

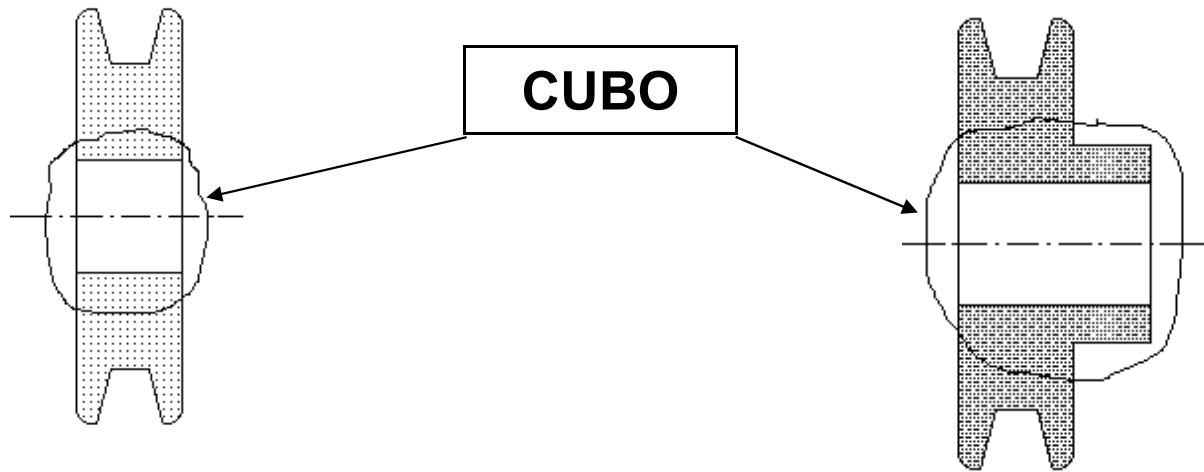
FIXAÇÕES CUBO-EIXO

Prof. Dr. Nicola Getschko

Fixações Cubo-Eixo

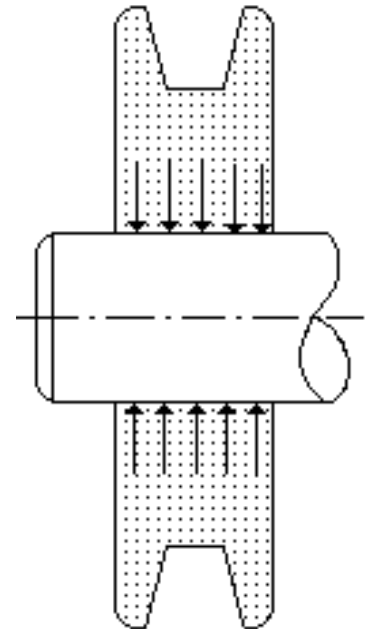
- **1. OBJETIVOS**
- Uma fixação cubo-eixo tem como objetivo promover a vinculação entre peça qualquer e um eixo, geralmente para transmissão de potência (conjugado e rotação). Normalmente, esta vinculação não permite qualquer tipo de movimento relativo mas, em alguns casos, pode ocorrer translação entre as partes.

- **CUBO** – Define-se como CUBO de uma peça, a parte da peça cujo projeto tem como parâmetro fundamental sua fixação a uma eixo. O cubo pode ou não destacar-se da geometria básica da peça, como mostra a figura abaixo:



