

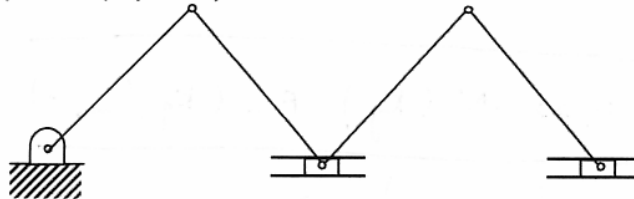
## ESCUELA UNIVERSITARIA DE DISEÑO INDUSTRIAL

### TEORÍA DE MÁQUINAS

(27 de mayo de 2004)

#### Cuestiones:

1. Criterio de Grübler. Determinar el número de grados de libertad del siguiente mecanismo plano: (1 punto)

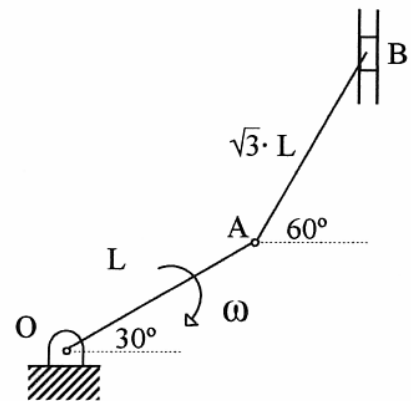


2. Ecuación de Freudenstein. Aplicación a la generación de función mediante un cuadrilátero articulado. (1 punto)
3. Penetración en engranajes. Número mínimo de dientes. Correcciones. (1 punto)

#### Problemas:

1. La barra OA del mecanismo articulado plano de la figura gira con velocidad angular  $\omega$  constante en el sentido de las agujas del reloj. Obtener: (3 puntos)

- i. N° de grados de libertad del mecanismo.
- ii. Velocidad y aceleración lineal del punto B.
- iii. Velocidad angular  $\omega_{AB}$  y aceleración angular  $\alpha_{AB}$  de la barra AB.

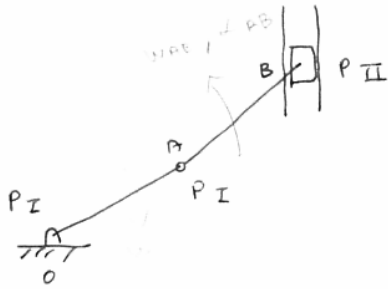


2. Dimensionar un mecanismo biela manivela que cumpla las siguientes especificaciones: carrera  $c=18$  cm, relación de tiempos  $Q=1,25$ , longitud de la manivela  $l_2=7$  cm. (1,5 puntos)
3. Construir un engrane mediante dos ruedas cilíndrico-rectas con las siguientes especificaciones: (2,5 puntos)

Relación de transmisión  $\mu=3$ .  
Distancia entre ejes  $E=400$  mm.  
 $n_1=100$  r.p.m.  
Ángulo de presión  $\psi=20^\circ$ .  
 $\beta=6$ .

Potencia a transmitir  $P=15$  C.V.  
 $E$  acero  $=2,1 \cdot 10^4$  Kg/mm<sup>2</sup>.  
 $\sigma_{admisible} = 300$  Kg/cm<sup>2</sup>.  
Duración mínima =  $10^5$  horas.  
 $\gamma_c=9,62$ .

1)



$$i) \quad n = 3 \quad p_I = 2 \quad p_{II} = 1$$

$$GDL = 3(3 - 1) - 2 \cdot 2 - 1 = 1 \text{ GDL}$$

$$ii) \quad \vec{v}_B = \vec{v}_A + \vec{v}_n + \omega_{AB} \times \vec{AB}$$

$$\vec{AB} = \sqrt{3} \cdot L (\cos 60 \vec{i}' + \sin 60 \vec{j}') =$$

$$\vec{AB} = \sqrt{3} \cdot L \left( \frac{1}{2} \vec{i}' + \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{j}' \right)$$

$$\omega_{AB} \times \vec{AB} = \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & \omega_{AB} \\ \frac{\sqrt{3}L}{2} & \frac{3L}{2} & 0 \end{vmatrix} =$$

$$\omega_{AB} \times \vec{AB} = -\frac{3L}{2} \omega_{AB} \vec{i}' + \frac{\sqrt{3}L}{2} \omega_{AB} \vec{j}'$$

$$\vec{v}_A = \vec{v}_O + \vec{v}_n + \omega \times \vec{OA}$$

$$\vec{OA} = L (\cos 30 \vec{i}' + \sin 30 \vec{j}') = L \left( \frac{\sqrt{3}}{2} \vec{i}' + \frac{1}{2} \vec{j}' \right)$$

