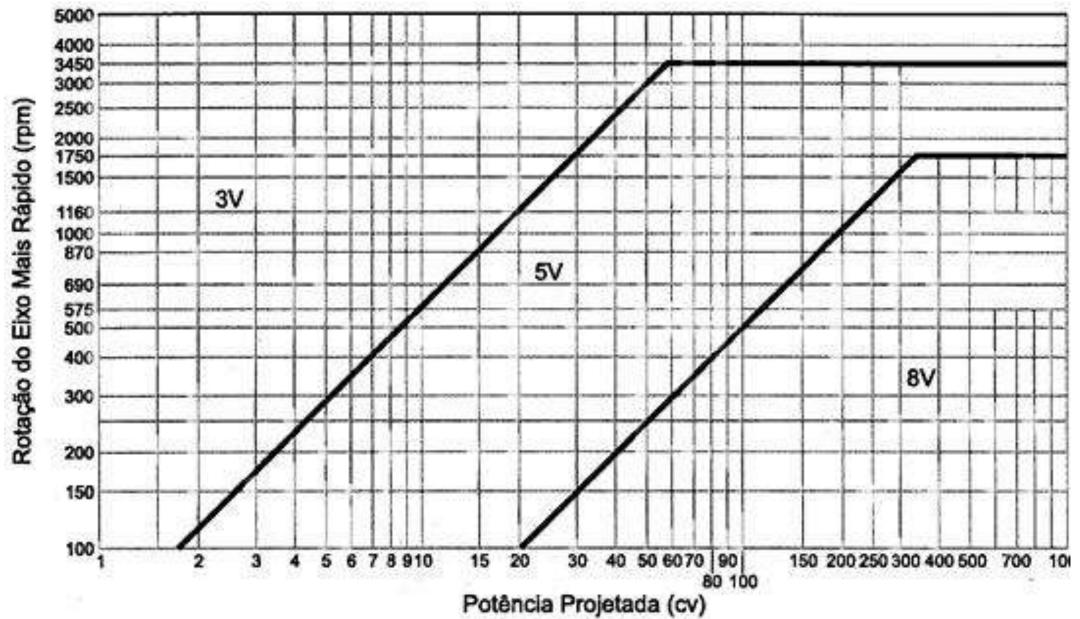
Embreagens

	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço	Serviço [*]	Serviço
	Intermitente	Normai	Continuo	Intermitente	Normal	Contínuo
	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h	3-5 h diárias ou	8-10 h	16-24 h
	periodicamente	diárias	diárias	periodicamente	diárias	diárias
Britadores (Giratórios e de Mandibulas) Guindastes Misturadores, Calandras e Moinhos para Borracha	1,3	1,4	1,5	1, 6	1,6	1,8

^{*} O fator de serviço deverá ser aplicado sobre o valor para regime contínuo, mencionado na placa de identificação do próprio motor. Subtraia 0,2 (com um fator de servico mínimo de 1,0) quando se tratar de classificação máxima intermitente. Recomenda-se o uso de um Fator de Serviço de 2,0 para equipamento sujeito a sufocações ou afogadiços.

PERFIL CORREIA SUPER HC





DIÂMETRO DA POLIA MENOR - CORREIA SUPER HC

U	F PR
CORNÉL	JO PROCÓPIO

		RF	M do motor (5	0 e 60 ciclos)	•		CVdo
CV do motor	575 485*	690 575*	870 725*	1160 950*	1750 1425*	3450 2850*	CV do motor
1/2	-	-	2,2	-	-	-	1 /2
3/4	-	-	2,4	2,2	-	-	3/4
1	3,0	2,5	2,4	2,4	<u>2,2</u>	-	1
1 ½	3,0	3,0	2,4	2,4	2,4	2,2	1 1/2
2	3,8	3,0	3,0	2,4	2,4	2,4	2
3	4,5	3,8	3,0	3,0	2,4	2,4	3
5	4,5	4,5	3,8	3,0	3,0	2,4	5
7 ½	5,2	4,5	4,4	3,8	3,0	3,0	7 1/2
10	6,0	5,2	4,4	4,4	3,8	3,0	10
15	6,8	6,0	5,2	4,4	4,4	3,8	15
20	8,2-	6,8	6,0	5,2	4,4	4,4	20
25	9,0	8,2	6,8	6,0	4,4	4,4	25
30	10	9,0	6,8	6,8	5,2	-	30

DIÂMETRO DA POLIA MENOR - CORREIA SUPER HCUTEPR

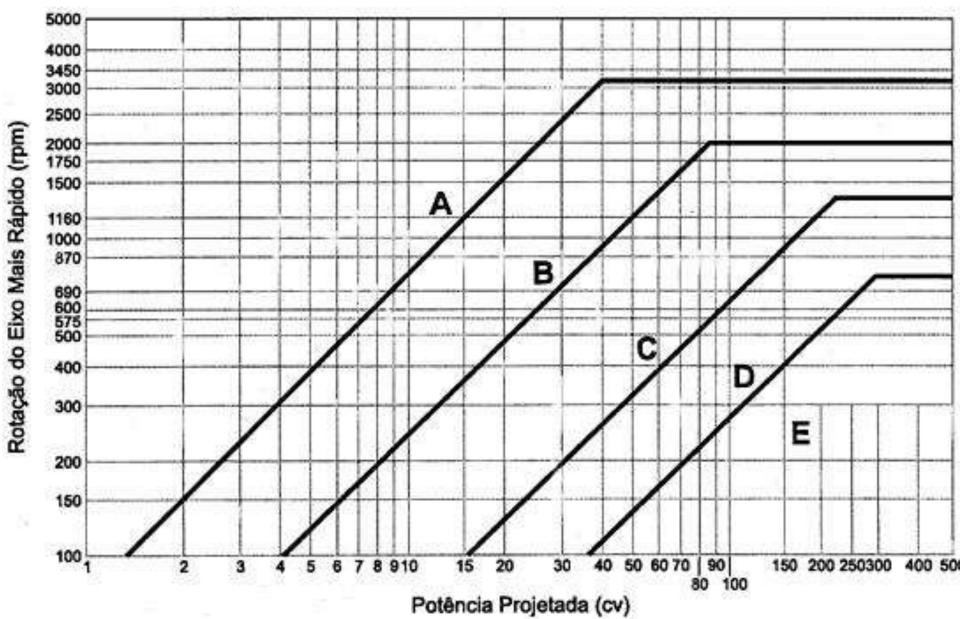


	, ,,	R	PM do motor (5	i0 e 60 ciclos)			
CV do motor	575 485*	690 575*	870 725*	1160 950*	1750 1425*	3450 2850*	CV do motor
40	10	10	8,2	6,8	6,0	_	40
50	11	10	8,4	8,2	6,8	-	50
60	12	11	10	8,0	7,4	-	60
75	14	13	9,5	10	8,6	-	75
100	18	15	12	10	8,6	-	100
125	20	18	15	12	10,5	-	125
150	22	20	18	13	10,5	-	150
200	22	22 -	22	_	13,2	-	200
250	22	22				•	250
300	27	27	_	_	_	_	300

^{*} Rotação para motores elétricos de 50 cíclos.

