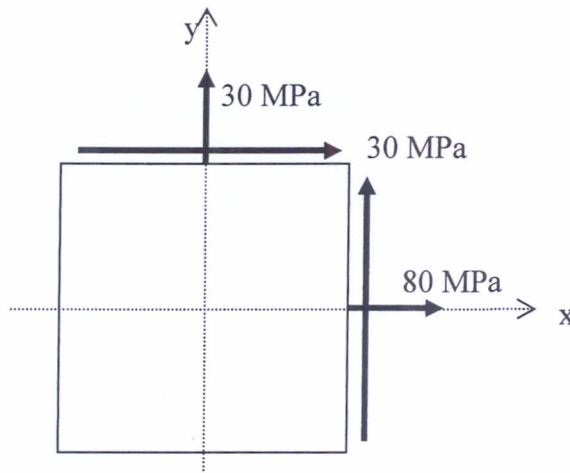


**EVALUACIÓN CONTINUA**  
(Duración: 1 hora)

**EJERCICIO ( 10 PUNTOS)**

En el estado tensional plano de la figura, sabiendo que  $E=210 \cdot 10^3$  MPa;  $\nu=0.3$ , se pide:

1. Mediante el círculo de Möhr, determinar las tensiones y direcciones principales. (2 puntos)
2. Mediante el círculo de Möhr, calcular el valor de la tensión tangencial máxima (1 punto)  
indicando en qué planos se produce.  
Dibujar en un croquis este estado tensional. (2 puntos)
3. Mediante el círculo de Möhr, determinar las componentes intrínsecas del vector tensión correspondientes a un plano cuya normal forma  $30^\circ$  en sentido antihorario con el eje x. (2 puntos)  
Dibujar en un croquis el estado tensional plano resultante. (2 puntos)
4. Componer la matriz de deformación referida a los ejes principales. (1 punto)



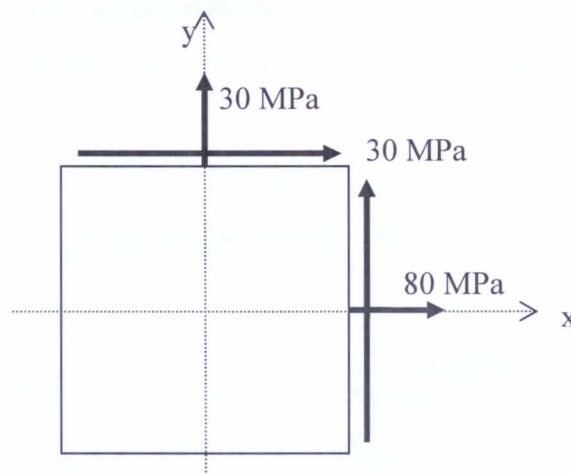
**EVALUACIÓN FINAL**

(Duración: 1 hora)

**EJERCICIO ( 8 PUNTOS)**

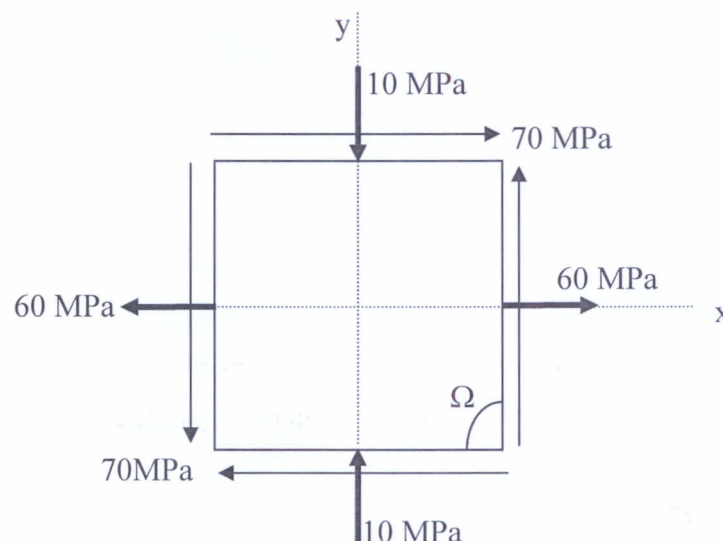
En el estado tensional plano de la figura, sabiendo que  $E=210 \cdot 10^3$  MPa;  $\nu=0.3$ , se pide:

1. Mediante el círculo de Möhr, determinar las tensiones y direcciones principales. (2 puntos)
2. Mediante el círculo de Möhr, calcular el valor de la tensión tangencial máxima indicando en qué planos se produce. (1 punto)
- Dibujar en un croquis este estado tensional. (1 punto)
3. Mediante el círculo de Möhr, determinar las componentes intrínsecas del vector tensión correspondientes a un plano cuya normal forma  $30^\circ$  en sentido antihorario con el eje x. (2 puntos)
- Dibujar en un croquis el estado tensional plano resultante. (1 punto)
4. Componer la matriz de deformación referida a los ejes principales. (1 punto)



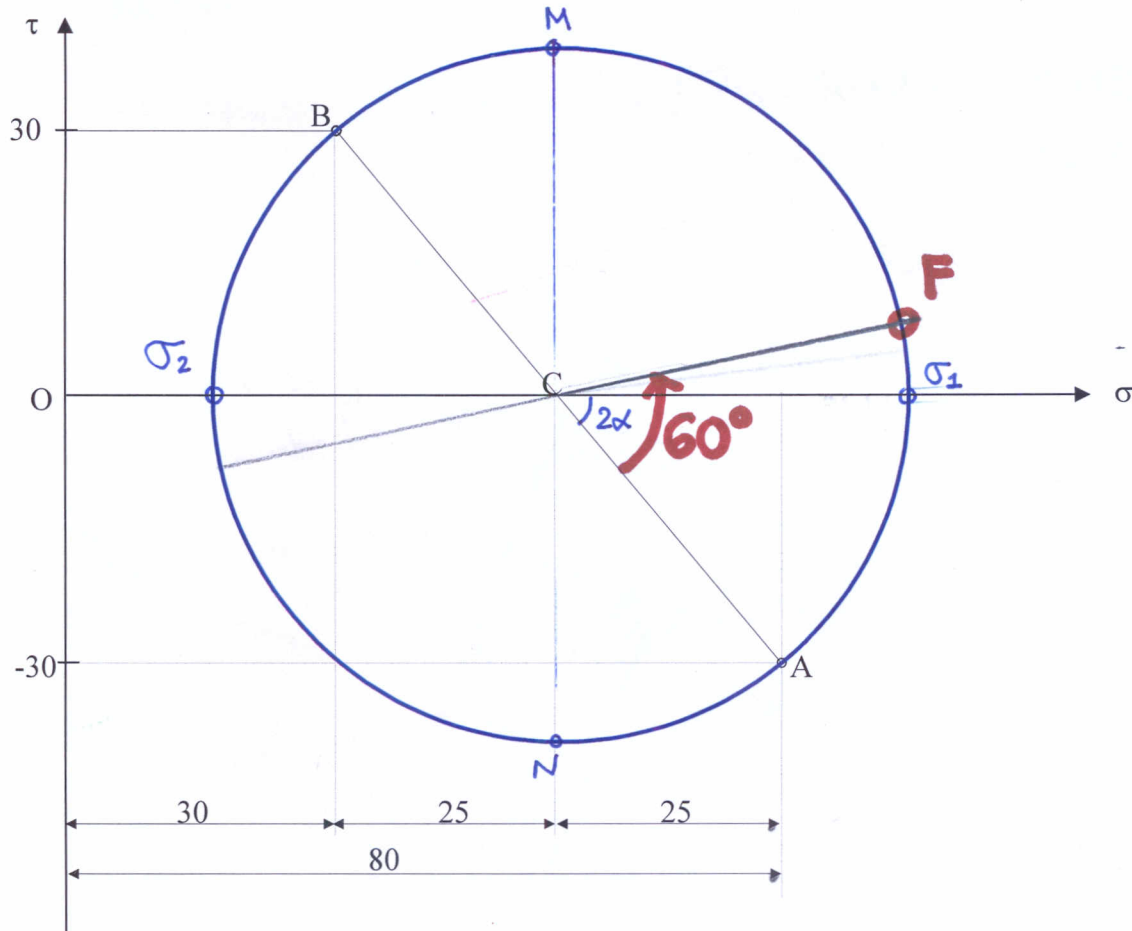
**EJERCICIO 2 ( 2 PUNTOS)**

En el E.T.P. de la figura se pide calcular cuánto vale el ángulo  $\Omega$  (inicialmente recto) después de la deformación, indicando si aumenta o disminuye. Datos:  $E=210 \cdot 10^3$  MPa;  $\nu=0.3$



EXAMEN DE MECÁNICA DE MEDIOS CONTINUOS: ELASTICIDAD  
16-01-2012  
SOLUCIÓN EVALUACIÓN CONTINUA

EJERCICIO 1



CENTRO:  $OC = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{80 + 30}{2} = 55$

RADIO  $R = \sqrt{25^2 + 30^2} = 39.05$

1

Tensiones principales:

$\sigma_1 = OC + R = 55 + 39.05 = 94.05 \text{ MPa}$

$\sigma_2 = OC - R = 55 - 39.05 = 15.95 \text{ MPa}$

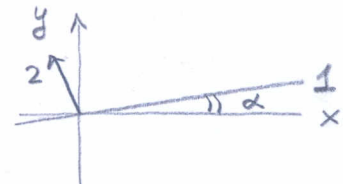
$\vec{n}_1 = \cos 25.09^\circ \vec{i} + \sin 25.09^\circ \vec{j} = 0.91 \vec{i} + 0.42 \vec{j}$

