

PROBLEMA 1

(a) Para la Tabla de demanda calculamos las velocidades y la carga tangencial en el diente del engranaje crítico.

2 } Engranaje crítico : - todos los engranajes son idénticos
 - El engranaje central (engranaje loco) es el crítico dado que está sometido a esfuerzo completamente reversible.

velocidades: $V = \frac{\pi d_p n}{12}$, $d_p = \frac{N_p}{P}$

carga tangencial: $W_t = \frac{H \times 33000}{V}$

6 } ∴ $d_p = \frac{N_p}{P} = \frac{18}{10} = 1.8 \text{ in} //$

800 rpm → $V_1 \approx 377 \frac{\text{ft}}{\text{min}}$, $(W_t)_1 \approx 875.4 \text{ lbf}$
 10 hp

1400 rpm → $V_2 \approx 659.73 \frac{\text{ft}}{\text{min}}$, $(W_t)_2 \approx 500.2 \text{ lbf}$
 10 hp

1600 rpm → $V_3 \approx 754 \frac{\text{ft}}{\text{min}}$, $(W_t)_3 \approx 437.7 \text{ lbf}$
 10 hp

3 } Resistencia nominal en el engranaje loco: de la Fig. 14-2 tomamos el 70% de la resistencia a carga repetida.

$S_t = 0.7 (102 \times \text{HB} + 16400) \text{ psi}$
 $= 0.7 (102 \times 250 + 16400) \approx 29330 \text{ psi}$

Al tomar el 70% de la resistencia volvemos a carga repetida.

Factor dinámico para cada velocidad:

$$B = 0.25(12 - Q_v)^{\frac{2}{3}} = 0.25(12 - 7)^{\frac{2}{3}} \approx 0.731$$

$$A = 50 + 56(1 - B) = 50 + 56(1 - 0.731) \approx 65.06$$

$$K_v = \left(\frac{A + \sqrt{V'}}{A} \right)^B$$

6

$$\therefore V_1 = 377 \frac{ft}{min} \rightarrow (K_v)_1 \approx 1.210$$

$$V_2 = 659.73 \frac{ft}{min} \rightarrow (K_v)_2 \approx 1.275$$

$$V_3 = 754 \frac{ft}{min} \rightarrow (K_v)_3 \approx 1.294$$

Esfuerzo de flexión AGMA en el diente del engranaje loco para cada carga tangencial:

$$\sigma = W_t K_o K_v K_s \frac{P}{F} \frac{K_m K_B}{J}$$

Del enunciado:

$$K_o = 1.25 ; J = 0.235$$

$$K_s = K_B = 1.0 ; P = 10 \frac{diam \#1}{in}$$

$$K_m = 1.316 ; F = 1.25 \text{ in}$$

6

Para los distintos K_v :

$$(K_v)_1 \rightarrow \sigma_1 \approx 59330 \text{ psi}$$

$$(K_v)_2 \rightarrow \sigma_2 \approx 35724 \text{ psi}$$

$$(K_v)_3 \rightarrow \sigma_3 \approx 31704 \text{ psi}$$

Y_N para cada etapa:

$$Y_N = \frac{\sigma K_T K_R}{S_t} ;$$

Del enunciado:

$$K_T = 1 \quad (T^\circ < 250^\circ F)$$

$$K_R = 1 \quad (\text{Confianza } 99\%)$$

\therefore para cada valor de σ con $S_t = 29330$ psi:

$$\sigma_1 \rightarrow (Y_N)_1 \approx 2.02286$$

$$\sigma_2 \rightarrow (Y_N)_2 \approx 1.21802$$

$$\sigma_3 \rightarrow (Y_N)_3 \approx 1.08095$$

Vida en ciclos para cada etapa: De la Fig. 14-14

$$Y_N = 4.9404 N^{-0.1045} \Rightarrow N = \left(\frac{Y_N}{4.9404} \right)^{-\frac{1}{0.1045}}$$

\therefore Para cada valor de Y_N calculado anteriormente:

$$(Y_N)_1 \rightarrow N_1 \approx 5140.1 \text{ rev}$$

$$(Y_N)_2 \rightarrow N_2 \approx 659516.2 \text{ rev}$$

$$(Y_N)_3 \rightarrow N_3 \approx 2067167 \text{ rev}$$

Regla de Miner: sea L la vida total del sistema de engranajes en minutos.

$$\frac{0.1 \times n_1 \times L}{N_1} + \frac{0.3 \times n_2 \times L}{N_2} + \frac{0.6 \times n_3 \times L}{N_3} = 1$$