PERFIL CORREIA HI-POWER II





DIÂMETRO DA POLIA MENOR - CORREIA HI-POWER INTERIO PROCÓPIO



CNA		R	PM do motor (5	i0 e 60 ciclos)			CVda
CV do motor	575	690	870	1160	1750	3450	CV do motor
	485*	575*	725*	950*	1425"	2850*	*
1/2	2,5	2,5	2,2		_		1/2
%	3	2,5	2,4	2,2	-	-	3/4
1	3	3	2,4	2,4	2,2	-	1
1 1/2	3	3	2,4	2,4	2,4	2,2	1 1/2
2.	3,8	3	3,0	2,4	2,4	2,4	2
3	4,5	3,8	3,0	3,0	2,4	2,4	3
5	4,5	4,5	3,8	3,0	3,0	2,6	5
7 1/2	5,2	4,5	4,4	3,8	3,0	3,0	7 1/2
10	6	5,2	4,6	4,4	3,8	3,0	10
15	6,8	6	5,4	4,6	4,4	3,8	15
20	8,2	6,8	6,0	5,4	4,6	4,4	20

DIÂMETRO DA POLIA MENOR - CORREIA HI-POWER INCORNÉLIO PROCÓPIO

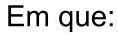


CV do		R	PM do motor (50 e 60 ciclos)			
motor	575	690	870	1160	1750	3450	CV do motor
	485*	575*	725*	950*	1425*	2850*	
20	8,2	6,8	6,0	5,4	4,6	4,4	20
(25)	9	8,2	6,8	6,0	5,0	4,4	25
30	10	9,0	6,8	6,8	5,4	-	. 30
40	10	10	8,2	6,8	6,0	-	40
50	11	10	9,0	8,2	6,8	-	50
60	12	11	10,0	9,0	7,4	,	60
75	14	13	10,5	10,0	9,0	-	75
100	18	15	12,5	11,0	10,0	-	100
125	20	18	15	12,5	11,5	-	125
150	22	20	18	13	-	-	150
200	22	22	22	-	-	-	200
250	22	22	-	-		-	250
300	27	27			-	_	300

RELAÇÃO DE TRANSMISSÃO



$$i = \frac{D_2}{D_1} = \frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{f_1}{f_2} = \frac{n_1}{n_2} = \frac{M_{T2}}{M_{T1}}$$



i = relação de transmissão[admensional];

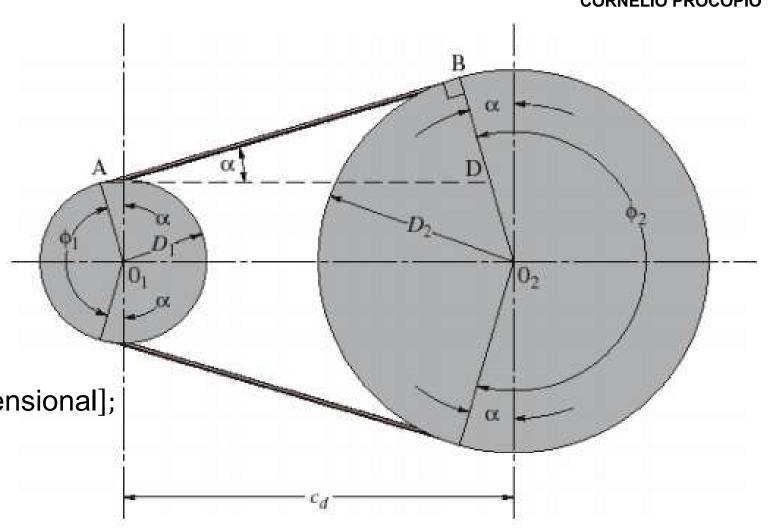
D = diâmetro da polia[m];

 $\omega = \text{velocidade angular} \left[\frac{\text{rad}}{\text{s}} \right];$

f = freqüência[Hz];

n = rotação[rpm];

 $M_T = momento torçor ou torque[N \cdot m];$



AJUSTE DA DISTÂNCIA ENTRE CENTROS



Ajuste da Distância entre Centro (C)

Distância entre Centros:

$$C = \frac{3d + D}{2}$$

• Comprimento de ajuste da Correia (I_A):

$$l_A = l_c - 1,57(D+d)[mm]$$

Distância entre Centros:

$$C_a = \frac{l_A - h(D - d)}{2}$$

COMPRIMENTO DA CORREIA SUPER HC



		· 3V	1			1		5\	·			8V					
Circunfe exte Polegad	ma	Correla Super HC Ref.	exte	ferência erna da - mm	Correia Super HC Ref.	exte	erencia erna da - mm	Correia Super HC Ref.	Circunf exte Polegae		Correia Super HC Ref.	Circunfi exte Polegad	ema	Correla Super HC Ref.	ext	ferência ema da - mm	Correla Super HC Ref.
25	635	3V250	71	1805	3V710	50	1270	5V500	140	3555	5V1400	100	2540	8V1000	280	7110	8V2800
26 🌿 🏸	675	3V265	75	1905	3V750	53	1345	5V530	150	3810	5V1500	106	2690	8V1060	300	7620	
28	710	3V280	80	2030	3V800	56	1420	5V560	160	4065	5V1600	112	2845	8V1120	315	8000	8V3150
30	760	3V300	85	2160	3V850	60	1525	5V600	170	4320	5V1700	118	2995	8V1180	335	8510	8V3350
31 1/2	800	3V315	90	2285	3V900	63	1600	5V630	180	4570	5V1800	125	3175	8V1250	355	9017	8V3550
33 ½ -	850	3V355	95	2415	3V950	67	1700	5V670	190	4825	5V1900	132	3355	8V1320	375	9525	8V3750
35 ½	900	3V355	100	2540	- 3V1000	71	1805	5V710	200	5080	5V2000	140	3555	8V1400	400	10160	8V4000
37 ½	955	3V375	106	2690	3V1060	75	1905	5V750	212	5385	5V2120	150	3810	8V1500	425	10795	8V4250
40	1015	3V400	112	2845	3V1120	80	2030	5V800	224	5690	5V2240	160	4065	8V1600	450	11430	8V4500
42 1/2	1080	3V 425	118	2995	3V1180	85	216 0	5V850	236	5995	5V2360	170	4320	8V1700	475	12065	8V4750
45	1145	3V 45 0	125	3175	3V1250	90	2285	5V900	250	6350	5V2500	180	4570	8V1800	500	12700	8V5000
47 1/2	1205	3V475	132	3355	3V1320	95	2415	5V950	265	6730	5V2650	190	4825	8V1900	560	14225	8V5600
50	1270	3V500	140	3555	3V1400 -	100	2540	5V1000	280	7110	5V2800	200	5080	8V2000			
53	1345	3V530				106	2690	5V1060	300	7620	5V3000	212	5385	8V2120			·.
56	1420	3V560				112	2845	5V1120	315	8000	5V3150	224	5690	8V2240			
60	1525	3V600				118	2995	5V1180	335	8510	5V3350	236	5995	8V2360			
33	1600	3V630				125	3175	5V1250	355	9015	5V3350	250	6350	8V2500		,	
37	<u> 1700 .</u>	3V670 ias super HC.				132	3355	5V1320				265	6730	8V2650	•		