$\vec{n}_2 = -0.42 \vec{i} + 0.91 \vec{j}$

Direcciones principales

$\tan 2\alpha = \frac{30}{25}$

$\hat{\alpha} = 25.09^\circ$



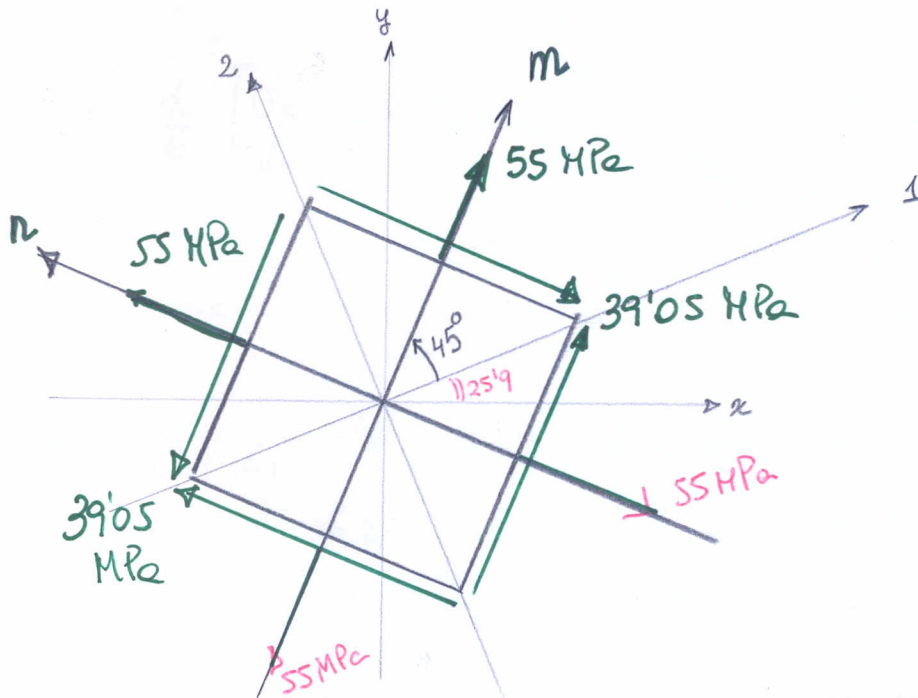
2 Tensión tangencial máxima

$\tau_{m\acute{a}x} = R = 39'05 \text{ MPa}$

Se produce en planos M y N que forman  $45^\circ$  con los principales

Del círculo se extrae  $M \begin{cases} \sigma_M = 30 + 25 = 55 \text{ MPa} \\ \tau_{MN} = R = 39'05 \text{ MPa} \end{cases}$

de igual modo N  $(\sigma, \tau) = (55, 39'05)$

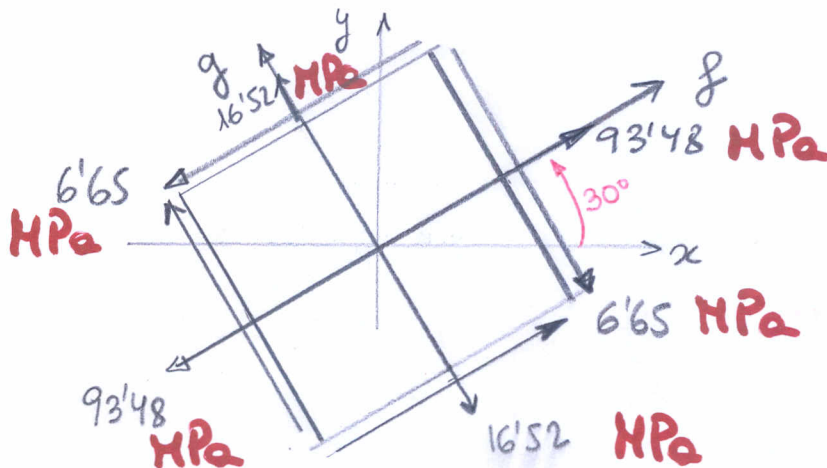


3  $30^\circ$  con el eje x (ver círculo de Mohr  $60^\circ$  desde A)

$\sigma_F = OC + R \cdot \cos(60 - 2\alpha) = 55 + 39'05 \cos 981 = 93'48 \text{ MPa}$

$\tau_{FG} = R \cdot \sin(60 - 2\alpha) = 6'65 \text{ MPa}$

Por invariante  $\sigma_G + \sigma_F = \sigma_x + \sigma_y \Rightarrow \sigma_G = 80 + 30 - \overset{93'48}{93'48} = \underline{16'52} \text{ MPa}$



$$\boxed{4} \quad \epsilon_1 = \frac{1}{E} [\sigma_1 - \nu(\sigma_2 + \sigma_3)] = \frac{1}{210 \cdot 10^3} [94'05 - 0'3 \cdot 15'95] =$$

$$= 4'2 \cdot 10^{-4} \approx \underline{42'51 \cdot 10^{-5}}$$

$$\epsilon_2 = \frac{1}{E} [\sigma_2 - \nu(\sigma_1 + \sigma_3)] = \frac{1}{210 \cdot 10^3} [15'95 - 0'3 \cdot 94'05] =$$

$$= \underline{-5'84 \cdot 10^{-5}}$$

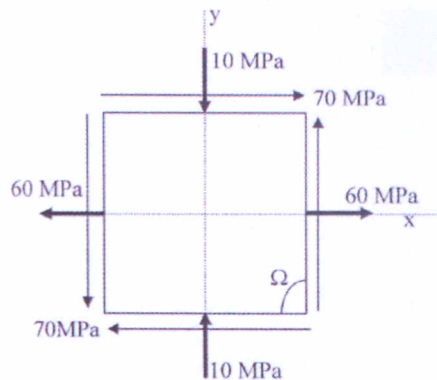
$$\epsilon_3 = \frac{1}{E} [\sigma_3 - \nu(\sigma_1 + \sigma_2)] = \frac{1}{210 \cdot 10^3} [-0'3 \cdot 110] =$$

$$= \underline{-15'71 \cdot 10^{-5}}$$

$$[D] = \begin{bmatrix} \epsilon_1 & 0 & 0 \\ 0 & \epsilon_2 & 0 \\ 0 & 0 & \epsilon_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 42'51 & 0 & 0 \\ 0 & -5'84 & 0 \\ 0 & 0 & -15'71 \end{bmatrix} \cdot 10^{-5}$$

## SOLUCIÓN EJERCICIO ADICIONAL DE EVALUACIÓN FINAL

### EJERCICIO 2



$$G = \frac{E}{2(1+\nu)} = 80,77 \cdot 10^3 \text{ MPa}$$

$$\text{Como } \tau_{xy} = G \cdot \gamma_{xy} \Rightarrow \gamma_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G} = \frac{70}{80,77 \cdot 10^3} = 0,001 \text{ rad}$$

$$0,01 \text{ rad} = 0,05^\circ$$

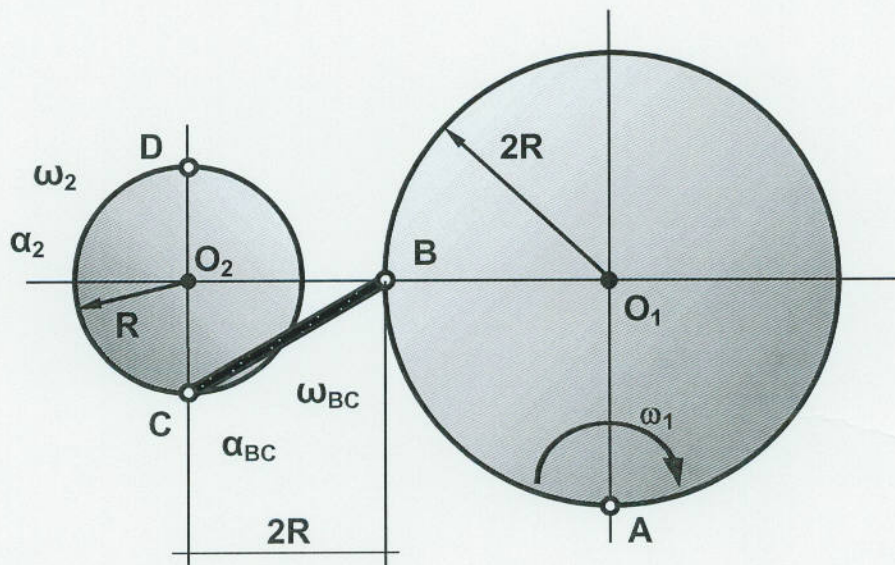
de modo que  $\Omega$  aumenta;  $\Omega = 90^\circ + 0,05^\circ = 90,05^\circ$

