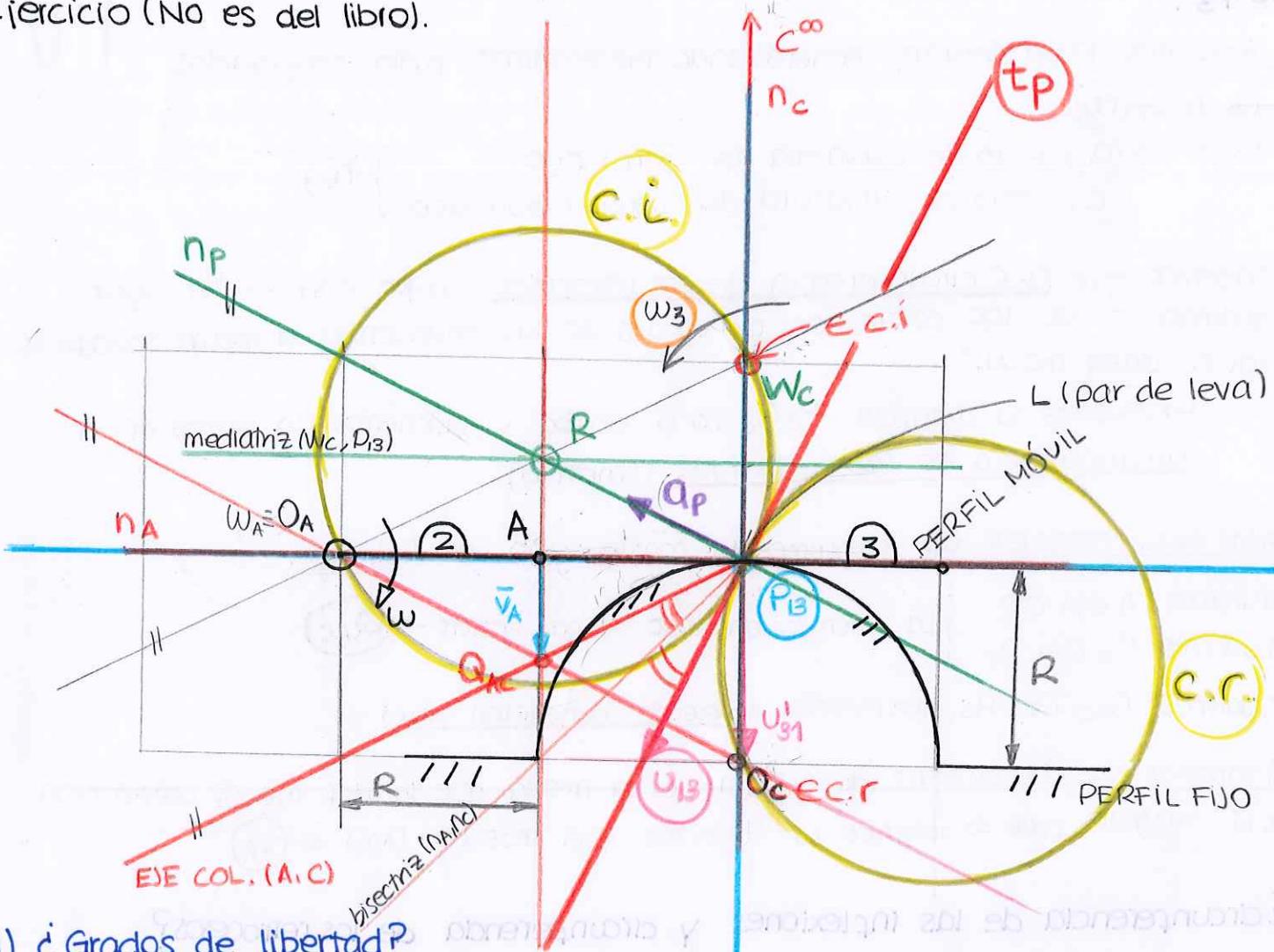


Ejercicio (No es del libro).