Del enunciado:

$$n_1 = 800$$

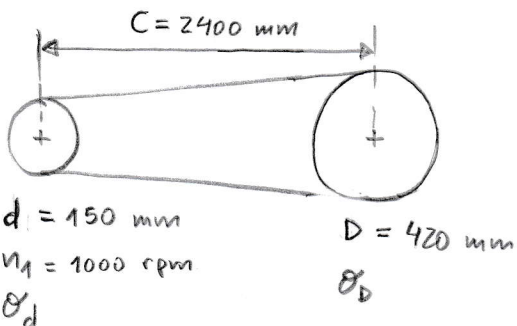
$$n_2 = 1400$$

$$n_3 = 1600$$

$$\therefore L \approx 60 \text{ minutos} //$$

PROBLEMA 2

Cálculos previos:



$$V = \frac{\pi d n_1}{60} = \frac{\pi \left(\frac{150}{1000}\right) 1000}{60} = 7.854 \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad \left. \vphantom{\frac{\pi d n_1}{60}} \right\} \textcircled{1}$$

$$\theta_d = \pi - 2 \sin^{-1} \left(\frac{D-d}{2C} \right) = \pi - 2 \sin^{-1} \left(\frac{420-150}{2(2400)} \right) = 3.029 \text{ rad} \quad \left. \vphantom{\pi - 2 \sin^{-1}} \right\} \textcircled{1}$$

$$\left. \begin{array}{l} F_c = 0 \\ f = 0.3 \\ \phi = \theta_d \end{array} \right\} \Rightarrow \frac{F_1}{F_2} = \exp(0.3 \times 3.029) = 2.481 \quad \left. \vphantom{\frac{F_1}{F_2}} \right\} \textcircled{3}$$

$\therefore F_1 = 2.481 F_2$

Potencia transmitida:

$$P = \frac{(F_1 - F_2)V}{1000} = \frac{(2.481 F_2 - F_2) 7.854}{1000} = 18 \text{ kW} \quad \left. \vphantom{\frac{(F_1 - F_2)V}{1000}} \right\} \textcircled{3}$$

$\Rightarrow F_2 = 1547.49 \text{ N}$
 $F_1 = 2.481(1547.49) = 3839.32 \text{ N}$

Tensión inicial:

$$T = \frac{d}{2} (F_1 - F_2) = \frac{150}{2} (3839.32 - 1547.49) = 171887.25 \text{ Nmm}$$

$$F_i = \frac{T}{d} \frac{\exp(f\phi) + 1}{\exp(f\phi) - 1} = \frac{171887.25}{150} \frac{\exp(0.3 \times 3.029) + 1}{\exp(0.3 \times 3.029) - 1}$$

$$= \frac{171887.25}{150} \frac{2.481 + 1}{2.481 - 1}$$

$$= 2693.4 \text{ N}$$

Alternativamente:

$$F_i = \frac{F_1 + F_2}{2} - F_c$$

(a) incremento de tensión inicial en 10%.

$$F_i = 1.1 (2693.4) = 2962.74 \quad \textcircled{1}$$

Pero

$$F_1 = 2.481 F_2, \text{ ya que } f \text{ no ha cambiado.}$$

Recálculo de torque:

$$2962.74 = \frac{T}{d} \frac{\exp(f\phi) + 1}{\exp(f\phi) - 1} = \frac{T}{150} \frac{\exp(0.3 \times 3.029) + 1}{\exp(0.3 \times 3.029) - 1}$$

$$\Rightarrow T = \frac{2962.74 (150) (\exp(0.3 \times 3.029) - 1)}{\exp(0.3 \times 3.029) + 1} = 189082.72 \text{ Nmm}$$

Recálculo de F_1 y F_2 :

$$T = \frac{d}{2} (F_1 - F_2) = \frac{150}{2} (2.481 F_2 - F_2) = 189082.72$$

$$\Rightarrow F_2 = 1702.3 \text{ N}$$

$$F_1 = 2.481 (1702.3) = 4223.41 \text{ N}$$

Recálculo de potencia transmitida:

$$P_a = \frac{(F_1 - F_2) V}{1000} = \frac{(4223.41 - 1702.3) 7.854}{1000} = 19.8 \text{ kW} \quad \textcircled{1}$$

(b) incremento del coeficiente de fricción en 10%.

$$f = 1.1(0.3) = 0.33 \quad \textcircled{1}$$

$$\frac{F_1}{F_2} = \exp(0.33 \times 3.029) = 2.717 \quad \textcircled{3}$$

$$\therefore F_1 = 2.717 F_2$$

La tensión inicial se mantiene según lo calculado para 18 kW originales.
Por lo tanto, $F_i = 2693.4 \text{ N}$.

Tensión inicial:

$$F_i = \frac{F_1 + F_2}{2} - \frac{0}{C} = \frac{2.717 F_2 + F_2}{2} = 2693.4 \text{ N} \quad \textcircled{3}$$

$$\Rightarrow F_2 = \frac{2(2693.4)}{(2.717 + 1)} = 1449.23 \text{ N}$$

$$F_1 = 2.717(1449.23) = 3937.56 \text{ N}$$

Recálculo de potencia transmitida:

$$P_b = \frac{(F_1 - F_2) V}{1000} = \frac{(3937.56 - 1449.23) 7.854}{1000} = 19.54 \text{ kW} \quad \textcircled{3}$$

Respuesta: dado que $P_a > P_b$, la opción de incrementar en 10% la tensión inicial es más efectiva para transmitir potencia. $\textcircled{1}$