## MECÁNICA (GIE) – FINAL DICIEMBRE-2011

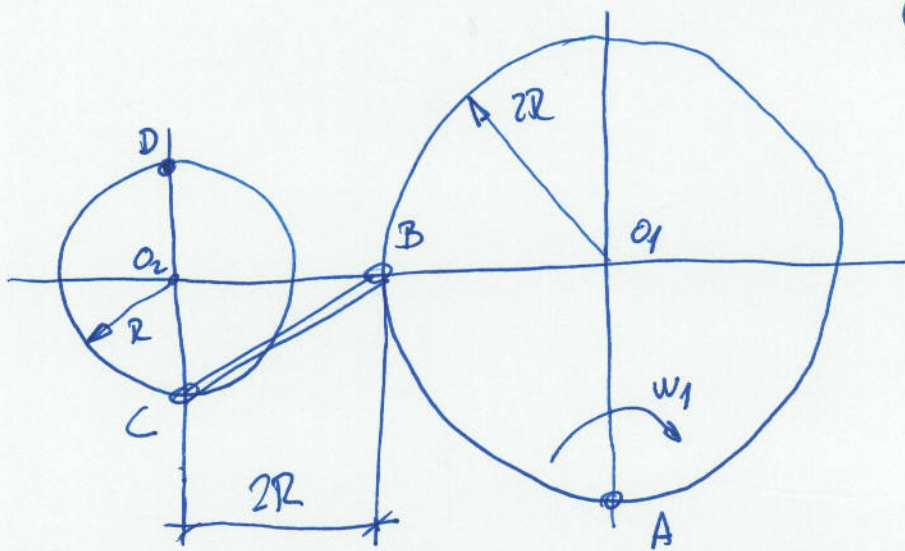
Tiempo: 8:00 a 10:00

Una pregunta de teoría y dos problemas

1. Se tiene dos discos de centros  $O_1$  y  $O_2$  y radios  $2R$  y  $R$  respectivamente, además existe una barra BC que une los dos discos en B y en C mediante sendas articulaciones como muestra la figura, están colocados en un plano horizontal. El disco de centro  $O_1$ , está fijo por el punto A mediante una articulación que permite su giro, gira con una velocidad angular  $\omega_1$  constante de sentido el indicado en la figura y el disco de centro  $O_2$ , está fijo en el punto D. Calcúlese de forma gráfica en el instante representado:
- La aceleración angular de la barra BC y del disco de centro  $O_2$ , sabiendo que  $\omega_{BC} = \omega_1$  en sentido antihorario y  $\omega_2 = 3/2 \omega_1$  en sentido antihorario. (4 puntos)
  - La velocidad y aceleración relativas del disco de centro  $O_2$  respecto el disco de centro  $O_1$ . (6 puntos)



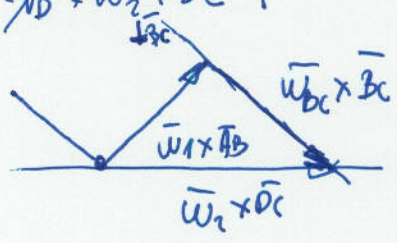
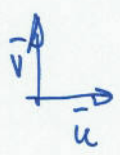
Nota: El dibujo no está a escala



a)

$$\begin{aligned} \vec{v}_B &= \vec{v}_A + \vec{\omega}_1 \times \vec{AB} \\ \vec{v}_C &= \vec{v}_B + \vec{\omega}_{BC} \times \vec{BC} \\ \vec{v}_C &= \vec{v}_D + \vec{\omega}_2 \times \vec{DC} \end{aligned}$$

$$\vec{\omega}_2 \times \vec{DC} = \vec{\omega}_1 \times \vec{AB} + \vec{\omega}_{BC} \times \vec{BC}$$



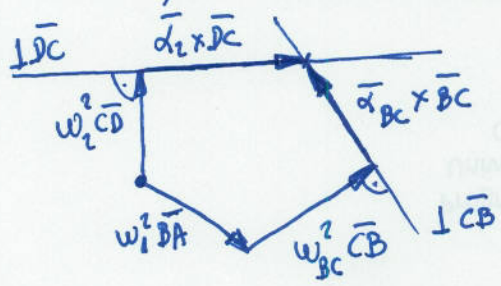
$$\text{Proj}_u + \omega_2 2R = \omega_1 2R + \omega_{BC} R$$

$$\text{Proj}_v \quad 0 = \omega_1 2R - \omega_{BC} 2R \Rightarrow \boxed{\omega_{BC} = \omega_1}$$

$$\omega_2 2 = \omega_1 2 + \omega_1 \Rightarrow \boxed{\omega_2 = \frac{3\omega_1}{2}}$$

$$\begin{aligned} \vec{a}_B &= \vec{a}_A + \alpha_1 \times \vec{AB} + \omega_1^2 \vec{BA} \\ \vec{a}_C &= \vec{a}_B + \alpha_{BC} \times \vec{BC} + \omega_{BC}^2 \vec{CB} \\ \vec{a}_C &= \vec{a}_D + \alpha_2 \times \vec{DC} + \omega_2^2 \vec{CD} \end{aligned}$$

$$\alpha_2 \times \vec{DC} + \omega_2^2 \vec{CD} = \omega_1^2 \vec{BA} + \alpha_{BC} \times \vec{BC} + \omega_{BC}^2 \vec{CB}$$



$$\text{Proj}_{DC} \quad 0 + \alpha_2 2R = \omega_1^2 2R + \omega_1^2 2R - \alpha_{BC} R$$

$$\text{Proj}_{CB} \quad \frac{9}{4} \omega_1^2 2R + 0 = -\omega_1^2 2R + \omega_1^2 2R + \alpha_{BC} 2R$$

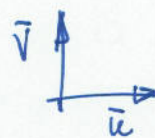
$$2\alpha_{BC} = \left(\frac{9}{2} + 1\right) \omega_1^2 = \frac{11}{2} \omega_1^2 \Rightarrow \boxed{\alpha_{BC} = \frac{11}{4} \omega_1^2}$$

$$2\alpha_2 = \left(4 - \frac{11}{4}\right) \omega_1^2 = \frac{5}{4} \omega_1^2 \Rightarrow \boxed{\alpha_2 = \frac{5}{8} \omega_1^2}$$



b) Tomamos los puntos A y D por ser fijos.

$$\bar{V}_{REL D} = \bar{V}_D - \bar{V}_{ARR AD} ; \quad \bar{V}_D = \bar{0} \text{ por ser fijo.}$$



$$\bar{V}_{ARR AD} = \bar{V}_A + \bar{\omega}_1 \times \bar{AD} ; \quad \bar{\omega}_1 \times \bar{AD}$$

$$\text{Proy}_u \bar{V}_{ARR AD} = w_1 3R$$

$$\text{Proy}_v \bar{V}_{ARR AD} = w_1 4R$$

$$\bar{V}_{REL D} = -\bar{V}_{ARR AD}$$

$$\begin{aligned} \text{Proy}_u \bar{V}_{REL} &= -w_1 3R \\ \text{Proy}_v \bar{V}_{REL} &= -w_1 4R \end{aligned}$$



$$\bar{a}_{REL D} = \bar{a}_D - \bar{a}_{ARR AD} - \bar{a}_{COR AD}$$

$$\bar{a}_D = \bar{0}$$

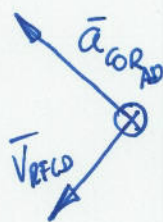
$$\bar{a}_{ARR AD} = \bar{a}_A + \bar{\omega}_1 \times \bar{AD} + w_1^2 \bar{DA}$$



$$\text{Proy}_u \bar{a}_{ARR AD} = w_1^2 4R$$

$$\text{Proy}_v \bar{a}_{ARR AD} = -w_1^2 3R$$

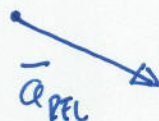
$$\bar{a}_{COR AD} = 2\bar{\omega}_1 \times \bar{V}_{REL D}$$

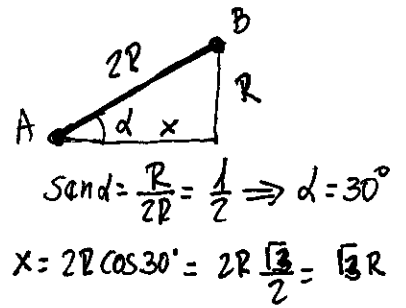
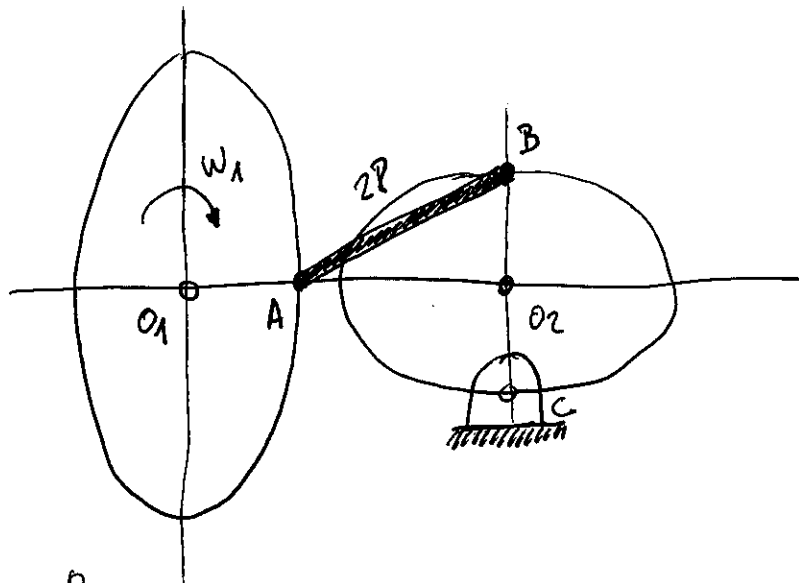


$$\left. \begin{aligned} \text{Proy}_u \bar{a}_{COR AD} &= 2w_1 4R w_1 = -8w_1^2 R \\ \text{Proy}_v \bar{a}_{COR AD} &= 2w_1 3R w_1 = 6w_1^2 R \end{aligned} \right\}$$

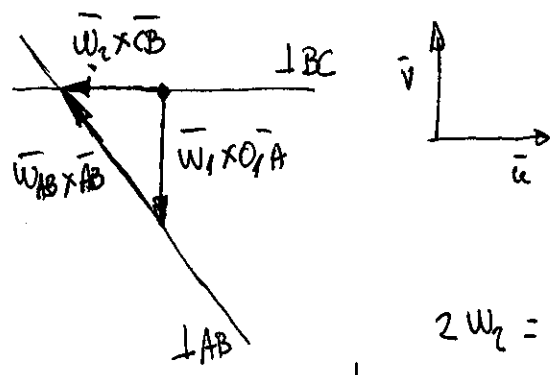
$$\bar{a}_{REL D} = -\bar{a}_{ARR AD} - \bar{a}_{COR AD}$$

$$\begin{aligned} \text{Proy}_u \bar{a}_{REL D} &= -(w_1^2 4R) - (-8w_1^2 R) = 4w_1^2 R \\ \text{Proy}_v \bar{a}_{REL D} &= -(-w_1^2 3R) - (6w_1^2 R) = -3w_1^2 R \end{aligned}$$





a) 
$$\left. \begin{aligned} \vec{v}_A &= \vec{v}_{O_1} + \vec{\omega}_1 \times \vec{O_1A} \\ \vec{v}_B &= \vec{v}_A + \vec{\omega}_{AB} \times \vec{AB} \end{aligned} \right\} \left. \begin{aligned} \vec{v}_B &= \vec{\omega}_1 \times \vec{O_1A} + \vec{\omega}_{AB} \times \vec{AB} \\ \vec{v}_B &= \vec{v}_C + \vec{\omega}_2 \times \vec{CB} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} \vec{\omega}_2 \times \vec{CB} &= \vec{\omega}_1 \times \vec{O_1A} + \vec{\omega}_{AB} \times \vec{AB} \\ \dot{c} &? \end{aligned}$$