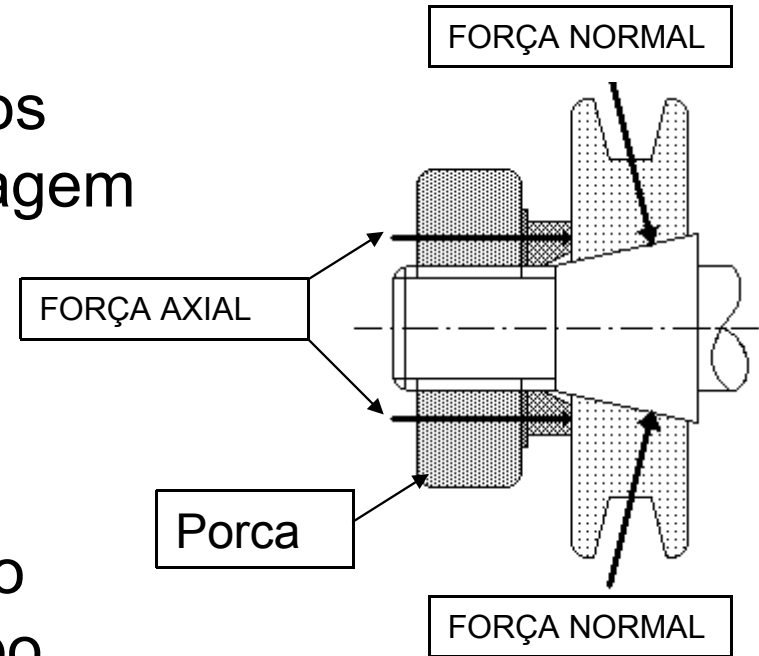
2. Fixação por Atrito

- **2.1 Interferência – Ajuste Forçado**
- Exemplo: H/p (P/h) , H/r (R/h)
- CARACTERÍSTICAS:
- Limite Elástico dos Materiais
- Conjugados Leves a Moderados
- Pode causar danos na desmontagem
- Sem ajuste axial
- Não necessita de usinagem do eixo
- Sem concentradores de tensão
- Sem enfraquecimento eixo/cubo
- Baixo custo