COMPRIMENTO DA CORREIA HI-POWER II



	Perfil A	•		Perfil B			Perfil C			Perfil D			Perfil E	
Ref.	CIRCUNI	F. РІТС Н	Ref.	CIRCUN	F. PITCH	Ref.	CIRCUN	Е РПСН	Ref.	CIRCUN	F. PITCH	Dof	CIRCUN	F. PITÇH
IXGI.	Pol.	mm	IVer.	Pol.	mm	ivei.	Pol.	mm	Kei.	Pol.	mm	Ref.	Pol.	mm
A-26	27.3	695	B-35	36.8	935	C-51	53.9	1370	D-120	123.3	3130	180	184.5	4685
27	28.3	720	37	38.8	985	55	57.9	1470	128	131.3	3335	195	199.5	5065
31	32.3	820	(38	39.8	1010	58	60.9	1545	136	139.3	3540	202	206.5	5245
32	33.3	845	39	40.8	1035	60	62.9	1600	144	147.3	3740	210	214.5	5450
33	34.3	870	42	43.8	1115	63	65.9	1675	158	161.3	4095	225	229.5	5830
35	36.3	920	46	47.8	1215	68	70.9	1800	162	165.3	4200	240	241.0	6120
37	38.3	975	48	49.8	1265	71	73.9	1875	173	176.3	4480	270	271.0	6885
38	39.3	1000	50	51.8	1315	72	74.9	1900	180	183.3	4655	300	301.0	7645
41	42.3	1075	51	52.8	1340	73	75.9	1930	195	198.3	5035	325	326.0	8280
42	43.3	1100	52	53.8	1365	75	77.9	1980	210	213.3	5420	330	331.0	8405
45	46.3	1175	53	54.8	1390	81	83.9	2130	225	225.8	5735	360	361.0	9170
46	47.3	1200	55	56.8	1445	85	87.9	2235	240	240.8	6115	390	391.0	9930
47	48.3	1225	60	61.8	1570	90	92.9	2360	250	250.8	6370	420	421.0	10695
49	50.3	1280	63	64.8	1645	96	98.9	2510	270	270.8	6880	480	481.0	12215
50	51.3	1305	64	65.8	1670	100	102.9	2615	300	300.8	7640			
5t	52. 3	1330	65	66.8	1695	105	107.9	2740	330	330.8	8400			
53	54.3	1380	68	69.8	1775	112	114.9	2920	360	360.8	9165	'		
54	55.3	1405	71	72.8	1850	120	122.9	3120	390	390.8	9925			
55	56.3	1430	73	74.8	1900	128	130.9	3325	420	420.8	10690			
57	58.3	1480	75.	76.8	1950	136	138.9	3530	480	480.8	12210			

COMPRIMENTO DA CORREIA HI-POWER II



	Perfil A	,		Perfil B			Perfil C	
Pof	CIRCUN	F. РПС Н	Pof	CIRCUN	F. PITCH	Dof	CIRCUN	E PITCH
Ref.	Pol.	mm	Ref.	Pol.	mm	Ref.	Pol.	mm
60	61.3	1555	78	79.8	2025	144	146.9	3730
62	63.3	1610	81	82.8	2105	158	160.9	4085
64	65.3	1660	85	86.8	2205	162	164.9	4190
66	67.3	1710	90	91.8	2330	173	175.9	4470
_ 68	69.3	1760	93	94.8	2410	180	182 9	4645
69	70.3	1785	95	96.8	2460	195	197.9	5025
71	72.3	1835	97	98.8	2510	210	212.9	5410
75	76.3	1940	105	106.8	2715	225	225.9	5740
80	81.3	2065	.112	113.8	2890	240	240.9	6120
85	86.3	2190	120	121.8	3095	255	255,9	6500
90	91.3	2320	124	125.8	3195	270	270.9	6880
96	97.3	2470	128	129.8	3295	300	300.9	7645
105	106.3	2709	136	137.8	3500	330 .	330.9	8405
112	113,3	2880	144	145.8	3705	360	360.9	9165
120	121.3	3080	158	159.8	4060	390	390.9	9930
128	129.3	3285	162	163.8	4160	420	420.9	10690
136	137.3	3485	173	174.8	4440		•	
144	145.3	3690	180	181.8	4620	·		
158	159.3	4045	195	196.8	5000			
162	163.3	4150	210	211.8	5380			-

	Perfil A			Perfil B		Perfil C			
Ref.	CIRCUN	F. PITCH	Det	CIRCUNF, PITCH		Dof	CIRCUNE PITCH		
Kei.	Pol.	mm	Ref.	Pol.	mm	Ref.	Pol.	mm	
173	174.3	4425	225	225.3	5725		-		
180	181.3	4605	240	240.3	6105				
· .			270	270.3	5865				
			300	300.3	7630			-	
			330	330.3	8390				
	• :		360	360.3	9150				

FATOR DE CORREÇÃO ENTRE CENTROS



Fator de Correção da Distância entre Centros (h)

$\frac{D-d}{\ell_A}$	Fator h	$\frac{D-d}{\ell_{A}}$	Fator h	$\frac{D-d}{\ell_{A}}$	Fator h	$\frac{D-d}{\ell_{A}}$	Fator h	D-d ℓ _A	Fator h	$\frac{D-d}{\ell_A}$	Fator h
0,00	0,00	0,12	0, 06	0,23	0,12	0,34	0,18	0,43	0,24	0,51	0,30
0,02	0,01	0,14	0,07	0,25	0,13	0,35	0,19	0,44	0,25		
0,04	0,02	0,16	0,08	0,27	0,14	0,37	0,20	0,46	0,26		
0,06	0,03	0,18	0,09	0,29	0,15	0,39	0,21	0,47	0,27		
0,08	0,04	0,20	0,10	0,30	0,16	0,40	0,22	0,48	0,28		
0,10	0,05	0,21	0,11	0,32	0,17	0,41	0,23	0,50	0,29		

CAPACIDADE DE TRANSMISSÃO



Capacidade de Transmissão por Correia (P_{pc})

• A capacidade de transmissão de potência por correia é expressa da seguinte maneira:

$$P_{pc} = (P_b + P_a)f_{cc}f_{cac}$$

Onde todos os dados são tabelados.