Proj<sub>u</sub>:  $-\omega_2 2R = 0 = -\omega_{AB} R$

Proj<sub>v</sub>:  $0 = -\omega_1 R + \omega_{AB} \sqrt{3}R \Rightarrow \omega_{AB} = \frac{\omega_1}{\sqrt{3}}$

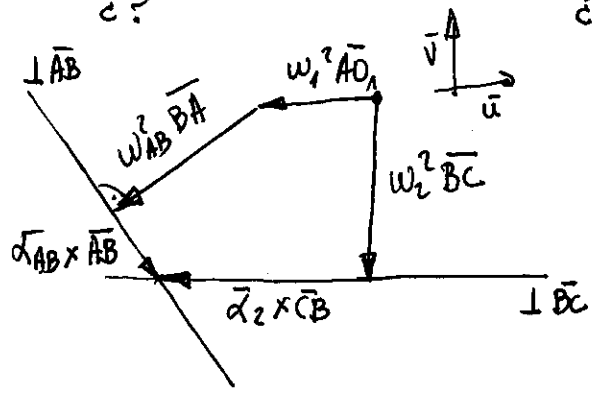
$2\omega_2 = \omega_1 \frac{\sqrt{3}}{3}; \omega_2 = \omega_1 \frac{\sqrt{3}}{6}$  2,5

$\omega_{AB} = \frac{\omega_1}{\sqrt{3}} = \frac{\omega_1 \sqrt{3}}{3}$  2,5

$\omega_1 = \frac{\omega_1}{2\sqrt{3}}$

$$\left. \begin{aligned} \vec{a}_A &= \vec{a}_{O_1} + \alpha_1 \times \vec{O_1A} + \omega_1^2 \vec{AO_1} \\ \vec{a}_B &= \vec{a}_A + \alpha_{AB} \times \vec{AB} + \omega_{AB}^2 \vec{BA} \end{aligned} \right\} \left. \begin{aligned} \vec{a}_B &= \omega_1^2 \vec{AO_1} + \alpha_{AB} \times \vec{AB} + \omega_{AB}^2 \vec{BA} \\ \vec{a}_B &= \vec{a}_C + \alpha_2 \times \vec{CB} + \omega_2^2 \vec{BC} \end{aligned} \right\} \Rightarrow$$

$$\alpha_2 \times \vec{CB} + \omega_2^2 \vec{BC} = \omega_1^2 \vec{AO_1} + \alpha_{AB} \times \vec{AB} + \omega_{AB}^2 \vec{BA}$$



Proj<sub>u</sub>:  $0 - \alpha_2 2R = -\omega_1^2 R - \omega_1^2 \frac{3}{9} \sqrt{3}R + \alpha_{AB} R$

Proj<sub>v</sub>:  $-\omega_1^2 \frac{3}{36} 2R + 0 = 0 - \omega_1^2 \frac{3}{9} R - \alpha_{AB} \sqrt{3}R$

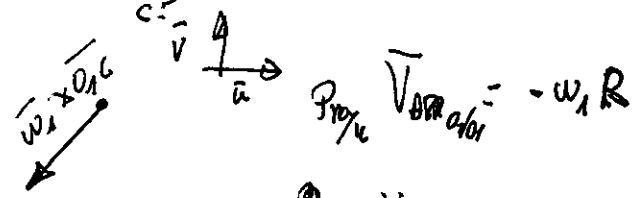
$\sqrt{3} \alpha_{AB} = -\frac{1}{6} \omega_1^2; \alpha_{AB} = -\frac{\sqrt{3}}{18} \omega_1^2$  3,5

$2\alpha_2 = \omega_1^2 (1 + \frac{\sqrt{3}}{3} + \frac{\sqrt{3}}{18}); \alpha_2 = (\frac{1}{2} + \frac{7\sqrt{3}}{36}) \omega_1^2$

b)  $\vec{V}_{ABS} = \vec{V}_{APP} + \vec{V}_{REL}$  ;  $\vec{V}_C = \vec{V}_{APP/O_1} + \vec{V}_{REL/C}$

$\vec{V}_C = \vec{0}$

$\vec{V}_{APP/O_1} = \vec{V}_{O_1}^0 + \vec{\omega}_1 \times \vec{O_1C}$



$\vec{V}_{REL/C} = -\vec{V}_{APP/O_1}$  ;  $\vec{V}_{REL/C}$  is parallel to  $-\vec{\omega}_1 \times \vec{O_1C}$

$\text{Proj}_u \vec{V}_{REL/C} = w_1 R$   
 $\text{Proj}_v \vec{V}_{REL/C} = w_1 (2 + \sqrt{3}R) = w_1 R (1 + \sqrt{3})$  1,5

$\vec{a}_{ABS} = \vec{a}_{APP} + \vec{a}_{COR} + \vec{a}_{REL}$  ;  $\vec{a}_C = \vec{a}_{APP/O_1} + \vec{a}_{COR/O_1} + \vec{a}_{REL/C}$

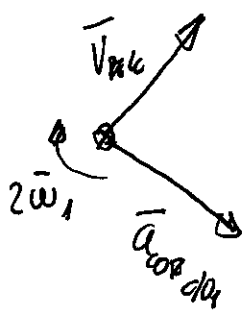
$\vec{a}_C = \vec{0}$

$\vec{a}_{APP/O_1} = \vec{a}_{O_1}^0 + \vec{\omega}_1 \times \vec{O_1C} + w_1^2 \vec{CO_1}$

$\text{Proj}_u \vec{a}_{APP/O_1} = -w_1^2 R (1 + \sqrt{3})$

$\vec{a}_{COR} = 2[\vec{\omega}_{APP} \times \vec{V}_{REL}]$

$\vec{a}_{COR/O_1} = 2[\vec{\omega}_1 \times \vec{V}_{REL/C}]$



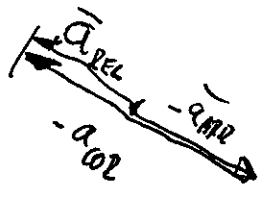
$\text{Proj}_v \vec{a}_{APP/O_1} = w_1^2 R$

$\text{Proj}_u \vec{a}_{COR/O_1} = 2w_1^2 R (1 + \sqrt{3})$

$\text{Proj}_v \vec{a}_{COR/O_1} = -2w_1^2 R$

$\vec{a}_{REL/C} = -\vec{a}_{APP/O_1} - \vec{a}_{COR}$

$\text{Proj}_u \vec{a}_{REL/C} = -(-w_1^2 R (1 + \sqrt{3})) - (2w_1^2 R (1 + \sqrt{3})) = -w_1^2 R (1 + \sqrt{3})$   
 $\text{Proj}_v \vec{a}_{REL/C} = -(w_1^2 R) - (-2w_1^2 R) = w_1^2 R$  2,5