1) ¿Grados de libertad?

$$G = 3(N-1) - 2P_I - P_{II} = \left\{ \begin{array}{l} N=3 \text{ elementos} \\ P_I = 2 \text{ pares de rotación} \\ P_{II} = 1 \text{ par de leva} \end{array} \right\} = 3(3-1) - 2 \cdot 2 - 1 \cdot 1 = 1$$

G = 1

2) ¿CIR<sub>3</sub>?

- Tiene que estar en la perpendicular a la tangente entre levas (planos 1 y 3)
  - Tiene que estar en la perpendicular a V<sub>A</sub> obtenemos V<sub>A</sub> con w<sub>2</sub>)
- P<sub>I3</sub>

3) ¿w<sub>3</sub>?

Sabemos que  $V_{A2} = w \cdot \overline{O_A A} = w \cdot R$  (considerando A ∈ 2)

Podemos calcular V<sub>A</sub> considerando el punto A parte del elemento 3 ⇒

$$V_{A3} = w_3 \cdot \overline{P_{I3} A} = w_3 \cdot R.$$

Igualándolas:  $V_{A3} = V_{A2} \Rightarrow \boxed{w_3 = w}$

#### 4) ¿ $t_p$ ?

Aplicamos Euler-Savary generalizado. Necesitamos puntos conjugados.

$$O_A, A \Rightarrow n_A$$

$$O_c, C \Rightarrow O_c \text{ centro de curvatura del perfil fijo.} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} n_c \\ C \text{ centro de curvatura del perfil móvil. } \Rightarrow \infty$$

Sabemos que  $O_c$  es circunferencia de los retrocesos porque esta es "el lugar geométrico de los centros de curvatura de las envolventes a rectas solidarias con el plano móvil."

→ llevamos la distancia  $P_{13}O_c$  hacia arriba y obtenemos un punto de la circunferencia de las inflexiones (simetría)

PASOS PARA OBTENER  $t_p$ . (seguimos la construcción de Bobillier)

$$\begin{array}{l} 1) \text{ Unimos } A \text{ con } C^\infty \\ 2) \text{ Unimos } O_A \text{ con } O_c \end{array} \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \text{ La intersección entre ambas rectas} \rightarrow Q_{AC}$$

$$3) \text{ Unimos } Q_{AC} \text{ con } P_{13}, \text{ obteniendo el eje de colineación } (A, C)$$

$$4) \text{ Sabemos que la bisectriz de } n_A \text{ y } n_c \text{ es la misma que la del eje de colineación y la tangente polar. } \Rightarrow \text{ tenemos la bisectriz y el EJE COL } (A, C) \Rightarrow t_p$$

5) ¿circunferencia de las inflexiones y circunferencia de los retrocesos?

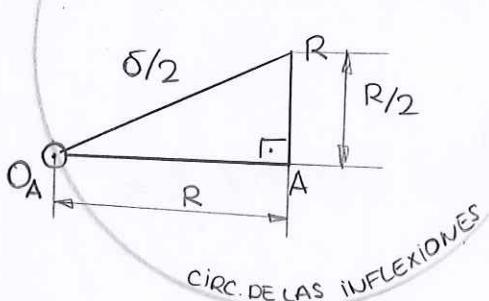
- Sabemos que  $P_{13}$  y  $n_c$  son puntos de c.i. ⇒ hacemos la mediatriz.

- Trazamos la normal a  $t_p$  por el punto  $P_{13} \Rightarrow n_p$

- Tenemos la CIRC. DE LAS INFLEXIONES y la CIRC. DE LOS RETROCESOS que es la simétrica respecto a  $t_p$ .

(También se podría hacer trazando por  $R$  una paralela al EJE DE COL  $(A, C)$ ) ¿?