$$\vec{\omega} \wedge \vec{OA} = \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & -\omega \\ \frac{L\sqrt{3}}{2} & \frac{L}{2} & 0 \end{vmatrix} =$$

$$\vec{\omega} \wedge \vec{OA} = \frac{L\omega}{2} \vec{i}' - \frac{L\omega\sqrt{3}}{2} \vec{j}'$$

$$\vec{v}_B = \left( \frac{L\omega}{2} - \frac{3L}{2} \omega_{AB} \right) \vec{i}' + \left( -\frac{L\omega\sqrt{3}}{2} + \frac{\sqrt{3}L}{2} \omega_{AB} \right) \vec{j}'$$

$$\vec{v}_B = v_B \vec{j}' = 0$$

$$\frac{L\omega}{2} - \frac{3L}{2} \omega_{AB} = 0 \Rightarrow$$

$$\omega_{AB} = \frac{\omega}{3} \quad \uparrow$$

$$\vec{v}_B = \left( -\frac{L\omega\sqrt{3}}{2} + \frac{\sqrt{3}L}{2} \frac{\omega}{3} \right) \vec{j}' = -\frac{\sqrt{3}L\omega}{3} \vec{j}'$$

$$\vec{v}_B = -\frac{L\omega}{\sqrt{3}} \vec{j}'$$

$$\vec{a}_B = \vec{a}_A + \cancel{\vec{a}_\omega} + \alpha_{AB} \wedge \vec{AB} + \omega_{AB} \wedge \omega_{AB} \wedge \vec{AB} + 2\omega_{AB} \wedge \vec{v}_B$$

$$\alpha_{AB} \wedge \vec{AB} = \begin{vmatrix} \vec{i}' & \vec{j}' & \vec{k}' \\ 0 & 0 & \alpha_{AB} \\ \frac{\sqrt{3}L}{2} & \frac{3L}{2} & 0 \end{vmatrix} =$$

$$\vec{\alpha}_{AB} \wedge \vec{AB} = -\frac{3L}{2} \alpha_{AB} \vec{l}' + \frac{\sqrt{3}L}{2} \alpha_{AB} \vec{j}'$$

$$\vec{\omega}_{AB} \wedge \vec{\omega}_{AB} \wedge \vec{AB} = -\omega_{AB}^2 \vec{AB} =$$

$$= -\left(\frac{\omega}{3}\right)^2 \left( \frac{\sqrt{3}L}{2} \vec{l}' + \frac{3}{2} L \vec{j}' \right) =$$

$$= -\frac{\omega^2 \sqrt{3}L}{18} \vec{l}' - \frac{\omega^2 L}{6} \vec{j}'$$

$$\vec{a}'_A = \cancel{g_0} + \cancel{\alpha_A} + \cancel{\alpha_A} \wedge \vec{OA} + \vec{\omega}_A \wedge \vec{\omega}_A \wedge \vec{OA} + 2\cancel{\omega_A} \wedge \vec{v}'_A$$

$$\vec{a}'_A = \vec{\omega}_A \wedge \vec{\omega}_A \wedge \vec{OA} = -\omega^2 \vec{OA} =$$

$$\vec{a}'_A = -\omega^2 \left( \frac{L\sqrt{3}}{2} \vec{l}' + \frac{1}{2} \vec{j}' \right)$$

$$\vec{a}'_B = \left( -\frac{3L}{2} \alpha_{AB} - \frac{\omega^2 \sqrt{3}L}{18} - \frac{\omega^2 L \sqrt{3}}{2} \right) \vec{l}' +$$

$$+ \left( \frac{\sqrt{3}L}{2} \alpha_{AB} - \frac{\omega^2 L}{6} - \frac{\omega^2 L}{2} \right) \vec{j}' = \alpha_{AB} \vec{j}'$$

$$-\frac{3L}{2} \alpha_{AB} - \frac{\omega^2 L \sqrt{3}}{18} - \frac{\omega^2 L \sqrt{3}}{2} = 0$$

$$\alpha_{AB} = -\frac{\omega^2}{3} \left( \frac{\sqrt{3}}{9} + \sqrt{3} \right) = -\frac{10\sqrt{3}\omega^2}{3 \cdot 9}$$