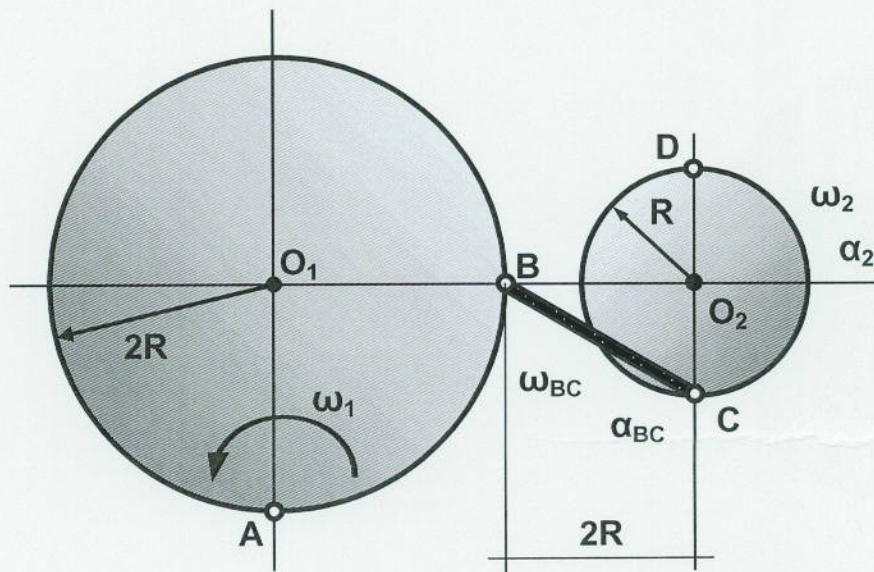


## MECÁNICA (MG) – FINAL DICIEMBRE-2011

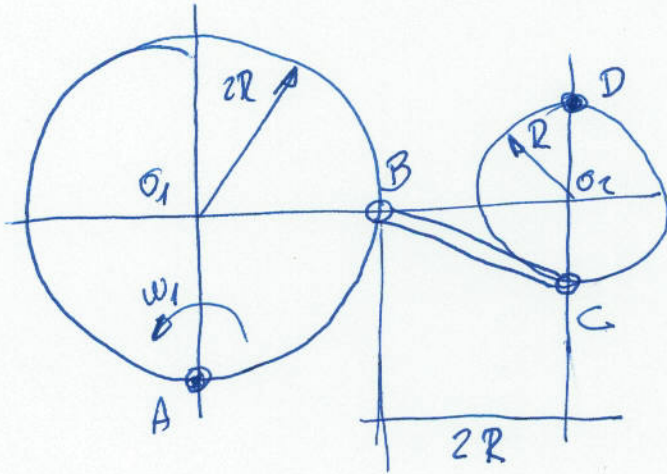
Tiempo: 14:00 a 16:00

Una pregunta de teoría y dos problemas

1. Se tiene dos discos de centros  $O_1$  y  $O_2$  y radios  $2R$  y  $R$  respectivamente, además existe una barra BC que une los dos discos en B y en C mediante sendas articulaciones como muestra la figura, están colocados en un plano horizontal. El disco de centro  $O_1$ , está fijo por el punto A mediante una articulación que permite su giro, gira con una velocidad angular  $\omega_1$  constante de sentido el indicado en la figura y el disco de centro  $O_2$ , está fijo en el punto D. Calcúlese de forma gráfica en el instante representado:
- La aceleración angular de la barra BC y del disco de centro  $O_2$ , sabiendo que  $\omega_{BC} = \omega_1$  en sentido horario y  $\omega_2 = 3/2 \omega_1$  en sentido horario. (4 puntos)
  - La velocidad y aceleración relativas del disco de centro  $O_2$  respecto el disco de centro  $O_1$ . (6 puntos)



Nota: El dibujo no está a escala



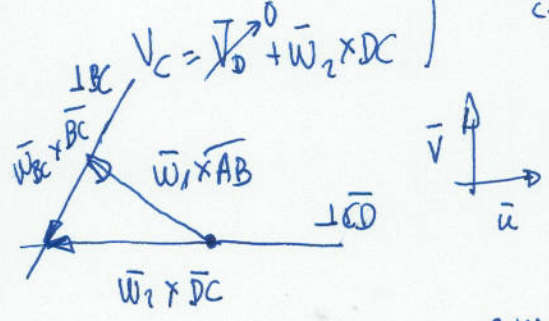
a)

$$\vec{v}_B = \vec{v}_A + \omega_1 \times \vec{AB}$$

$$\vec{v}_C = \vec{v}_B + \omega_{BC} \times \vec{BC}$$

$$\vec{v}_C = \vec{v}_D + \omega_2 \times \vec{DC}$$

$$\frac{\omega_2 \times DC}{i?} = \frac{\omega_1 \times AB + \omega_{BC} \times BC}{i?}$$



Proj u;  $-\omega_2 2R = -\omega_1 2R - \omega_{BC} R$

Proj v;  $0 = \omega_1 2R - \omega_{BC} 2R \Rightarrow \omega_{BC} = \frac{\omega_1 2R}{2R} = \omega_1$

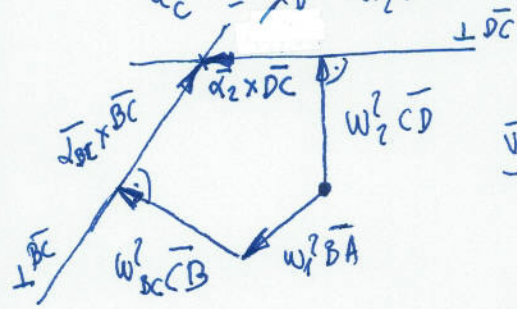
$2\omega_2 = 2\omega_1 + \omega_1 = 3\omega_1; \omega_2 = \frac{3}{2}\omega_1$

$$\vec{a}_B = \vec{a}_A + \alpha_1 \times \vec{AB} + \omega_1^2 \vec{BA}$$

$$\vec{a}_C = \vec{a}_B + \alpha_{BC} \times \vec{BC} + \omega_{BC}^2 \vec{CB}$$

$$\vec{a}_C = \vec{a}_D + \alpha_2 \times \vec{DC} + \omega_2^2 \vec{CD}$$

$$\frac{\alpha_2 \times DC + \omega_2^2 CD}{i?} = \frac{\omega_1^2 BA + \alpha_{BC} \times BC + \omega_{BC}^2 CB}{i?}$$



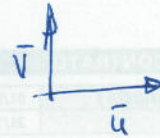
Proj u;  $0 - \alpha_2 2R = -\omega_1^2 2R - \omega_1^2 2R + \alpha_{BC} R$

Proj v;  $\frac{9\omega_1^2 2R}{4} + 0 = -\omega_1^2 2R + \omega_1^2 R + \alpha_{BC} 2R$   
 $2\alpha_{BC} = (\frac{9}{2} + 1)\omega_1^2 = \frac{11}{2}\omega_1^2; \alpha_{BC} = \frac{11}{4}\omega_1^2$

$2\alpha_2 = (4 - \frac{11}{4})\omega_1^2; \alpha_2 = \frac{5}{4} \cdot \frac{1}{2}\omega_1^2 = \frac{5}{8}\omega_1^2$

Este es un documento de trabajo y no debe ser considerado como un producto final. El uso de este documento sin el consentimiento escrito de la empresa es estrictamente prohibido. Reservados todos los derechos. No se permite la explotación económica ni la transformación de esta obra. Queda permitida la impresión en su totalidad.

b) Tomamos los puntos A y D por ser fijos.



$$\vec{V}_{RFD} = \vec{V}_D - \vec{V}_{APPAD} \quad ; \quad \vec{V}_D = \vec{0} \text{ por ser fijo}$$

$$\vec{V}_{APPAD} = \vec{V}_A + \vec{w}_1 \times \vec{AD}; \quad \swarrow \vec{w}_1 \times \vec{AD}$$

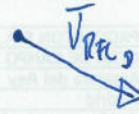
$$\text{Proy}_u \vec{V}_{APPAD} = -w_1 3R$$

$$\text{Proy}_v \vec{V}_{APPAD} = +w_1 4R$$

$$\vec{V}_{RFD} = -\vec{V}_{APPAD}$$

$$\text{Proy}_u \vec{V}_{RFD} = w_1 3R$$

$$\text{Proy}_v \vec{V}_{RFD} = -w_1 4R$$



$$\vec{a}_{RFD} = \vec{a}_D - \vec{a}_{APPAD} - \vec{a}_{CORAD}$$

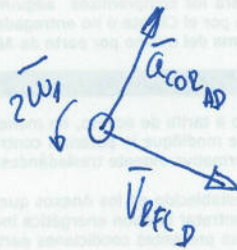
$$\vec{a}_D = \vec{0}$$

$$\vec{a}_{APPAD} = \vec{a}_A + \cancel{\vec{w}_1 \times \vec{AD}} + w_1^2 \vec{DA}; \quad \swarrow w_1^2 \vec{DA}$$

$$\text{Proy}_u \vec{a}_{APPAD} = -w_1^2 4R$$

$$\text{Proy}_v \vec{a}_{APPAD} = -w_1^2 3R$$

$$\vec{a}_{CORAD} = 2\vec{w}_1 \times \vec{V}_{RFD}$$



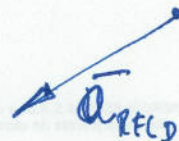
$$\text{Proy}_u \vec{a}_{CORAD} = 2w_1^2 4R = +8w_1^2 R$$

$$\text{Proy}_v \vec{a}_{CORAD} = 2w_1^2 3R = +6w_1^2 R$$

$$\vec{a}_{RFD} = -\vec{a}_{APPAD} - \vec{a}_{CORAD};$$

$$\text{Proy}_u \vec{a}_{RFD} = -(-w_1^2 4R) - (8w_1^2 R) = -4w_1^2 R$$

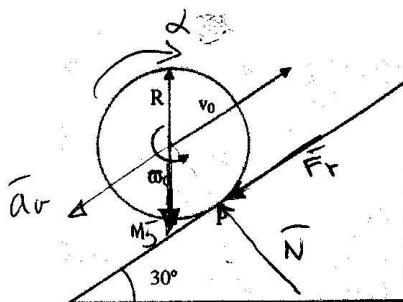
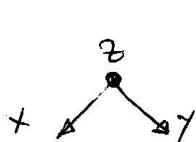
$$\text{Proy}_v \vec{a}_{RFD} = -(-w_1^2 3R) - (6w_1^2 R) = -3w_1^2 R$$



**MECÁNICA**  
**JULIO 2012**

Un disco de radio  $R$  y masa  $M$  se lanza sobre un plano inclinado  $30^\circ$  con la horizontal, de forma que el centro lleva una velocidad  $\vec{v}_0$  ascendente y un giro  $\omega_0$  antihorario.

Sabiendo que  $\mu = \frac{2}{\sqrt{3}}$  determinar en ese instante la aceleración angular del disco y la aceleración lineal de su centro.



- $F_r$  contraria al movimiento (ahora desliza)
- $\vec{a}_G$  provocada por  $F_r$  y  $Mg \sin 30$
- $\alpha$ ,  $F_r$  generan un par opuesto al giro.