¿Cuál es el diámetro de la circunferencia de las inflexiones?



$$\left(\frac{\delta}{2}\right)^2 = \left(\frac{R}{2}\right)^2 + R^2$$

$$\delta = \sqrt{5} \cdot R$$

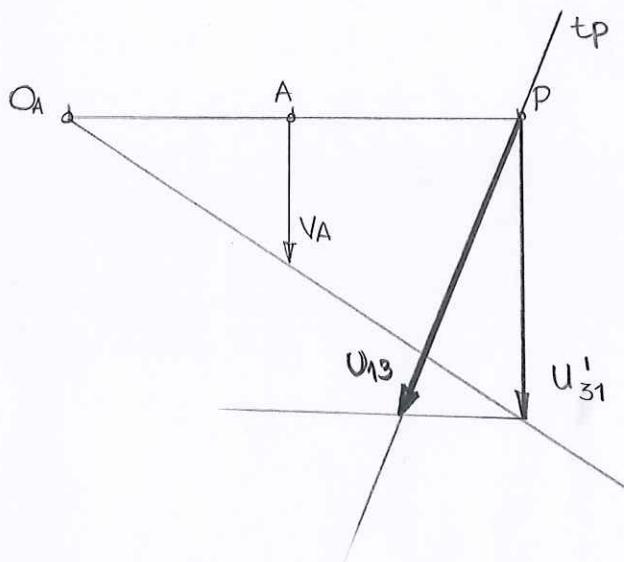
6) ¿Aceleración del punto P<sub>3</sub>?

$$\alpha_p = \omega_3^2 \cdot \delta = \sqrt{5} \omega^2 R \Rightarrow \text{¿dирекция? Hacia el centro de c.i. (ver pág. 118, POLO DE ACCELERACIONES)}$$

$\alpha_p = \sqrt{5} \omega^2 R$

7) ¿U<sub>31</sub>?

Aplicamos el teorema de Hartmann (P.100: representación gráfica del teorema de Hartmann)



"El extremo del vector velocidad de un punto, el centro de curvatura de su trayectoria y el extremo de la componente paralela a la velocidad del punto, del vector velocidad de cambio de polo, están alineados" sabemos que U<sub>31</sub> está sobre t<sub>P</sub>, como tenemos su proyección U'<sub>31</sub> ⇒ U<sub>31</sub>

¿cómo calcularíamos α<sub>3</sub>? Conocemos la aceleración de dos puntos del elemento ③, la de P y la de A (la conseguimos como punto del elemento ②).

Planteamos el campo de aceleraciones (Mecánica I), sabiendo que  $a_{PA}^T = \alpha \cdot PA$

↳ una vez conocido α podemos obtener la CIRCUNFERENCIA DE BRESSE diámetro de c.b. ⇒  $b = \frac{\omega^2}{\alpha} \cdot \delta$  sobre t<sub>P</sub> y corta con c.i. en un punto cuya aceleración es nula.

¿Para el campo de aceleraciones  $\omega = \text{cte}$ ? ( $\alpha_2 = 0$ )

¿ $a_{PA}^T = \alpha \cdot PA = \alpha \cdot R$  ó  
 $a_{PA}^N = \alpha \cdot PA$ ? ¿De qué?  
 ¿Circ. de Bresse?

1.00 mm



Trans (F)

1.00 mm

1.00 mm



and the 2nd polarizer is set at 90° to the 1st polarizer.

The intensity of the light is measured at the focal point of the lens.

Source and Amplitude of Light

Intensity of light is proportional to the square of the amplitude of the wave.