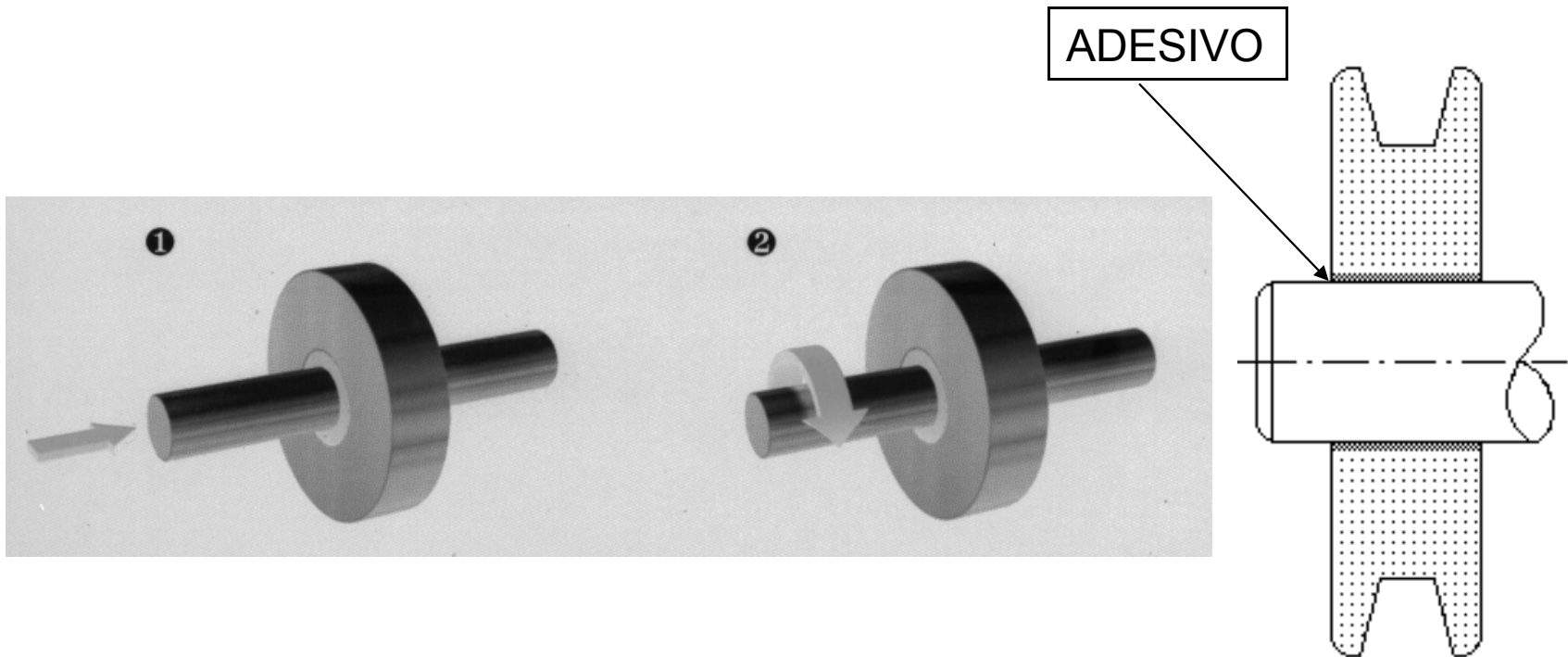
2.2 Assento Cônico

- CARACTERÍSTICAS:
- Limite Elástico dos Materiais
- Conjugados Leves a Moderados
- Não causa danos na desmontagem
- Sem ajuste axial
- Ajuste angular eixo-cubo
- Necessita de usinagem do eixo e do cubo
- Gera concentradores de tensão
- Sem enfraquecimento eixo/cubo
- Alto custo



3. Por Adesão

3.1 - Dimensionamento da União

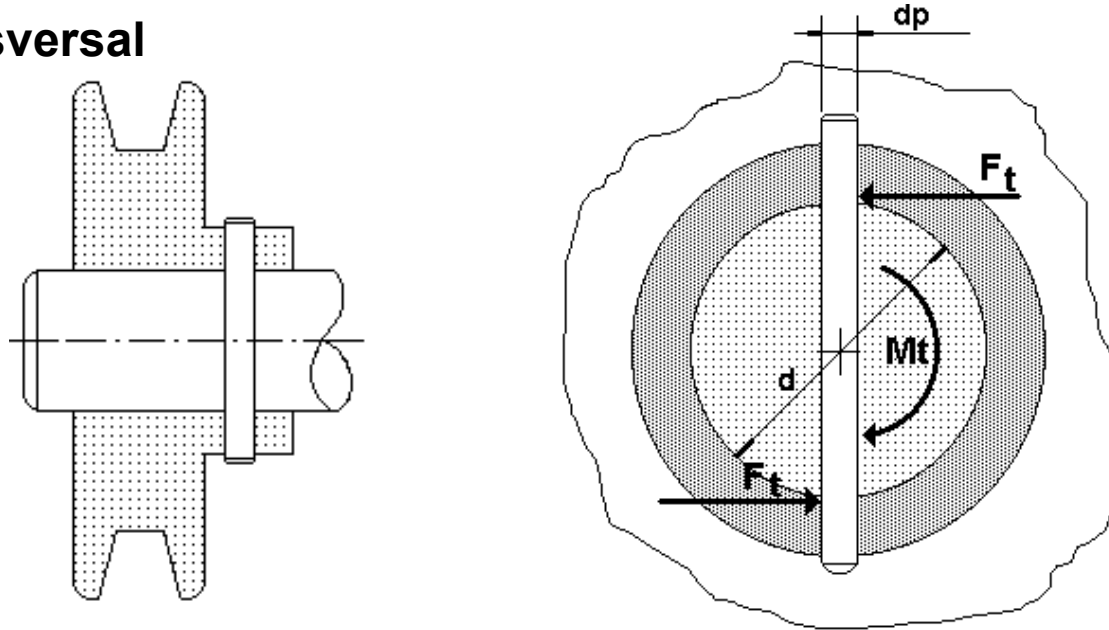


- HIPÓTESE: RUPTURA POR CISALHAMENTO DO ADESIVO

- Dados:
- Conjugado no eixo: M_t
- Diâmetro do eixo: d
- Tensão admissível ao cisalhamento do adesivo : t_a
- **Incógnita: Comprimento axial da união: l_a**
- Área da união: $S_a = l_a \times \pi \times d$
- Força de Cisalhamento na União: $F_t = 2.M_t / d$
- Assumindo que a distribuição de tensões de cisalhamento no adesivo é uniforme:
- Tensão de Cisalhamento: $t_a = F_t / S_a$
 $\Rightarrow t_a \leq (2.M_t / d) / (l_a \times \pi \times d)$
- Logo **$l_a \geq 2.M_t / (d^2 \cdot t_a \cdot \pi)$**