 P_b — potência básica (CV)

 P_a – Potência adicional (CV)

 f_{cc} – fator de correção do comprimento (adimencional)

 f_{cac} – fator de correção do arco de contato (adimencional)

Número mínimo de correias necessárias (N_{cp})

$$N_{cp} = P_p/P_{pc}$$

POTENCIA BÁSICA E ADICIONAL

								Pote	ência Ba	ísica													Potér	ıcia adi	cional				
RPM do elxo				C	v básic	o por c	orreia p	ara diâi	netro Pi	tch das	polias	menor	es, em i	milimetr	'OS				RPM		CV	adicion	al por c	orreia	para re	ação de	veloci	dade	
mais rápido	65	70	75	80	85	90	95	100	105	110	115	120	125	140	150	165	180	190	do eixo mais rápido	1.00 a 1.01	1.02 a 1.03	1.04 a 1.05	1.05 a.1.08	1.09 a 1.12	1,13 a 1,16	1.17 a 1.22	1.23 a 1.30	1,31 a 1.48	1.49 sm diante
950	0.55	0.74	0.92	1.11	1.29	1.47	1.65	1.83	2.01	2.19	2.37	2.54	2.71	3.23	3.57	4.07	4.56	4,89	950	0.00	0.02	0.04	0.08	0.08	0,10	0.12	0.14	0.16	0.18
1160	0.61	0.84	1.06	1.26	1.50	1.71	1.93	214	2.35	2.56	2.77	2.98	3.19	3.79	4,19	4.78	5.36	5.74	1150	0.00	90.02	0.05	0.07	0.10	0.12	0.14	0.17	0.19	0.22
1425	0.67	0.94	1.21	1.47	1.73	1.99	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3,49	3.74	4.45	4.92	5.61	6.26	6.71	1425	0.00	0.03	0.06	0.09	0,12	0.15	0.18	0.21	0.24	0.27
1750	0.73	1.05	1.37	1.68	1.99	2.30	2.60	2.90	3.20	3,49	3.7B	4.07	4.35	5.19	5.73	6.51	7.27	7.76	1750	0.00	0.04	0.07	0.11	0.14	0.18	0.22	0.25	0.29	0.33
2850	0.77	1.25	1.71	2.17	2.62	3.07	3.50	3.93	4.34	4.75	5.15	5.54	5.91	6.99	7.65	8.56	9.36	9.83	2850	0.00	0.08	0.12	0.18	0.24	0.29	0.35	0.41	0.47	0.53
3450	0.70	1.25	1.79	2.31	2.82	3.31	3.80	4.26	4.72	5.16	5. 58	5.99	6.38	7.46	6.09	8.89			3450	0.00	0.07	0.14	0.21	0.29	0.36	0.43	0.50	0.57	0.64
200	0,19	0.24	0.29	0.33	0.38	0.42	0.47	0.51	0.55	0.60	0.64	0.68	0.73	0.66	0.94	1.07	1,19	1.28	200	0.00	0.00	0.01	0.01	0,02	0,02	0.02	60,03	0.03	0.04
400	0.32	0.41	0,46	0.58	0.66	0.74	0.83	0.91	0.99	1.08	1.16	1.24	1.32	1,96	1.72	1.96	2.19	235	400	0.00	0.01	0.02	0.02	0.03	0.04	0.06	0.06	0.07	0.07
600	0.42	0.54	0.67	0.79	0.91	1.03	1.15	1.27	1.39	1.51	1.63	1.74	1.86	2.20	2.43	2.77	3.11	3,33	600	0.00	0.01	0.02	0.04	0.05	0.06	0.07	0.09	0.10	0.11
800	0.50	0.66	0.82	0.98	1.14	1.29	1,45	1,60	1.75	1.91	2.06	2.21	2.36	2.80	3, 10	3,53	3.96	4.24	800	0.00	0,02	0.03	0,05	0.07	0.08	0.10	0.12	0.13	0.15
1000	0.57	0.76	0.96	1.15	1.34	1.53	1.72	1.91	2.10	2.28	2.46	2.66	2.83	3.37	3.72	4,24	4.76	5.10	1000	0.00	0.02	0.04	0.06	0.09	0.10	0.12	0.14	0.17	0,19
1200	0.62	0.85		440 448 479 479 479 479 479 479 479 479 479 479												0.17	0.20	0.22											
1400	0.67	0.93													0.23	0.26													
1600	0.71													0.00	0.03	0.07	0.10	0.13	0.17	0.20	0.23	0.26	0.30						
1800	0.74	1.12							3.26	3.56	3.86	4.15	4.44	5.29	5.84	6.64	7.41	7.90	1800	0.00	0.04	0.07	0.11	0.15	0.19	0.22	0.26	0.30	0.34
2200	0.76 0.77	1.12	1.47 1.54	1.82 1.92	2.16 2.29	2.51	2.84	3.18	3.51	3.83	4.15	4.47	4.7B	5.69	5.28	7.12	7.83	8.44	2000	0.00	0.04	0.08	0.12	0.17	0.21	0.25	0.29	0,33	0,37
2400	0.78	1.20	1,61	2.01	2.41	2.66 2.60	3.02	3.38	3.73	4.08	4.42	4.76	5.09	6.06	6,67	7.55	8.38	8.90	2200	0.00	0.06	0.09	0.14	0.18	0.23	0.27	0.32	0.36	0.41
2600	0.78	1.22	1.66	2.08	2.51	2.83	3.19 3.34	3.57 3.74	3.94 4.13	4.31 4.52	4.67 4.90	5.03 5.27	5,38 5.63	6.39	7.03 7.33	7.93 8.25	8.77	9.28	2400	0.00	0.05	0.10	0.15	0.20	0.25	0.30	0.35	0.40	0.45