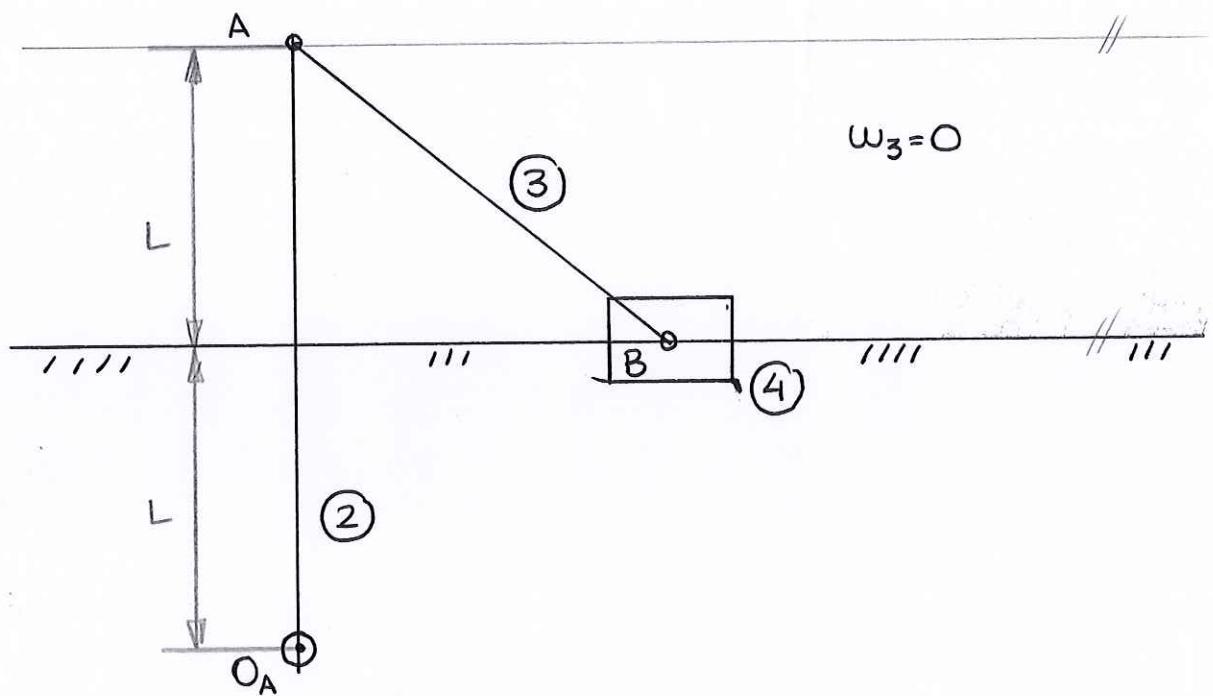
Intensity of light is proportional to the square of the amplitude of the wave.

Intensity of light is proportional to the square of the amplitude of the wave.

Intensity of light is proportional to the square of the amplitude of the wave.

Ejercicio (Para hacer).