4. Por Travamento

- 4.1 – Pino Transversal



- 4.1.1 Dimensionamento da União
- HIPÓTESE: RUPTURA POR CISALHAMENTO DO PINO
- Dados:
- Conjugado no eixo: M_t
- Diâmetro do eixo: d
- Tensão admissível ao cisalhamento do material do pino : τ_a

- Incógnita: Diâmetro do pino: d_p

- Área da união (secção transversal do pino): $S_p = (\pi \times d_p^2) / 4$
- Força de Cisalhamento na União: $F_t = M_t / d$
- Como (tensão uniforme) $t_a = F_t / S_p$
- $\Rightarrow t_a \leq 4 \times (M_t / d) / (\pi \times d_p^2)$

• Logo

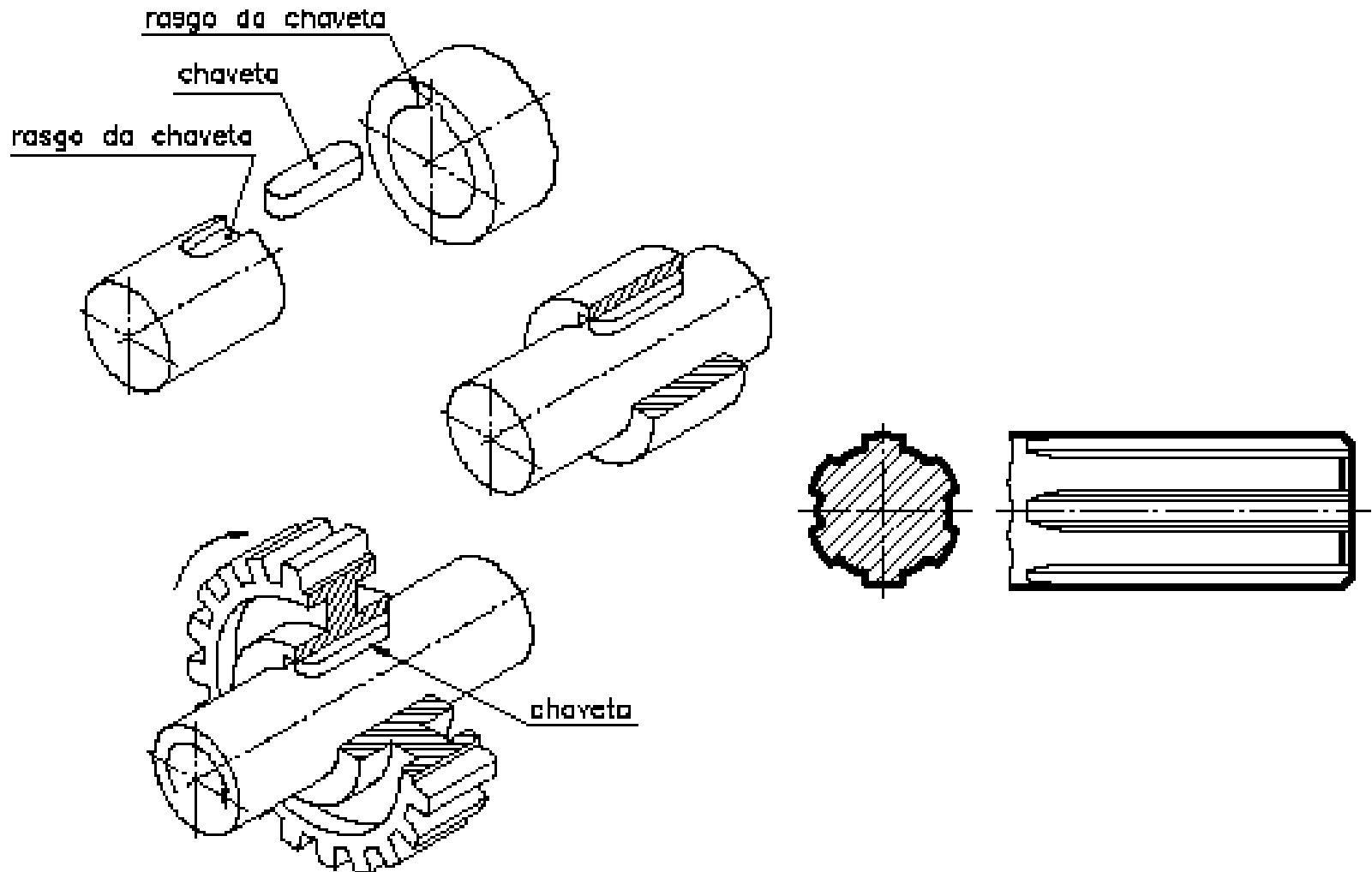
$$d_p \geq 2 \cdot \sqrt{\frac{M_t}{\pi \cdot d \cdot t_a}}$$