T. C. M.

$$\sum \vec{F} = m \vec{a}_G \left\{ \begin{array}{l} Mg \sin 30 + F_r = m a_t \quad (1) \\ Mg \cos 30 - N = 0 \quad (2) \end{array} \right.$$

T.M.C. en G

$$\vec{N} = \frac{d\vec{q}_G}{dt} ; \quad \vec{q}_G = \vec{I}_G \vec{\omega} ; \quad \vec{\omega} = \vec{\omega}_z$$

$$\vec{q}_G = \begin{pmatrix} I_x & 0 & 0 \\ 0 & I_y & 0 \\ 0 & 0 & I_z \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{pmatrix} = I_z \omega \vec{k}$$

$$\frac{d\vec{q}_G}{dt} = I_z \frac{d\omega}{dt} \vec{k} + I_z \omega \frac{d\vec{k}}{dt} \Rightarrow \vec{N} = I_z \alpha \vec{k}$$

$$R \vec{j} \times F_r \vec{i} = -\frac{1}{2} M R^2 \alpha \vec{k} \Rightarrow \boxed{R F_r = \frac{1}{2} M R^2 \alpha} \quad (3)$$

\* De las 4 ecuaciones anteriores  $\alpha = \frac{2g}{R}$   $a_G = \frac{3}{2}g$

$$\boxed{F_r = M N} \quad (4)$$

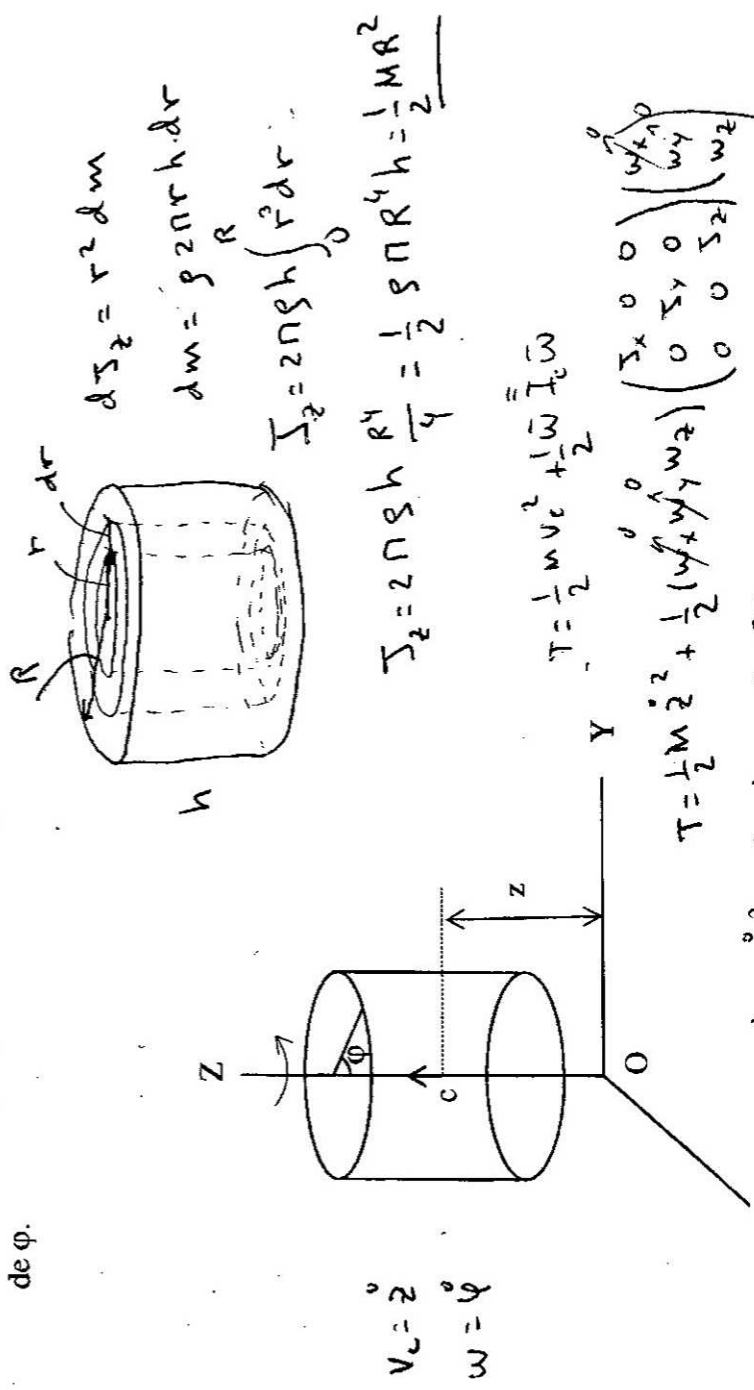
MECÁNICA

GIE Y MULTIGRADO

ENERO 2012

Sea un cilindro homogéneo de masa  $M$ , radio  $R$  y altura  $h$ , según figura. La única evolución posible del cilindro es un movimiento helicoidal ascendente en torno al eje de revolución  $OZ$ . Se definen los parámetros  $z$  y  $\varphi$ , que representan la altura del centro de masas del cilindro y el ángulo girado en torno a  $OZ$ . La condición que define el movimiento helicoidal es  $z=RK\varphi$ , donde  $K$  es una constante adimensional.

Obtener la Lagrangiana del sistema y hallar la ecuación diferencial que rige la evolución de  $\varphi$ .



$T = \frac{1}{2} M \dot{z}^2 + \frac{1}{2} \frac{1}{2} MR^2 \dot{\varphi}^2$

$T = \frac{1}{2} MR^2 K^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{4} MR^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} MR^2 \dot{\varphi}^2 (K^2 + \frac{1}{2})$

$V = m g z = m g R K \varphi$

$L = T - V = \frac{1}{2} MR^2 \dot{\varphi}^2 (K^2 + \frac{1}{2}) - m g R K \varphi$

$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}} - \frac{\partial L}{\partial \varphi} = 0 ; \quad MR^2 (K^2 + \frac{1}{2}) \ddot{\varphi} - m g R K = 0$

$\ddot{\varphi} = - \frac{g K}{R (K^2 + \frac{1}{2})}$



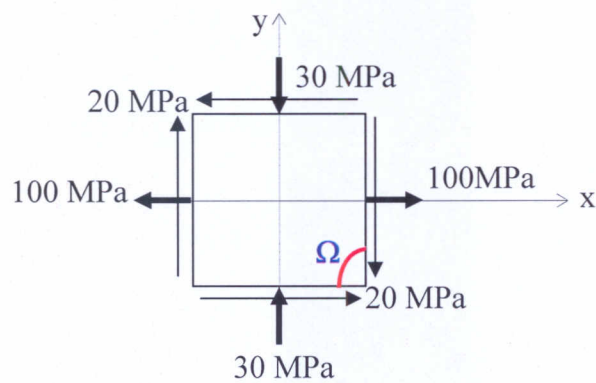
(Duración: 1 hora)

**EJERCICIO ( 10 PUNTOS)**

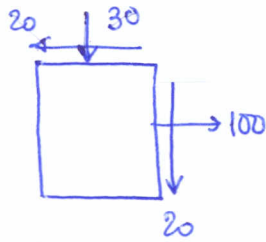
En el estado tensional plano de la figura se pide:

1. Determinar el valor de las tensiones principales y direcciones principales. (4 puntos)
2. Deformaciones longitudinales unitarias “ $\epsilon_x$ ” y “ $\epsilon_y$ ” (2 puntos)
3. Deformación angular máxima (2 puntos)
4. Valor del ángulo  $\Omega$  (inicialmente recto) después de la deformación, indicando si aumenta o disminuye. (2 puntos)

Datos:  $E=210$  GPa;  $\nu=0.3$



Solución examen de Elasticidad (4-07-2012)

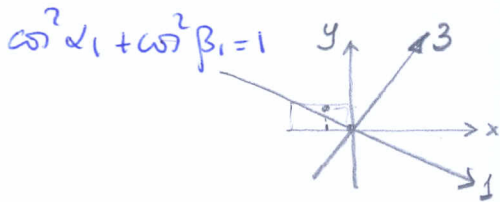


$$[T] = \begin{bmatrix} 100 & -20 \\ -20 & -30 \end{bmatrix};$$

$$\begin{vmatrix} 100 - \sigma & -20 \\ -20 & -30 - \sigma \end{vmatrix} = 0 \rightarrow \begin{aligned} \sigma_1 &= 103 \text{ MPa} \\ \sigma_2 &= 0 \\ \sigma_3 &= -33 \text{ MPa} \end{aligned}$$

Dirección principal 1

$$\begin{bmatrix} 100 - 103 & -20 \\ -20 & -30 - 103 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \omega \alpha_1 \\ \omega \beta_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{aligned} -3\omega \alpha_1 - 20 \omega \beta_1 &= 0 \\ \omega \alpha_1 &= -6.67 \omega \beta_1 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} \bar{n}_1 &= -0.99 \bar{i} + 0.15 \bar{j} \\ \bar{n}_3 &= +0.15 \bar{i} + 0.99 \bar{j} \end{aligned}$$

$$\boxed{2} \quad \epsilon_x = \frac{1}{E} [\sigma_x - \nu(\sigma_y + \sigma_z)] = \frac{1}{200 \cdot 10^3} [100 - 0.3 \cdot (-30)] = 5.19 \cdot 10^{-4}$$

$$\boxed{\epsilon_y} = \frac{1}{E} [\sigma_y - \nu(\sigma_x + \sigma_z)] = \frac{1}{200 \cdot 10^3} [-30 - 0.3 \cdot 100] = -2.86 \cdot 10^{-4}$$

$$\boxed{3} \quad \gamma_{\max} = \frac{\tau_{\max}}{G} \quad \left\{ \begin{aligned} \tau_{\max} &= \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{103 + 33}{2} = 68 \text{ MPa} \\ G &= \frac{E}{2(1+\nu)} = \frac{210 \cdot 10^3}{2(1+0.3)} = 80769.23 \text{ MPa} \end{aligned} \right.$$

$$\boxed{\gamma_{\max} = 8.42 \cdot 10^{-4} \text{ rad}}$$

$$\boxed{4} \quad \Omega_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G} = \frac{20}{80769.23} = 2.48 \cdot 10^{-4} \text{ rad} = 0.014^\circ$$