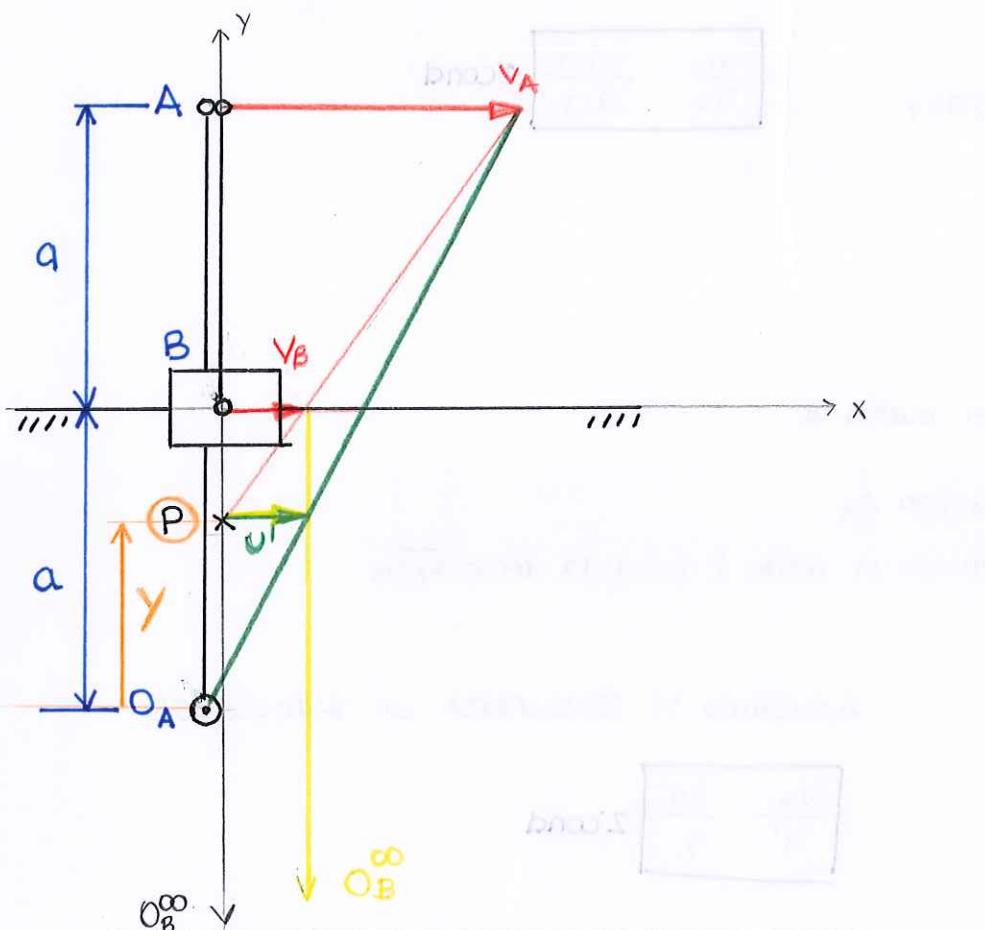
Hay que hacer lo mismo que con el anterior



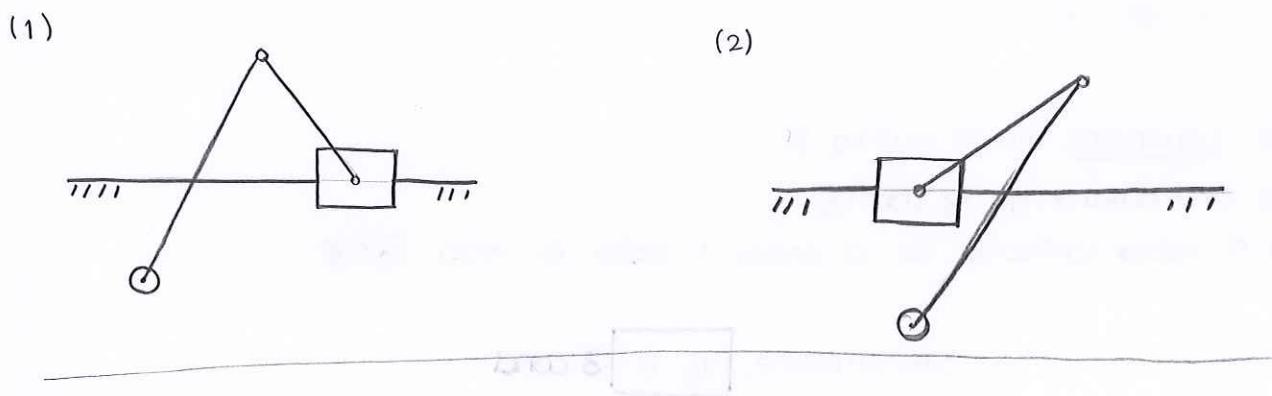
Pedírselo a Asier



EJERCICIO: Bielo-manivela en posición de indeterminación  
 (Tipo ejemplo 3.1. de la página 158)



CONFIGURACIONES POSIBLES:



Calcula los CIR's de la barra  $\overline{AB}$ .