- **CAUIDADO:** com o aumento de d_p , a secção resistente do eixo diminui
- \Rightarrow PODE HAVER RUPTURA DO EIXO POR TORÇÃO/CISALHAMENTO
- Em geral $d_p \leq 0,2 d$

• **4.1.2 CARACTERÍSTICAS:**

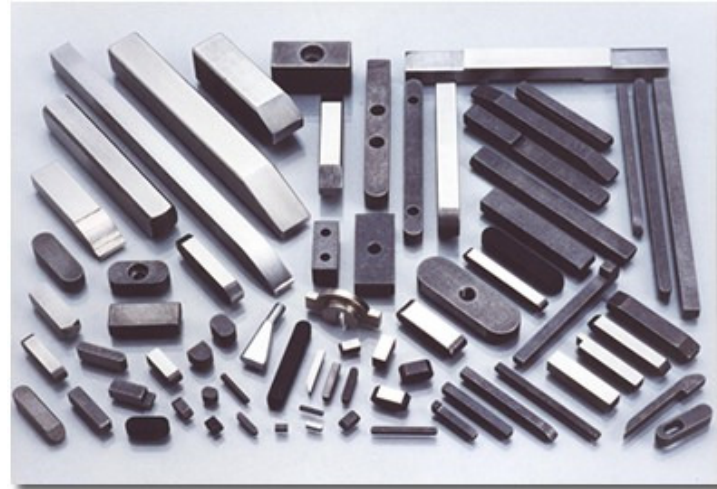
- Conjugados Leves a Moderados
- Desmontável facilmente
- Sem ajuste axial e angular entre o cubo e o eixo
- Necessita de usinagem simples do eixo e do cubo
- Gera concentradores de tensão
- Causa enfraquecimento eixo/cubo
- Utilizado como “fusível” mecânico de baixo custo
- Baixo custo

- **4.2 Chavetas e Entalhados**
- SÃO AS FIXAÇÕES CUBO-EIXO MAIS UTILIZADAS NA INDÚSTRIA



- **4.2.1 – Principais Tipos de Chavetas**

- PLANAS



- COM CABEÇA



- MEIA – LUA OU “WOODRUF”