2800	0.77	1.24	1.70	2.16	2.50	3.04	3.47	3.89	4.30	4.71	5.10	5.49	5.86	6.68 6.93	7.59	8.5†	9.08	9,58	2600	0.00	0.05	0.11	0.16	0.21	0.27	0.32	0.38	0.43	0.48
3000	0.76	1.25	1.74	2.22	2.68	3.14	3.59	4.03	4,45	4.87	5.28	5.47	6.06	7.14	7.81	9.70	9,32	9,80	2800	0.00	0.06	0.12	0.17	0.23	0,29	0.35	0.41	0.46	0.52
3200	0.74	1.26	1.77	2.26	2.75	3.23	3.60	4.14	4.59	5.01	5.43	5.83	6.22	7.31	7.01 7.97	9.70 9.83	9 47	9. 92 9.92	3000	0.00	0.05	0.12	0.19	0,25	0.31	0.37	0,43	0.50	0.56
3400	0.71	1.25	1.78	230	2.81	3.30	3.78	4.24	4.69	5.13	5.56	5.96	6.36	7.44	8.07	#.8€	4 36		3400	0.00	0.07 0.07	0.13 0.14	0.20	0,26 0,28	0.333 0.385	0.40 0.42	0,46 0,49	0.53 0.56	0.60 0.63
3600	0.68	1,24	1.79	2.33	2.85	3,35	3,85	4.32	4.7B	5.23	5.66	6.08	6.45	7,51	8.12	8.87			3600	0.00	0.07	0.15	0.21 0.22	0.30	0.37	0.45	0.52	0.50	0.67
3800	0.63	1.22	1.79	2.34	2.88	3.40	3.90	4.38	4.85	5.30	5.72	6.13	6.52	7.54	8 11				3800	0.00	0.08	0.15	0.24	0.31	0.39	0.47	0.55	0.63	0.71
4000	0.58	1,19	1,77	2.34	2.89	3.42	3.93	4.42	4.89	5.34	5.76	6.16	6.54	7.52	9.04				4000	0.00	0.08	0.17	0.25	0.33	0.41	0.50	0.58	0.66	0.74
4200	0.53	1.15	1.75	2.33	2.89	3,43	3.95	4.44	4.91	5,35	5.77	6.16	6.53	7,45	4.54				4200	0,00	0.00	0.17	0.26	0.35	0.43	0.52	0.61	0.89	0.78
4400	0.47	1.10	1,72	231	2.88	3.43	3.94	4.44	4.90	5.34	5.75	5 13	8.47	10					4400	0.00	0.09	0.18	0,27	0,36	9.45	0.55	0.64	0.73	0.82
4600	0.39	1.05	1.67	2.28	2.85	3.40	3.92	4.41	4.87	5.30	5.69	6.06	6.38						4600	0.00	0.10	0.19	0,29	0.36	0,48	0.57	0.67	0.76	0.86
4800	0.32	0.98	1.62	2.23	2.81	3,36	3.88	4.36	4.81	5.23	5.60	5.94	**						4800	0,00	0.10	0.20	0.30	0.40	0.50	0.60	0.69	0.79	0.89
5000	0.23	0.91	1.55	2.17	2.75	3.30	3.81	4.29	4 73	5.12	5.48								5000	0.00	0.10	0.21	0.31	0.41	0.52	0.62	0.72	0.83	0.93
5200	0.14	0.82	1.48	2.10	2.68	3.22	3.73	4.19	4.61	4,90									5200	0.00	0,11	0.21	0.32	0.43	0.54	0.65	0.75	0.86	0.97
5400	0.03	0.73	1.39	2.01	259	3.13	3.62	4.97	4 47	4.82									5400	0.00	0.11	0.22	0.33	0.45	0.56	0.67	0.78	0.89	1.01
5600		0.63	1,29	1.91	2.48	3.01	3.49	3.92	4 (9)										5600	0.00	0.12	0.23	0.35	0.46	0.58	0.69	0.81	0.93	1.04
5800		0.51	1.17	1.79	2.36	2 87	3/34	3.74											5800	0.00	0.12	0.24	0.36	0.48	0.60	0.72	0,84	0.96	1.08
6000		0.39	1.05	1,66	2.22	2.72	3.16												6000	0,00	0.12	0.25	0.37	0.50	0.62	0.74	0.87	0.99	1.12
6200		0.25	0.91	1.51	2.06	2.54	2.96							Para out	ras combi	nacões de	APM-Diåm	elro não	6200	0.00	0.13	0.26	0.38	0.51	0.64	0.77	0.90	1.03	1.15
6400		0.11	0.76	1.35	1.88	2.34										ala, consult			6400	0.00	D.13	0.26	0.40	0.53	0.66	0.79	0.98	1,06	1.19
6600			0.59	1 17	1.68														6600	0.00	D.14	6,27	0.41	0.55	0.68	0,82	0.96	1.09	1.23
6900			0.41	0. 98	1.46														6800	0.00	0.14	0.28	0.42	0.56	0,70	0.84	0.98	1.13	1.27
Todas as	polias dave da as vitv	em recebei acões tores	r um balan m omblem:	samento e	stático par	a valocidad	ies (do eixo	ou operaç	ão), contud	o, as come	ias funcion	arão em se	gurança er	n velocidad	e alé						Velocida	de da com	aja acima di	e 30 m/s, ca	msulte a G	ales	•		
CONTRACTOR	ON DISTRICT	avem receber um balanceamento estático para velocidades (do eixo ou operação), contudo, as comaias funcionarão em segurança em velocidade até Velocidade da correia acima de 30m/s, consulte a Gates trações torem problemas, recomendamos que as potas sejam balanceadas dinamicamente.																											