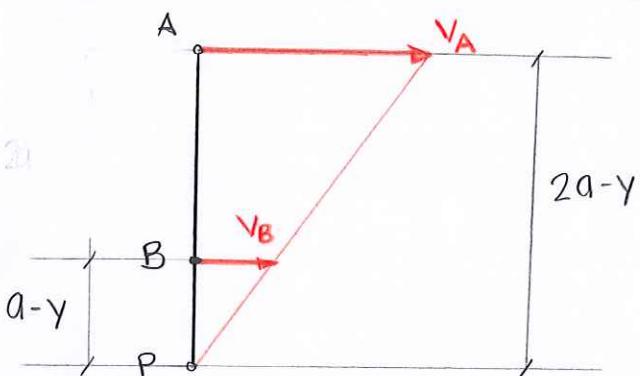
\* Sabemos que  $v_A$  y  $v_B$ : horizontales (dirección del eje x) → el polo estará en el eje y

3 CONDICIONES

→ Ponemos polo en posición P a una distancia y de O<sub>A</sub> para plantear el problema

1)  $v_A = v_B$

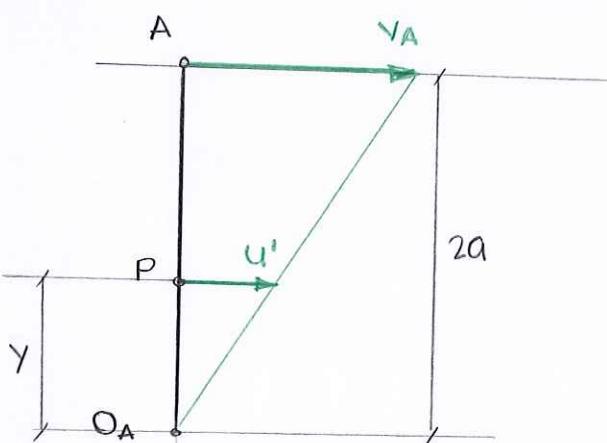
## ① A, B en mismo elemento



Aplicamos la SEMEJANZA de TRIÁNGULOS

$$\frac{v_A}{v_B} = \frac{2a-y}{a-y} \quad 1^{\text{cond}}$$

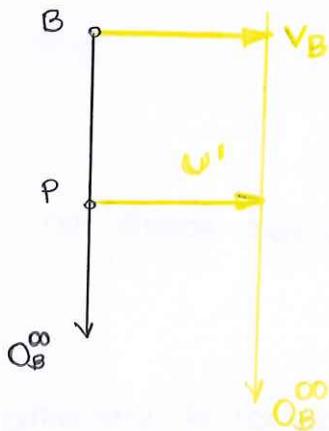
## ② Aplicamos Hartmann en el punto A

\* Unimos el extremo de  $v_A$  con  $O_A$ \*  $u'$  será el vector (dirección de x) desde P hasta la recta  $\overline{v_A O_A}$ 

Aplicamos la SEMEJANZA de TRIÁNGULOS

$$\frac{v_A}{u'} = \frac{2a}{y} \quad 2^{\text{cond}}$$

## ③ Aplicamos Hartmann en el punto B.

\* Unimos el extremo de  $v_B$  con  $O_B^\infty$ \*  $u'$  será el vector (dirección de x) desde P hasta la recta  $\overline{v_B O_B^\infty}$ directamente,  $v_B = u'$  3<sup>cond</sup>