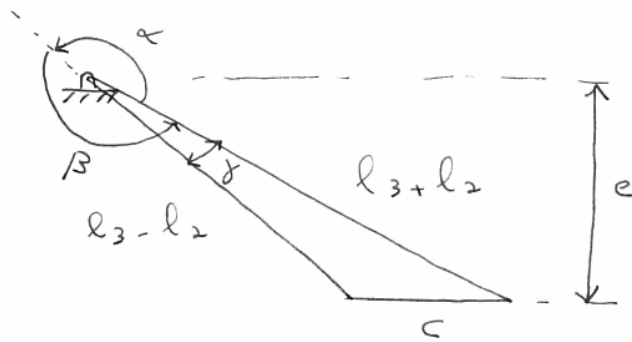
$$\alpha_{AB} = -\frac{10\omega^2}{9\sqrt{3}} \uparrow$$

$$\vec{a}_B = \left( \frac{\sqrt{3}L}{2} \left( -\frac{10\omega^2}{9\sqrt{3}} \right) - \frac{\omega^2 L}{6} - \frac{\omega^2 L}{2} \right) \vec{j}$$

$$\vec{a}_B = -\frac{\omega^2 L}{2} \left( \frac{10}{9} + \frac{1}{3} + 2 \right) \vec{j} =$$

$$\vec{a}_B = -\frac{\omega^2 L}{2} \cdot \frac{22}{9} \vec{j} = -\frac{\omega^2 L}{9} \cdot 11 \vec{j}$$

2)



$$Q = \frac{\beta}{\alpha} = \frac{360 - \alpha}{\alpha} = 1,25$$

$$360 - \alpha = 1,25 \alpha$$

$$\alpha = \frac{360}{2,25} = 160^\circ$$

$$\beta = 360 - \alpha = 360 - 160 = 200^\circ$$

$$\gamma = 180 - \alpha = 180 - 160 = 20^\circ$$

TH COSENO -

$$c^2 = (l_3 + l_2)^2 + (l_3 - l_2)^2 - 2(l_3 + l_2)(l_3 - l_2) \cos \gamma$$

$$c^2 = l_3^2 + l_2^2 + 2l_3l_2 + l_3^2 + l_2^2 - 2l_3l_2 - 2(l_3^2 - l_2^2) \cos \gamma$$

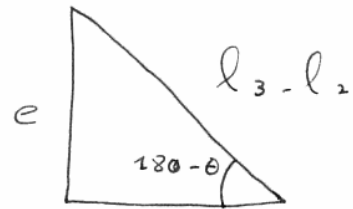
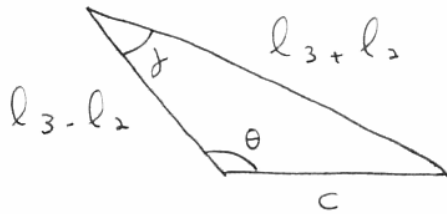
$$c^2 = 2(l_3^2 + l_2^2) - 2(l_3^2 - l_2^2) \cos \gamma$$

$$c^2 = 2l_3^2(1 - \cos \gamma) + 2l_2^2(1 + \cos \gamma)$$

$$l_3^2 = \frac{c^2}{2(1 - \cos \gamma)} - l_2^2 \frac{(1 + \cos \gamma)}{(1 - \cos \gamma)}$$

$$l_3^2 = \frac{18^2}{2(1 - \cos 20)} - 7^2 \frac{(1 + \cos 20)}{(1 - \cos 20)} =$$

$$l_3 = \sqrt{1110,2} = 33,3 \text{ cm}$$



$$\frac{l_3 + l_2}{\sin \theta} = \frac{c}{\sin \gamma} \Rightarrow$$

$$\sin \theta = \frac{l_3 + l_2}{c} \sin \gamma$$

$$\sin (180 - \theta) = \sin \theta = \frac{e}{l_3 - l_2}$$

$$e = (l_3 - l_2) \sin \theta = (l_3 - l_2) \frac{(l_3 + l_2)}{c} \sin \gamma =$$

$$e = \frac{(l_3^2 - l_2^2)}{c} \sin \gamma =$$

$$e = \frac{((33,3)^2 - 7^2)}{18} \sin 20 = 20,14 \text{ cm}$$

3)