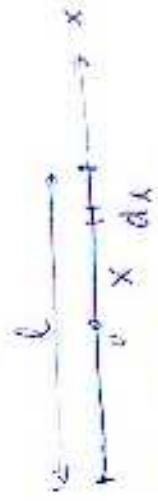
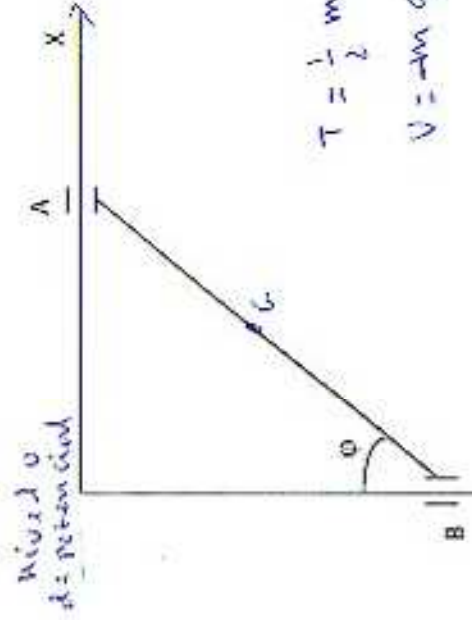
$$\Omega \text{ disminuye} \Rightarrow \boxed{\Omega = 90 - 0.014 = 89.98^\circ}$$

# MECÁNICA

DICIEMBRE 2011

Una barra homogénea AB de masa  $m$  y longitud  $2a$  puede moverse en un plano vertical XY de forma que el punto A desliza sin rozamiento por eje X, horizontal, y el B sobre el Y. El ángulo que forma la barra con eje Y es  $\varphi$ , tal como se indica en la figura.

Determinar la función lagrangiana del sistema y obtener, a partir de ella, las ecuaciones diferenciales del movimiento.



$$dm = \lambda dx$$

$$I_G = 2 \int_0^{2a} x^2 \lambda dx = \frac{1}{12} m l^2$$

$$T = \frac{1}{2} m (\dot{x}_G^2 + \dot{y}_G^2) + \frac{1}{2} ( \frac{1}{12} m (2a)^2 ) \dot{\varphi}^2$$

$$V = -m g a \cos \varphi$$

$$L = T - V = \frac{1}{2} m (\dot{x}_G^2 + \dot{y}_G^2) + \frac{1}{6} \dot{\varphi}^2 m a^2 + m g a \cos \varphi$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}_j} - \frac{\partial L}{\partial \varphi_j} = 0$$

$$x_G \longrightarrow m \ddot{x}_G = 0$$

$$y_G \longrightarrow m \ddot{y}_G = 0$$

$$\varphi \longrightarrow \frac{1}{3} \ddot{\varphi} m a^2 - m g a \sin \varphi = 0$$

$$\begin{cases} x_G = a \sin \varphi & ; & \dot{x}_G = a \dot{\varphi} \cos \varphi & ; & \ddot{x}_G = a (\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) \\ y_G = a \cos \varphi & ; & \dot{y}_G = -a \dot{\varphi} \sin \varphi & ; & \ddot{y}_G = a (-\ddot{\varphi} \sin \varphi - \dot{\varphi}^2 \cos \varphi) \end{cases} \quad (=)$$

# MECÁNICA (MULTIGRADO)

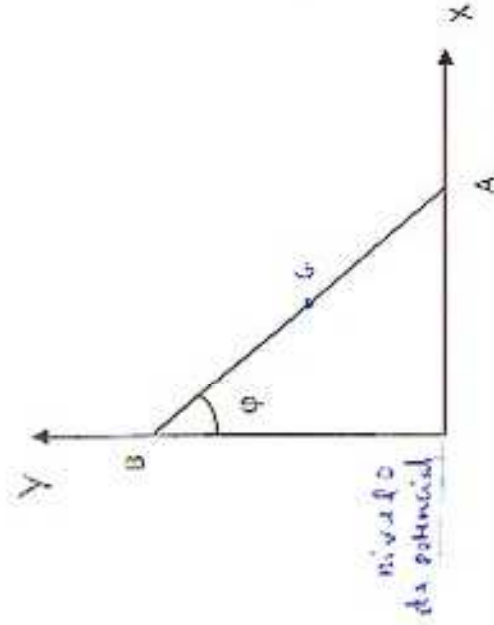
DICIEMBRE 2011

Se analiza el movimiento plano de una escalera que se apoya sobre una pared y suelo perfectamente lisos. El sistema se modela mediante una varilla rígida de masa  $m$  y longitud  $2a$ , cuyo extremo A desliza sin rozamiento por el eje OX y el extremo B desliza sin rozamiento sobre el eje OY. La varilla cae apoyando sus extremos en los ejes coordenados, tal como se indica en la figura. Determinar la Lagrangiana del sistema y obtener, a partir de ella, las ecuaciones diferenciales del movimiento.



$$dm = \lambda dx$$

$$I_C = \int_0^{l/2} x^2 \lambda dx = \frac{1}{12} ml^2$$



$$T = \frac{1}{2} m (\dot{x}_G^2 + \dot{y}_G^2) + \frac{1}{2} \left( \frac{1}{12} m (2a)^2 \right) \dot{\varphi}^2$$

$$V = m g a \cos \varphi$$

$$L = T - V = \frac{1}{2} m (\dot{x}_G^2 + \dot{y}_G^2) + \frac{1}{6} \dot{\varphi}^2 m a^2 - m g a \cos \varphi$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\varphi}_i} - \frac{\partial L}{\partial \varphi_i} = 0$$

$$x_G \rightarrow m \ddot{x}_G = 0$$

$$y_G \rightarrow m \ddot{y}_G = 0$$

$$\varphi \rightarrow \frac{1}{3} \ddot{\varphi} m a^2 - m g a \sin \varphi = 0$$