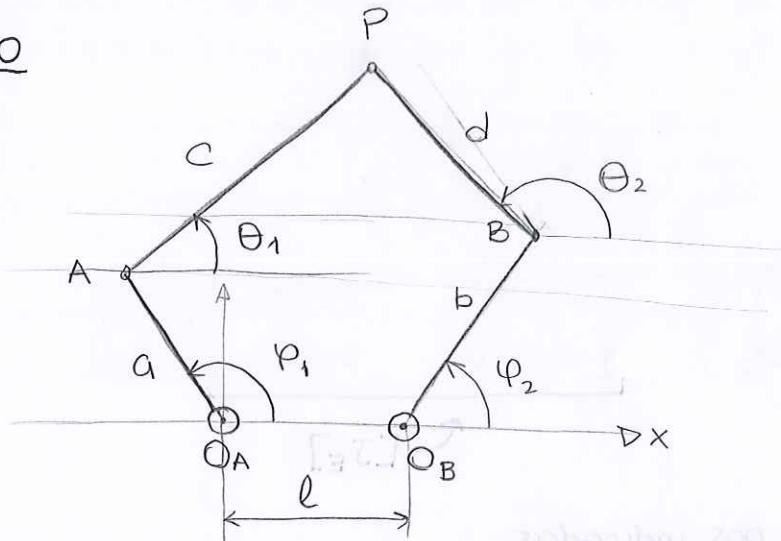
Con las 3 condiciones resolvemos el problema:

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{v_A}{v_B} = \frac{2a-y}{a-y} \\ \frac{v_A}{u'} = \frac{2a}{y} \\ v_B = u' \end{array} \right. \quad \left. \begin{array}{l} \frac{v_A}{v_B} = \frac{2a}{y} \\ \frac{2a-y}{a-y} = \frac{2a}{y} \Rightarrow (\dots) \Rightarrow \end{array} \right. \boxed{\begin{array}{l} y_1 = 0,586,0 \\ y_2 = 3,414,0 \end{array}}$$

FLORIPS



FLORIPS



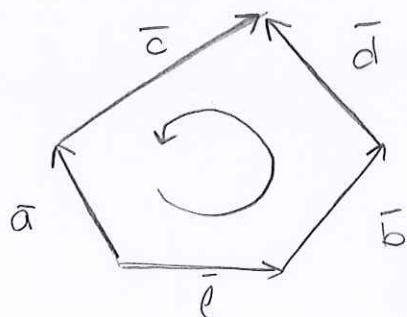
$$G = 2gd$$

datos geom:  $a, b, c, d, l$

entradas:  $\varphi_1, \varphi_2$

salidas:  $\theta_1, \theta_2$

### 1) Ecuaciones de posición:



$$\bar{l} + \bar{b} + \bar{d} - \bar{a} - \bar{c} = 0$$

Proyectamos:

$$\left. \begin{array}{l} x: l + b \cos \varphi_2 + d \cos \theta_2 - c \cdot \cos \theta_1 - a \cdot \cos \varphi_1 = 0 \\ y: b \sin \varphi_2 + d \sin \theta_2 - c \sin \theta_1 - a \cdot \sin \varphi_1 = 0 \end{array} \right\}$$

{ No hay variables pasivas. }

### 2) Ecuaciones de velocidad

Matriz Jacobiana  $[J_s]$  correspondiente a todas las variables.

$[J], [J_s], [J_e]$

$$\left. \begin{array}{l} -b \sin \varphi_2 \cdot \dot{\varphi}_2 - d \sin \theta_2 \cdot \dot{\theta}_2 + c \sin \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 + a \cdot \cos \varphi_1 \cdot \dot{\varphi}_1 = 0 \\ b \cos \varphi_2 \cdot \dot{\varphi}_2 + d \cos \theta_2 \cdot \dot{\theta}_2 - c \cos \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 - a \cdot \cos \varphi_1 \cdot \dot{\varphi}_1 = 0 \end{array} \right\}$$

dervando ec. posición

Reordenando.

$J$

$$\begin{bmatrix} c \sin \theta_1 & -d \sin \theta_2 & a \sin \varphi_1 & -b \sin \varphi_2 \\ -c \cos \theta_1 & d \cos \theta_2 & -a \cos \varphi_1 & b \cos \varphi_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

ambas las salidas y abajo entradas, porque luego para sacas  $J_s$  y  $J_E \Rightarrow [J_s]^{-1} [J_E] = -[J_E] [J_s]^{-1}$

$$[J_S] \{ \dot{s} \} = - [J_E] \{ \dot{\varphi} \}$$

Igualar

$$\begin{bmatrix} c \sin \theta_1 & -d \sin \theta_2 \\ -c \cos \theta_1 & d \cos \theta_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{Bmatrix} = - \begin{bmatrix} a \sin \varphi_1 & -b \sin \varphi_2 \\ -a \cos \varphi_1 & b \cos \varphi_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{Bmatrix}$$

↑  $[J_S]$                               ↑  $[J_E]$

3) Grados de libertad en las pos. indicadas.