- Fator Pb
- Fator Pa

FATOR DE CORREÇÃO DE COMPRIMENTO



Per	III A	Per	fil B	Per	III C	Perfil D		Per	fil E
Ref.	Fator de	Ref.	Fator de	Ret.	Fator do	Rof. Hi-	Fator de	Ref. Hi-	Fator de
Hi-Power II	Correção	Hi-Power II	Correção	Hi-Power II	Correção	Power II	Correção	-Power II	Соггасãо
A-26	0,75	B-35	0,77	C-51	0,77	D-120	0,86	E-180	0,92
A-27	0,76	B-37	0,78	C-55	0,79	D-128	0,88	E-195	0,93
A-31	0,79	B-38	0,79	C-60	0,81	D-144	0,90	E-210	0,95
A-32	0,80	B-39	0,80	C-63	0,83	D-158	0,92	E-240	0,97
A-33	18,0	B-42	0,81	C-71	0,84	D-162	0,92	E-270	0,99
A-35	0,82	B-46	0,83	C-75	0,88	D-173	0,94	E-300	1,01
A-37	0,84	B-48	0,84	C-81	0,87	D-180	0,94	E-330	1,03
A-38	0,85	8-52	93,0	C-85	0,88	D-195	0,96	E-360	1,04
A-41	0,86	B-55	0,88 -	C-90	0,90	D-210	0,93	E-390	1,06
A-42	0.87	B-60	0,90	C-96	0,91 0,92	D-225	0,99	E-420	1,07
A-45	0,89	8-64	0,92	C-100	0,92	D-240	1,00	E-480	1,09
A-46	0,90	B-68	0,93	C-105	0,93	D-270	1,02		
A-49	0,91	B-71	0,94	C-112	0,95	D-300	1,04		
A-53	0,93	B-75	0,95	C-120	0,96	D-330	1,06		
A-57	0,95	B-78	0,98	C-128	0.97	D-360	1,08	5 (6)	
A-60	0,97	B-85	0,99	C-136	0,99	D-390	1,10		
A-64	0,99	B-90	1,00	C-144	1,00	D-420	1,11		
A-68	1,00	B-95	1,01	C-158	1,02	D-480	1,14		
A-71	1,01	B-97	1,02	C-162	1,03		2		
A-75	1,03	B-105	1,04	C-173	1,04				
A-80	1,04	B-112	1,05	C-180	1,05		-		-
A-85	1,06	B-120	1,07	C-195	1,07				
A-90	1,08	B-128	1,03	C-210	1,08			-	
A-96	1,09	B-136	1,10	C-225	1,10			10000	
A-105	1,12	B-144	1,12	C-240	1,11 1,13	2			
A-112	1,13	B-158	1,14	C-255	1,13				
A-120	1,15	B-162	1,15	C-270	1,14				
A-128	1,17	B-173	1,16	C-300	1,16	:	- 1		-
		8-180	1,17	C-330	1,18				
	-	8-195	1,19	C-360	1,20				1
[]		B-210	1,22	C-390	1,22				
		B-225	1,23	C-420	1,24				
		8-240	1,24			1			17.
50 July 1974		B-270	1,27						
	1	B-300	1,30		11 - 21 - 1		100000000000000000000000000000000000000	10 m 10 m 10 m 10 m	

FATOR DE CORREÇÃO DE ARCO



• Fator de Correção de Arco de Contato de correias HI-POWER II (f_{cac})

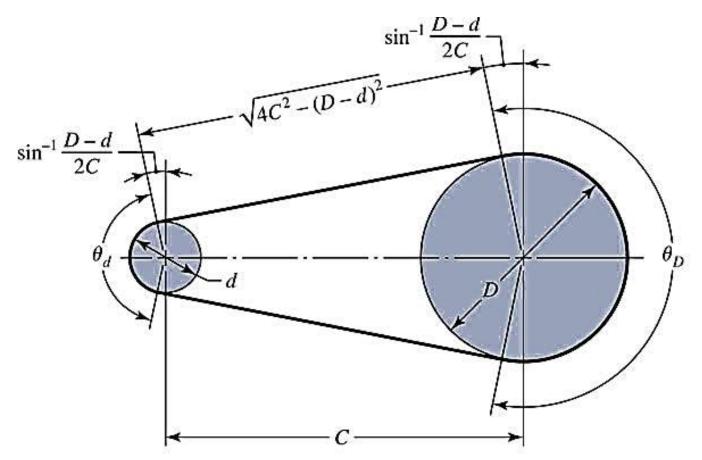
$\frac{\mathbf{C}_{(a)}}{\mathbf{C}_{(a)}}$	Arco de contato da polia menor (Graus)	Fator "f _{cac} "
0,00	180	1,00
0,10	174	0,99
0,20	169	0,97
0,30	163	0,96
0,40	157	0,94
0,50	151	0,93
0,60	145	0,91
0,70	139	0,89
0,80	133	0,87
0,90	127	0,85
1,00	120	0,82
1,10	113	0,80
1,20	106	0,77
1,30	99	0,73
1,40	91	0,70
1,50	83	0,65

$\frac{D-d}{C_{(a)}}$	Arco de Contato (α°)	f_{cac}
0,10	174°	0,990
0,11	173° 30'	0,988
0,12	173°	0,986
0,13	173° 30'	0,984
0,14	172°	0,982
0,15	172° 30'	0,980
0,16	171°	0,978
0,17	171° 30'	0,976
0,18	170°	0,974
0,19	170° 30'	0,972
0,20	169°	0,970

GEOMETRIA DE CORREIAS PLANAS



(a) Correia aberta



$$\theta_d = \pi - 2\sin^{-1}\frac{D - d}{2C}$$

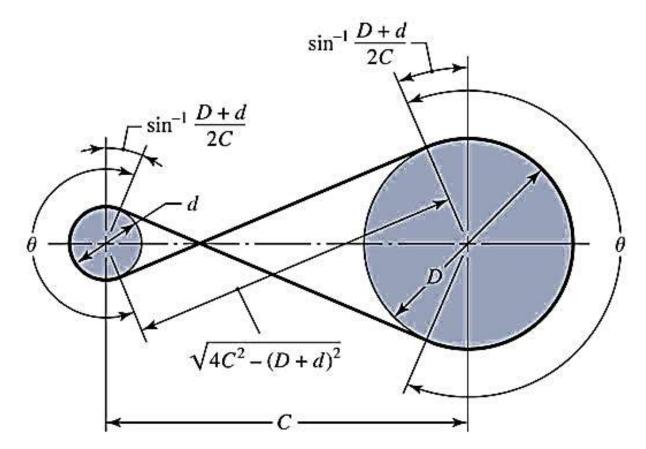
$$\theta_D = \pi + 2\sin^{-1}\frac{D - d}{2C}$$

$$L = \sqrt{4C^2 - (D - d)^2 + \frac{1}{2}(D\theta_D + d\theta_d)}$$

GEOMETRIA DE CORREIAS PLANAS



(b) Correia cruzada



$$\theta = \pi + 2 \sin^{-1} \frac{D+d}{2C}$$

$$L = \sqrt{4C^2 - (D+d)^2} + \frac{1}{2}(D+d)\theta$$

ESFORÇOS DE TRANSMISSÃO EM CORREIA **UIT**PR



Velocidade Periférica da Correia

$$v_p = \omega_1 r_1 = \omega_2 r_2$$

$$v_p = \frac{\pi r_1 n_1}{30} = \frac{\pi r_2 n_2}{30}$$

Momento Torçor na polia:

$$M_{T1} = \frac{P}{\omega_1} = \frac{30P}{\pi n_1}$$

$$M_{T1} = \frac{P}{\omega_2} = \frac{30P}{\pi n_2}$$

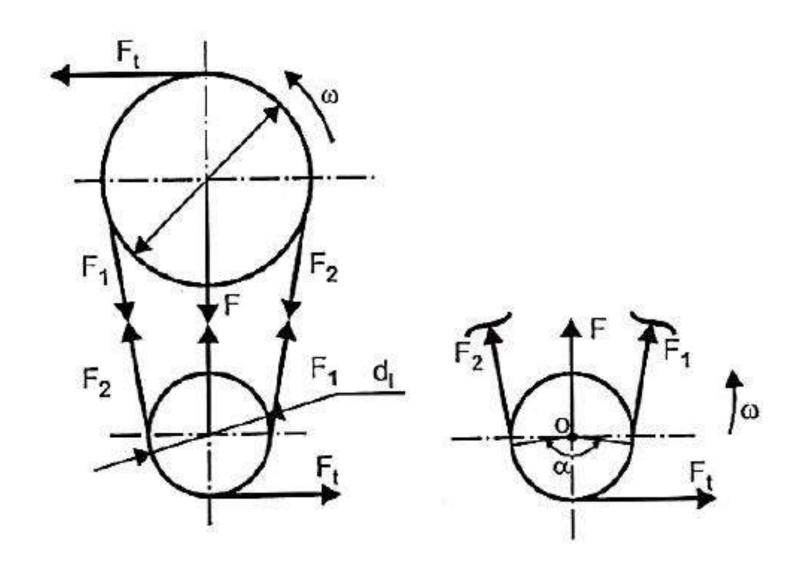
ESFORÇOS DE TRANSMISSÃO EM CORREIA UTEPR



• Força Tangencial:

$$F_T = \frac{M_{T1}}{r_1} = \frac{2M_{T1}}{d_1}$$

$$F_T = \frac{M_{T2}}{r_2} = \frac{2M_{T2}}{d_2}$$



ESFORÇOS DE TRANSMISSÃO EM CORREIA UTPR



Força Motriz F1 e força resistiva F2:

$$\frac{F_1}{F_2} = e^{\mu\alpha} \qquad \qquad F_1 - F_2 = F_T$$

Força Resultante F:

$$F = \sqrt{F_1^2 + F_2^2 + 2F_1F_2|\cos\alpha|}$$



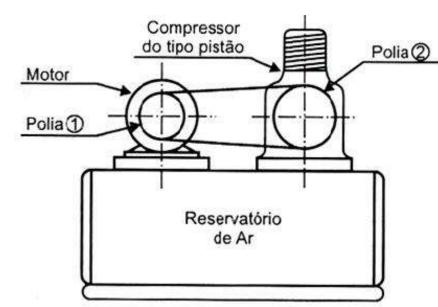
1. O compressor de ar da figura é do tipo pistão, gira com rotação de n_c =810rpm, acionado por um motor elétrico de CA de indução, assíncrono, trifásico, com potência P=1CV (~ 0,7355kW), e rotação de n_m =1730rpm, sendo a distância entre centros das polias C=600mm

Considerar:

- desprezar as perdas na transmissão:
- serviço normal (8-10 h/dia);
- utilizar correias Gates Hi-Power II;
- coeficiente de atrito μ =0,25
- diâmetro mínimo da polia sugerido d=65mm

Determinar para a transmissão:

- a) O número e a referência da(s) correia(s) necessária(s) para a transmissão
- b) Os esforços atuantes na transmissão:
 F1 = Força Motriz, F2 = Força Resistiva, F = Força Resultante





Potência Projetada

$$P_p = P_{motor} \cdot f_s$$

 $f_s = fator de serviço obtém-se na tabela$

$$P_p = P_{motor} \cdot f_s$$

$$P_p = 1.1,5 = 1,5CV$$

Perfil da Correia

Como a rotação da polia motora menor é de 1730 rpm e a potência projetada é de 1,5CV, obtém-se no gráfico de correias HI POWER II o perfil A Diâmetro das polias
 Para uma potência projetada de 1 CV dmin = 2,2 pol. d = 65mm conforme enunciado

CV da		R	PM do motor (5	iO e 60 ciclos)	
CV do motor	575	690	870	1160	1750
_	485*	575*	725*	950*	1425"
1/2	2,5	2,5	2,2		
₹4	3	2,5	2,4	2,2	-
1	3	3	2,4	2,4	2,2



Diâmetro da Polia Maior

$$D = d \cdot i$$

$$i = \frac{n_{\text{motor}}}{n_{\text{compressor}}} = \frac{1730}{810}$$

$$i = 2,136$$

D =
$$65 \cdot 2,136 = 138,84 \text{ mm}$$

fixa-se $D = 140 \text{ mm}$

Comprimento da Correia

$$\ell = 2C + 1.57(D + d) + \frac{(D - d)^2}{4C}$$

$$\ell = 2.600 + 1,57(140 + 65) + \frac{(140 - 65)^2}{4.600}$$

$$\ell = 1200 + 321,85 + 2,34...$$

$$\ell \cong 1.524$$
mm $\rightarrow \ell_{\rm C} = 1555$ mm,

	Perfil A			Perfil B			Perfil C			
Ref.	CIRCUN	F. РІТС Н	Ref.	CIRCUN	F. PITCH	Ref.	CIRCUNE PITCH			
rtei.	Pol.	mm	Nei.	Pol.	ww	Rei.	Pol.	mm		
60	61.3	1555	78	79.8	2025	144	146.9	3730		
62	63.3	1610	81	82.8	2105	158	160.9	4085		
64	65.3	1660	85	86.8	2205	162	164.9	4190		
66	67.3	1710	90	91.8	2330	173	175.9	4470		
68	69.3	1760	93	94.8	2410	180	182.9	4645		



• Comprimento de Ajuste da Correia

$$\ell_A = \ell_C - 1,57(D + d)$$

$$\ell_A = 1.555 - 1,57(140 + 65)$$

$$\ell_A \cong 1233mm$$

Fator de Correção

$\frac{D-d}{\ell_A}$	Fato h	$\frac{D\!-\!d}{\ell_{_{\boldsymbol{A}}}}$	Fator h	$\frac{D\!-\!d}{\ell_{A}}$	Fator h	$\frac{D\!-d}{\ell_{A}}$	Fator h	$\frac{D\!-d}{\ell_{A}}$	Fator h	$\frac{D\!-\!d}{\ell_A}$	Fator h
0,00	0,00	0,12	0,06	0,23	0,12	0,34	0,18	0,43	0,24	0,51	0,30
0,02	0,01	0,14	0,07	0,25	0,13	0,35	0,19	0,44	0,25		
0,04	0,02	0,16	0,08	0,27	0,14	0,37	0,20	0,46	0,26		
0,06	0,03	0,18	0,09	0,29	0,15	0,39	0,21	0,47	0,27		
0,08	0,04	0,20	0,10	0,30	0,16	0,40	0,22	0,48	0,28		
0,10	0,05	0,21	0,11	0,32	0,17	0,41	0,23	0,50	0,29		