$$x_G = a \sin \varphi, \quad \dot{x}_G = a \dot{\varphi} \cos \varphi$$

$$y_G = a \cos \varphi; \quad \dot{y}_G = -a \dot{\varphi} \sin \varphi$$

$$\ddot{x}_G = a (\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi)$$

$$\ddot{y}_G = a (-\ddot{\varphi} \sin \varphi - \dot{\varphi}^2 \cos \varphi)$$

E. Sigüenza

## MECÁNICA FINAL de GRADO. ENERO-2011

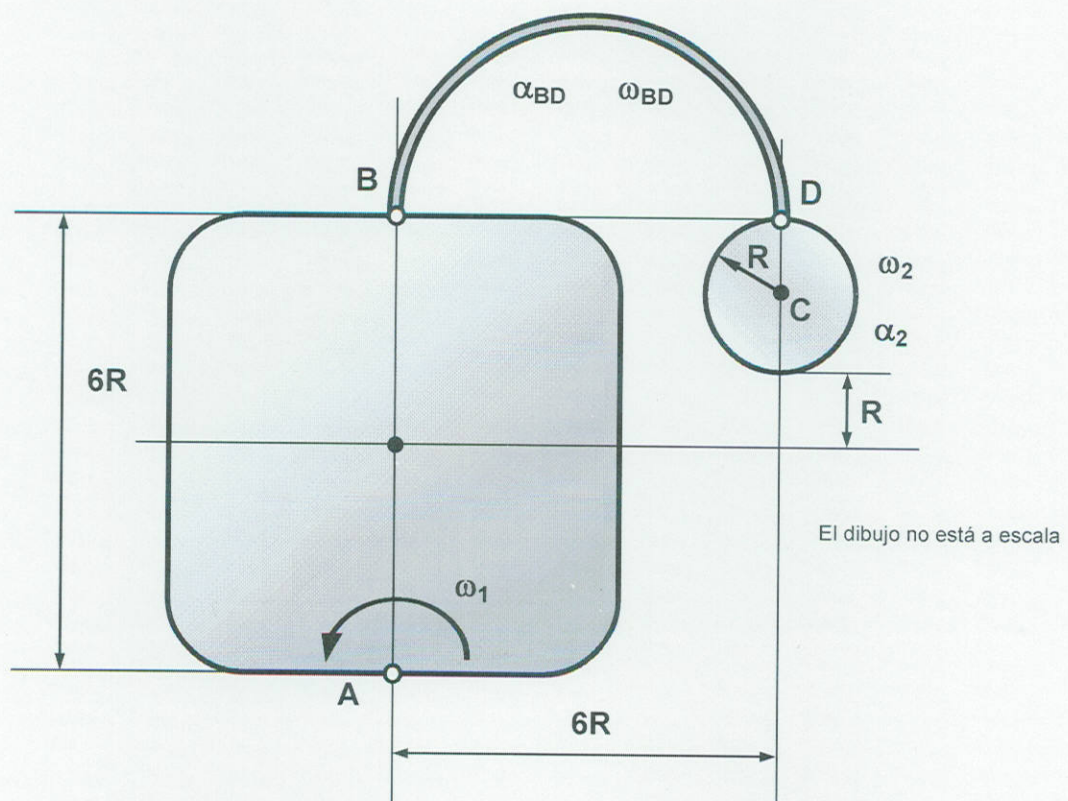
Tiempo: 90 minutos

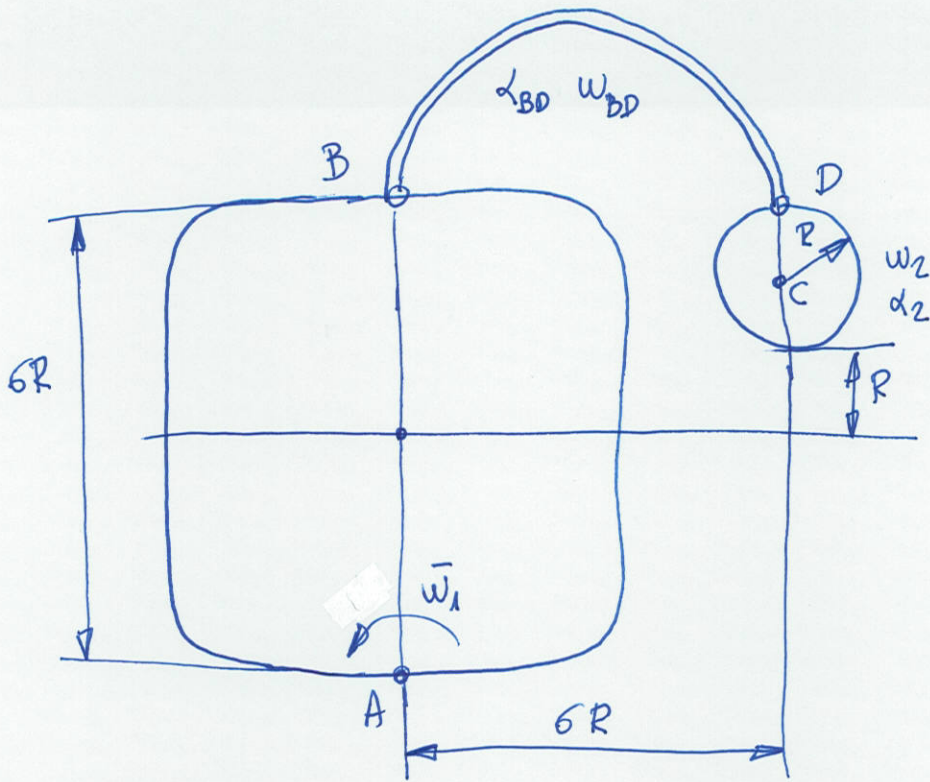
Fecha de publicación notas provisionales: 30-01-12

Fecha de revisión: Se anunciará en las notas provisionales

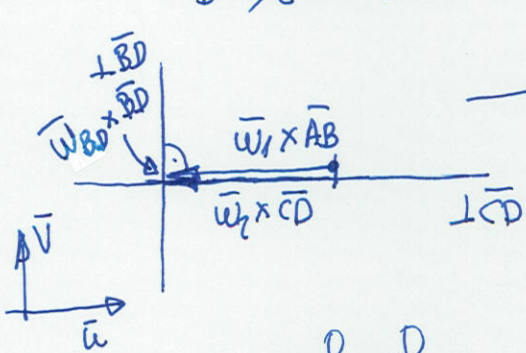
Puntuación: Tienen el mismo valor cada problema (10 puntos cada uno)

1. Se tiene una placa cuadrada de lado  $6R$  donde el punto  $A$  es fijo, un disco de centro  $C$  donde el centro es fijo y el radio  $R$ , y una barra curva  $BD$  como se muestra en la figura. Están colocados en un plano horizontal. Los puntos  $B$  y  $D$  son articulaciones que une la barra con la placa y el disco. La placa cuadrada se mueve con una velocidad angular  $\omega_1$  constante, siendo el sentido el indicado en la figura. Calcúlese de forma gráfica, obteniendo los resultados y en el instante indicado:
  - a. Velocidad y aceleraciones angulares de la barra  $BD$  ( $\omega_{BD}$ ,  $\alpha_{BD}$ ) y del disco de centro  $C_2$  ( $\omega_2$ ,  $\alpha_2$ ). (5 puntos)
  - b. La velocidad y aceleración del disco de centro  $C_2$  respecto de la placa cuadrada. (5 puntos)





$$\begin{aligned}
 \vec{v}_B &= \vec{v}_A + \vec{\omega}_1 \times \vec{AB} \\
 \vec{v}_D &= \vec{v}_B + \vec{\omega}_{BD} \times \vec{BD} \\
 \vec{v}_D &= \vec{v}_C + \vec{\omega}_2 \times \vec{CD}
 \end{aligned}
 \left. \begin{aligned}
 \vec{v}_D &= \vec{\omega}_1 \times \vec{AB} + \vec{\omega}_{BD} \times \vec{BD} \\
 \vec{v}_D &= \vec{\omega}_2 \times \vec{CD}
 \end{aligned} \right\} \begin{aligned}
 \vec{\omega}_2 \times \vec{CD} &= \vec{\omega}_1 \times \vec{AB} + \vec{\omega}_{BD} \times \vec{BD} \\
 \text{?} & \quad \text{?}
 \end{aligned}$$

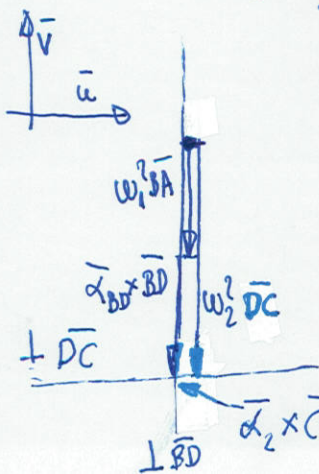


$$\vec{\omega}_{BD} \times \vec{BD} = \vec{0} \Rightarrow \boxed{\vec{\omega}_{BD} = \vec{0}}$$

$$\vec{\omega}_1 \times \vec{AB} = \vec{\omega}_2 \times \vec{CD}$$

$$\text{Proj}_u: -\omega_1 6R = -\omega_2 R; \quad \boxed{\omega_2 = 6\omega_1}$$

$$\begin{aligned}
 \vec{a}_B &= \vec{a}_A + \alpha_1 \times \vec{AB} + \omega_1^2 \vec{BA} \\
 \vec{a}_D &= \vec{a}_B + \alpha_{BD} \times \vec{BD} + \omega_{BD}^2 \vec{DB} \\
 \vec{a}_D &= \vec{a}_C + \alpha_2 \times \vec{CD} + \omega_2^2 \vec{DC}
 \end{aligned}
 \left. \begin{aligned}
 \vec{a}_D &= \omega_1^2 \vec{BA} + \alpha_{BD} \times \vec{BD} \\
 \vec{a}_D &= \omega_2^2 \vec{DC}
 \end{aligned} \right\} \Rightarrow$$



$$\alpha_2 \times \vec{CD} + \omega_2^2 \vec{DC} = \omega_1^2 \vec{BA} + \alpha_{BD} \times \vec{BD}$$

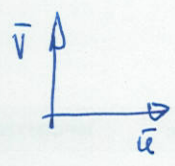
$$\alpha_2 \times \vec{CD} = \vec{0} \Rightarrow \boxed{\alpha_2 = \vec{0}}$$

$$\text{Proj}_v: -\omega_2^2 R = -\omega_1^2 6R - \alpha_{BD} 6R$$

$$36\omega_1^2 = 6\omega_1^2 + \alpha_{BD} 6; \quad 6\alpha_{BD} = 36\omega_1^2 - 6\omega_1^2 = 30\omega_1^2$$

$$\boxed{\alpha_{BD} = \frac{30}{6} \omega_1^2 = 5\omega_1^2}$$

b) Tomamos  $C$  y  $A$  que son fijos.



$$\bar{V}_C = \bar{V}_{ARR_{c/A}} + \bar{V}_{REF_C} ; \bar{V}_{REF_C} = \bar{V}_C - \bar{V}_{ARR_{c/A}}$$

$$\bar{V}_C = \bar{0} \text{ pto fijo.}$$

$$\bar{V}_{ARR_{c/A}} = \bar{V}_A + w_1 \times \bar{AC}$$



$$\text{Proy}_u \bar{V}_{ARR_{c/A}} = -w_1 5R$$

$$\text{Proy}_v \bar{V}_{ARR_{c/A}} = w_1 6R$$

$$\bar{V}_{REF_C} = -\bar{V}_{ARR_{c/A}}$$

$$\begin{aligned} \text{Proy}_u \bar{V}_{REF_C} &= w_1 5R \\ \text{Proy}_v \bar{V}_{REF_C} &= -w_1 6R \end{aligned}$$

$$\bar{a}_C = \bar{a}_{ARR_{c/A}} + \bar{a}_{COR_{c/A}} + \bar{a}_{REF_C} ; \bar{a}_{REF_C} = \bar{a}_C - \bar{a}_{ARR_{c/A}} - \bar{a}_{COR_{c/A}}$$

$$\bar{a}_C = \bar{0} \text{ pto fijo.}$$

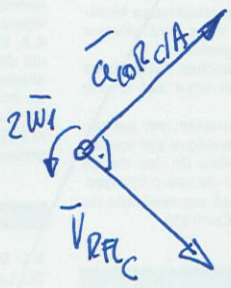
$$\bar{a}_{ARR_{c/A}} = \bar{a}_A + w_1 \times \bar{AC} + w_1^2 \bar{CA}$$



$$\text{Proy}_u \bar{a}_{ARR_{c/A}} = -w_1^2 6R$$

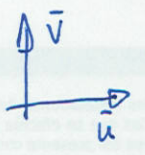
$$\text{Proy}_v \bar{a}_{ARR_{c/A}} = -w_1^2 5R$$

$$\bar{a}_{COR_{c/A}} = 2 w_1 \times \bar{V}_{REF_C}$$

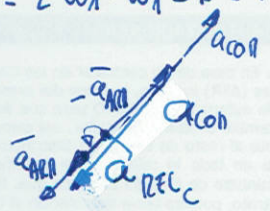


$$\text{Proy}_u \bar{a}_{COR_{c/A}} = 2 w_1 \cdot w_1 6R = +12 w_1^2 R$$

$$\text{Proy}_v \bar{a}_{COR_{c/A}} = 2 w_1 \cdot w_1 5R = +10 w_1^2 R$$



$$\bar{a}_{REF_C} = -\bar{a}_{ARR_{c/A}} - \bar{a}_{COR_{c/A}}$$



$$\begin{aligned} \text{Proy}_u \bar{a}_{REF_C} &= -[-w_1^2 6R + 12 w_1^2 R] = -6 w_1^2 R \\ \text{Proy}_v \bar{a}_{REF_C} &= -[-w_1^2 5R + 10 w_1^2 R] = -5 w_1^2 R \end{aligned}$$