$$\mu = 3 = \frac{n_2}{n_1} \Rightarrow$$

$$n_2 = \mu n_1 = 3 \cdot 100 = 300 \text{ rpm}$$

$$\mu = \frac{R_1}{R_2} = \frac{z_1}{z_2} = 3 \Rightarrow$$

$$\frac{R_1}{R_2} = 3 \Rightarrow R_1 = 3 R_2$$

$$E = R_1 + R_2 = 400 \Rightarrow 3 R_2 + R_2 = 400 \Rightarrow$$

$$R_2 = \frac{400}{4} = 100 \text{ mm}$$

$$R_1 = 3 R_2 = 300 \text{ mm}$$

$$m = \frac{2R}{z} \Rightarrow E = R_1 + R_2 = \frac{m}{2} (z_1 + z_2)$$

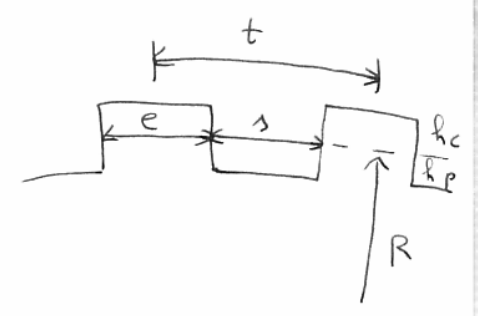
$$z_1 = 3 z_2 \Rightarrow$$

$$E = \frac{m}{2} 4 z_2 = 2 m z_2 \Rightarrow$$

$$m = \frac{400}{2 z_2} = \frac{200}{z_2} \Rightarrow z_2 = \frac{200}{m}$$

$$z_2 = \frac{600}{m}$$

\* En mecánica de precisión, nunca más de 100 dientes  $\Rightarrow$





$$m = 8 \Rightarrow z_2 = \frac{200}{8} = 25$$

$$z_1 = \frac{600}{8} = 75$$

(Es el menor  $m$  que da un  $z$  entero)

- no hay penetración  $z \geq z_{\min} = 17$

Comprobación dinámica

$$m \geq 35,7 \sqrt[3]{\frac{1000 P(CV) \cdot \gamma_c}{z \cdot n (\text{rpm}) \sigma (\text{kg/cm}^2) \cdot \beta}}$$

$$m \geq 35,7 \sqrt[3]{\frac{1000 \cdot 15 \cdot 9,62}{25 \cdot 300 \cdot 300 \cdot 6}} = 7,86 \Rightarrow$$

$m = 8$  soldado  $\Rightarrow$

$$R_1 = \frac{8 \cdot 75}{2} = 300 \text{ mm}$$

$$R_2 = \frac{8 \cdot 25}{2} = 100 \text{ mm}$$

$$E = R_1 + R_2 = 300 + 100 = 400 \text{ mm}$$

$$h_c = m = 8 \text{ mm}$$

$$h_p = m + \frac{1}{6} m = \frac{7 \cdot 8}{6} = 9,33 \text{ mm}$$

$$h = h_c + h_p = 8 + 9,33 = 17,33 \text{ mm}$$

$$t = m \cdot \pi = 8 \cdot \pi = 25,13 \text{ mm}$$

$$e = s = \frac{t}{2} = 12,56 \text{ mm}$$

$$b = \beta \cdot m = 6 \cdot 8 = 48 \text{ mm}$$

$$z_m = \frac{2 R \sin \psi}{\mu + 1} = \frac{2 \cdot 300 \cdot \sin 20}{3 + 1} = 51,30$$

$$\sigma_F = \sqrt{\frac{0,35 N E_a}{b \cdot z_m}}$$

$$T = \frac{716200 \cdot P(\text{CV})}{z(\text{rpm}) \cdot R(\text{mm})} \quad (\text{ESFUERZO TANGENCIAL})$$

$$T = \frac{716200 \cdot 15}{100 \cdot 300} = 358,1 \text{ Kg}$$

$$N = \frac{T}{\cos \psi} = \frac{358,1}{\cos 20} = 381,08 \text{ Kg}$$

$$\sigma_F = \sqrt{\frac{0,35 \cdot 381,08 \cdot 2,1 \cdot 10^4}{48 \cdot 51,3}} = 33,72 \text{ Kg/mm}^2$$

$$a = \frac{z(\text{rpm}) \cdot h(\text{horas}) \cdot 60}{10^6} \text{ millones de rodaduras}$$

$$a = \frac{100 \cdot 100\,000 \cdot 60}{10^6} = 600 \text{ millones de rodaduras}$$

$$\Delta_1 = \frac{1}{0,487} a^{2/6} \sigma_F =$$

$$\Delta_1 = \frac{1}{0,487} \cdot \sqrt[6]{600} \cdot 33,72 = 201,12 \text{ HB}$$

$$\Delta_2 = \sqrt[6]{M} \Delta_1 = \sqrt[6]{3} \cdot 201,12 \text{ HB} = 241,54 \text{ HB}$$