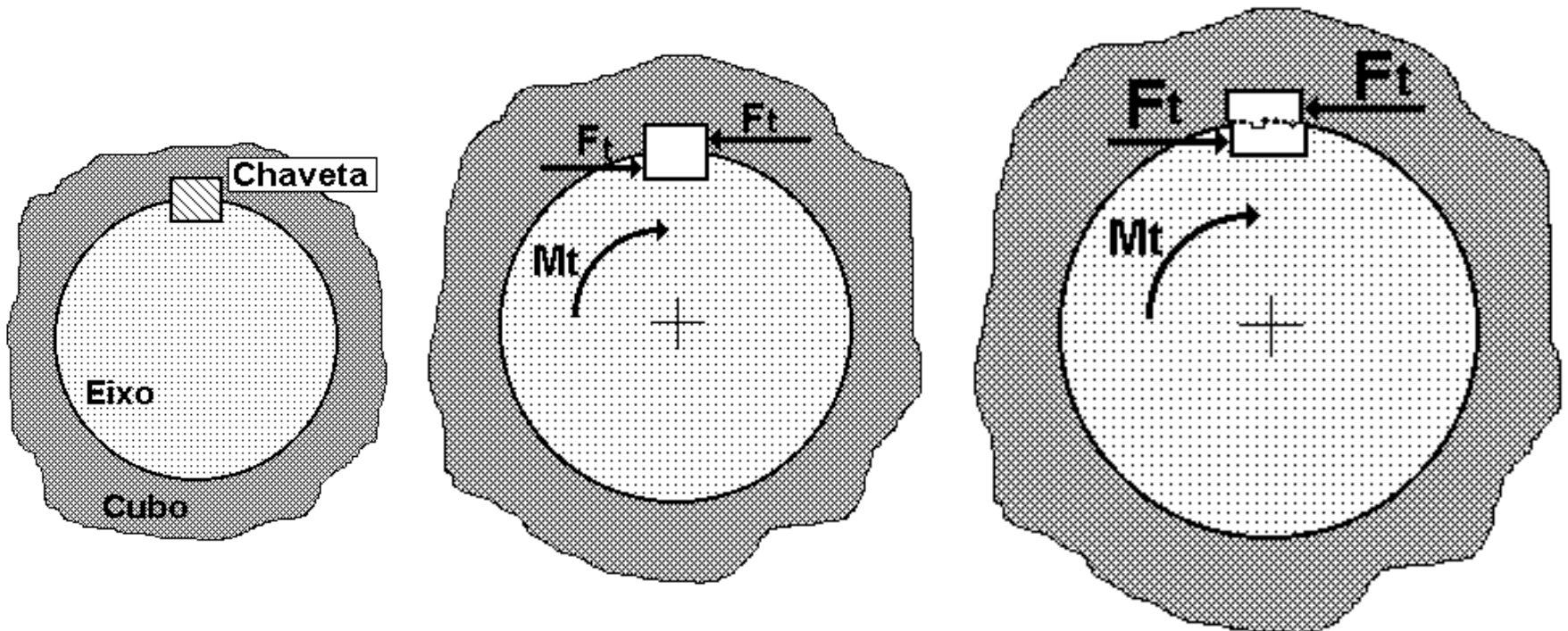


4.2.2 - Norma Técnica – DIN 6885

Eixo		Chaveta				Rasgo							
Diâmetro d		Seção b x h				Largura						Profundidade	
de	até	b	h 9	h	h 11	Valor	Eixo h9	Cubo D10	Eixo n9	Cubo JS9	Eixo / cubo p9P9	Eixo t1	Cubo t2
6	8	2	0	2	0	2	0	0,06	-0	0,01	-0,006	1,2	1
8	10	3	-0,03	3	-0,03	3	0	0,02	-0	-0,01	-0,031	1,8	1,4
10	12	4	0	4	0	4	0	0,078	0	0,02	-0,012	2,5	1,8
12	17	5	-0,03	5	-0,03	5	0	0,03	-0	-0,02	-0,042	3	2,3
17	22	6		6		6						3,5	2,8
22	30	8	0	7	0	8	0	0,098	0	0,02	-0,015	4	3,3
30	38	10	-0,04	8	-0,09	10	0	0,04	-0	-0,02	-0,051	5	3,3

4.2.3 – Dimensionamento ao Cisalhamento de Chavetas

- HIPÓTESE: RUPTURA POR CISALHAMENTO DA CHAVETA
- Dados:
- Conjugado no eixo: M_t
- Diâmetro do eixo: d
- Tensão admissível ao cisalhamento do material do chaveta: τ_a



- Dados:
- Conjugado no eixo: M_t
- Diâmetro do eixo: d
- Tensão admissível ao cisalhamento do material do chaveta: t_a
- Incógnita: Comprimento da chaveta { b e h são normalizados = $f(d)$ }: L_t
- Área da união: $S_t = b \times L_t$
- Força de Cisalhamento na União: $F_t = 2 \cdot M_t / d$
- Como (tensão uniforme) $t_a = F_t / S_t$
- $\Rightarrow t_a \leq 2 \times (M_t / d) / b \times L_t$

Logo $L_t \geq \frac{2 \cdot M_t}{d \cdot t_a \cdot b}$

4.2.4 – Verificação quanto à Compressão de Chavetas

PODE OCORRER ESMAGAMENTO POR COMPRESSÃO DAS LATERAIS DO RASGO/CHAVETA.