$$\frac{D-d}{\ell_A} = \frac{140-65}{1233} \cong 0,06$$



Distancia entre centros ajustada

$$C_{(a)} = \frac{\ell_A + h(D-d)}{2}$$

$$C_{(a)} = \frac{1233 - 0.03(140 - 65)}{2}$$

$$C_{(a)} \cong 615 \text{mm}$$

Capacidade de Transmissão de Potência

$$P_{pc} = (P_b + P_a) f_{cc} \cdot f_{cac}$$

Por meio da tabela 7 obtém-se:

$$P_b \cong 0.73$$
CV/correia ($n_m = 1730$ rpm e d = 65 mm)

$$P_a \cong 0.33CV/correla (i > 1.49 e n_m = 1730 rpm)$$

Fator de Arco de Contato

$$\frac{D-d}{C_{(a)}} = \frac{140-65}{615} \approx 0.12$$

$\frac{D-d}{C_{(a)}}$	Arco de contato da polía menor (graus)	Fator "f _{cac} "
0,00	180	1,00
0,10	174	0,99
0,20	169	0,97
0,30	163	0,96
0,40	157	0,94
0,50	151	0,93
0,60	145	0,91
0,70	139	0,89
0,80	133	0,87
0,90	127	0,85
1,00	120	0,82
1,10	113	0,80
1,20	106	0,77
1,30	99	0,73
1,40	91	0,70
1,50	83	0,65

Interpolação de Valores

$$i_{a_c} = \frac{0.99 - 0.97}{10} = 0.002$$

Incremento do arco de contato (α°)

$$I_{(\alpha^{\circ})} = \frac{174 - 169}{10} = 0.5^{\circ}$$

$$i_{(\alpha^{\circ})} = 0.5^{\circ} = 30^{\circ}$$

Fator de Arco de Contato

$$P_{p_c} = (P_b + P_a) f_{cc} \cdot f_{cac}$$

$$P_{p_a} = (0.73 + 0.33) \ 0.97 \cdot 0.986$$

$$P_{p_c} \cong 1CV$$

$\frac{D-d}{C_a}$	Arco de Contato (α°)	f _{cac}
0,10	174	0,990
0,11	173°30'	0,988
0,12	173°	0,986
0,13	172°30'	0,984
0,14	172°	0,982
0,15	171°30'	0,980
0,16	171°	0,978
0,17	170°30'	0,976
0,18	170°	0,974
0,19	169°30'	0,972
0,20	169°	0,970



$$f_{cac} = 0.986$$
.



Número Mínimo de Correias

$$n_{c_0} = \frac{P_p}{P_{p_n}} = \frac{1.5}{1} = 1.5$$

Torque

$$M_{T_1} = \frac{30P}{\pi \cdot n_m}$$

A potência do motor é P = 1CV (0,7355kW)

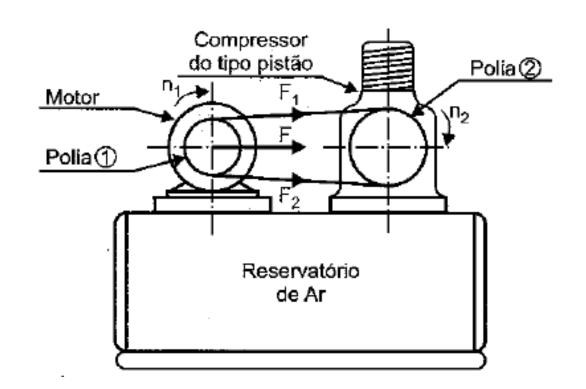
 $P \equiv 735,5W$, portanto o torque será:

$$M_{T_1} = \frac{30.735,5}{\pi.1730} = 4,06N_m$$

$$M_{T_{1}}\cong 4{,}06N_{m}$$

Força Tangencial

$$F_{T} = \frac{2M_{T_{1}}}{d} = \frac{2 \cdot 4,06}{0,065}$$
$$F_{T} \cong 125N$$



• Força F1 e F2

$$\frac{\mathsf{F}_1}{\mathsf{F}_2} = \mathsf{e}^{\mu_{\mathsf{o}_{\mathsf{rad}}}} \ \ \bigcirc$$

$$F_1 - F_2 = F_T$$

$$\frac{F_1}{F_2} = 2,71828...^{(0,25\cdot3,02)}$$

$$\frac{F_1}{F_2} \cong 2,13 \Rightarrow \boxed{F_1 \cong 2,13F_2}$$

$$\alpha_{\rm rad} = \frac{\pi}{180^{\circ}} \cdot \alpha^{\circ}$$

$$\alpha_{\rm rad} = \frac{\pi}{180^\circ} \cdot 173^\circ$$

$$\alpha_{\rm rad}\cong$$
 3,02

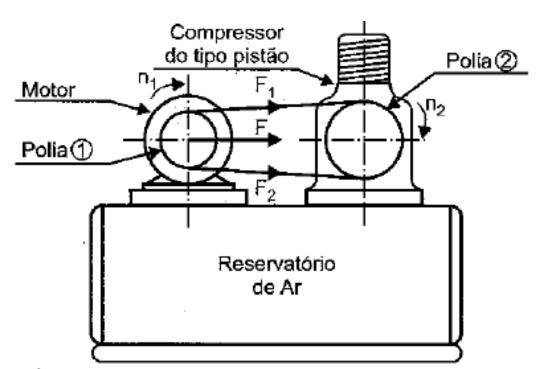
$$\mathbf{F}_1 - \mathbf{F}_2 = \mathbf{F}_T$$

$$2,13 F_2 - F_2 = 125$$

$$1,13 F_2 = 125$$

$$F_2 = \frac{125}{113} \Rightarrow F_2 \cong 110N$$

$$F_1 \cong 2.13 F_2 \Longrightarrow F_1 = 2.13 \cdot 110$$





Força Resultante

$$F = \sqrt{F_1^2 + F_2^2 + 2F_1F_2 |\cos\alpha|}$$

$$F = \sqrt{235^2 + 110^2 + 2 \cdot 235 \cdot 110 |\cos 173^\circ|}$$

$$F \cong 345N$$

EXERCÍCIO PARA ENTREGAR



2. A máquina policorte, representada na figura abaixo, é acionada por um motor assíncrono, de indução, trifásico, com P=2CV (~ 1,5 kW) e n_m=1720rpm. As polias possuem respectivamente, d1=100mm e d2=120mm, sendo a distância entre centros das polias C=400mm

Considerar:

- desprezar as perdas na transmissão:
- utilizar correias Gates Hi-Power II;
- Considerar fs = 1,3

Determinar para a transmissão:

- a) O número e a referência da(s) correia(s) necessária(s) para a transmissão
- b) Os esforços atuantes na transmissão:
 F1 = Força Motriz, F2 = Força Resistiva, F = Força Resultante