- Dados:
- Conjugado no eixo: M_t
- Diâmetro do eixo: d
- Tensão admissível à compressão do material do chaveta: σ_a
- Incógnita: Comprimento da chaveta { b e h são normalizados = $f(d)$ }: L_c
- Área da união: $S_c = (h/2) \times L_c$ (aproximando $t_1 = t_2$)
- Força de Compressão na União: $F_c = 2 \cdot M_t / d$
- Como (tensão uniforme) $\sigma_a = F_c / S_c$
- $\Rightarrow \sigma_a \leq [2 \times (M_t / d)] / [(h/2) \times L_c]$

- Logo

$$L_c \geq \frac{4 \cdot M_t}{d \cdot \sigma_a \cdot h}$$

ADOPTA-SE O MAIOR ENTRE L_t e L_c

- QUANDO O **Lchaveta** FOR MAIOR QUE O **Lcubo** DISPONÍVEL, PODEM-SE COLOCAR ATÉ DUAS CHAVETAS OPOSTAS.
- Admite-se até um máximo de 03 chavetas, montadas a 120 graus.
PROBLEMA COM CHAVETAS “MULTIPLAS” – CARGA NÃO UNIFORME
- CAUSA: ERROS DE FABRICAÇÃO / MONTAGEM
- QUANDO FOR NECESSÁRIO UM COMPRIMENTO MAIOR, UTILIZA-SE O ENTALHADO ou ESTRIADO, QUE EQUIVALE AO USO DE CHAVETAS “MULTIPLAS”.

4.2.5 Dimensionamento de Entalhados

- SIMILAR AO DIMENSIONAMENTO DE CHAVETAS
- ASSOCIA-SE UM FATOR DE CORREÇÃO DA UNIFORMIDADE DA CARGA EM CADA DENTE DO ENTALHADO
- LOGO PARA CISALHAMENTO:
$$L_{et} \geq \frac{2.Mt.\eta}{d.ta.b.N}$$
- ONDE : **N** = NÚMERO DE DENTES DO ENTALHADO
- η = COEFICIENTE DE CORREÇÃO DA CARGA. EM GERAL ADOTA-SE $\eta = 1,25$
- PARA A COMPRESSÃO:
$$L_{ec} \geq \frac{2.Mt.\eta}{d.\sigma_a.he.N}$$
- ADOTA-SE O MAIOR COMPRIMENTO ENTRE **Let** e **Lec**

4.2.5 Dimensionamento de Entalhados

- SIMILAR AO DIMENSIONAMENTO DE CHAVETAS
- ASSOCIA-SE UM FATOR DE CORREÇÃO DA UNIFORMIDADE DA CARGA EM CADA DENTE DO ENTALHADO
- LOGO PARA CISALHAMENTO:
$$L_{et} \geq \frac{2.Mt.\eta}{d.ta.b.N}$$
- ONDE : **N** = NÚMERO DE DENTES DO ENTALHADO
- η = COEFICIENTE DE CORREÇÃO DA CARGA. EM GERAL ADOTA-SE $\eta = 1,25$
- PARA A COMPRESSÃO:
$$L_{ec} \geq \frac{2.Mt.\eta}{d.\sigma_a.he.N}$$
- ADOTA-SE O MAIOR COMPRIMENTO ENTRE **Let** e **Lec**

CARACTERÍSTICAS:

- Conjugados Moderados a Elevados
- Desmontável facilmente
- Sem ajuste axial e angular entre o cubo e o eixo
- Necessita de usinagem media /alta complexidade do eixo e do cubo
- Gera concentradores de tensão
- Causa pouco enfraquecimento eixo/cubo
- Pode permitir deslocamento axial entre cubo e eixo
- Custo médio a elevado

5. CONSIDERAÇÃO FINAL

- **A RUPTURA DE UMA UNIÃO CUBO-EIXO, QUANDO E SE OCORRER, DEVE LOCALIZAR-SE SEMPRE NO ELEMENTO DE FIXAÇÃO E NÃO NO EIXO OU NO CUBO.**

5.1 EXERCÍCIO

- **Pesquisar e escolher uma fixação cubo-eixo de um equipamento real, tendo como dados os parâmetros reais de projeto e operação e dimensionar a fixação por meio de pino radial e por chaveta plana.**

O exercício deverá ser feito em trios e enviado para o endereço getnic@gmail.com, até do dia 05/10/20, sob o título “pmr3320ex1NGnome dos 3 integrantes”

OBRIGADO!