Obtener las singularidades del problema de posición directo (+ general)

①

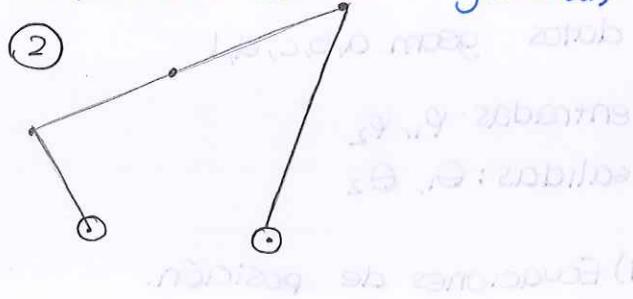


①

$$\begin{cases} \varphi_1 = \pi; \varphi_2 = 0 / \theta_1 = 0; \theta_2 = \pi \end{cases}$$

→ sustituimos en  $[J]$ .

$$[J] \begin{Bmatrix} \dot{s} \\ \dot{\varphi} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

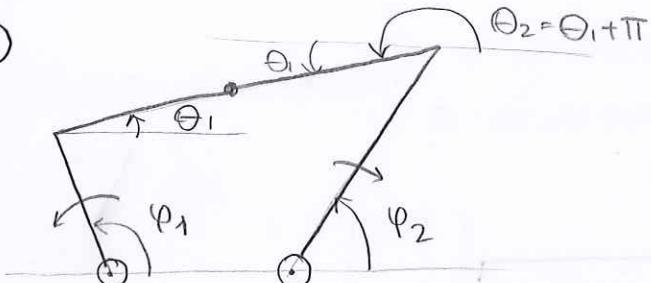


$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ -c & -d & a & b \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

Tenemos que usar el estudio de posiciones singulares porque la fórmula no sirve para casos de pos. singulares {

$$G = N \cdot C_{\text{Lagrangeana}} - N \cdot \underbrace{\text{Ecuaciones. indep. (de pos.)}}_{\text{rango } [J]} = 4 - 1 = 3 \quad P. \text{Indetermin.} \quad 4 - 2 = 2 \quad \text{Inc. movilidad}$$

②

{ Pierde 1 gral en las v. entrada }

$$\boxed{\theta_2 = \theta_1 + \pi}$$

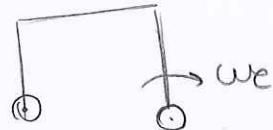
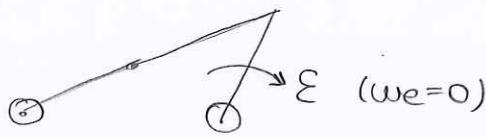
$$|J_S| = c.d. (\sin \theta_1 \cos(\theta_1 + \pi) - \sin(\theta_1 + \pi) \cos \theta_1) = (*)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \cos(\theta_1 + \pi) = \cos \theta_1 \cos \pi - \sin \theta_1 \sin \pi = -\cos \theta_1 \\ \sin(\theta_1 + \pi) = \sin \theta_1 \cos \pi + \cos \theta_1 \sin \pi = -\sin \theta_1 \end{array} \right\}$$

$$(*) = c.d. (\sin \theta_1 \cos \theta_1 - \sin \theta_1 \cos \theta_1) = 0 \Rightarrow \text{sing. problema directo.}$$

$(\dot{\varphi}_1, \dot{\varphi}_2)$

$$(A\dot{\varphi}_1 + B\dot{\varphi}_2 = 0)$$



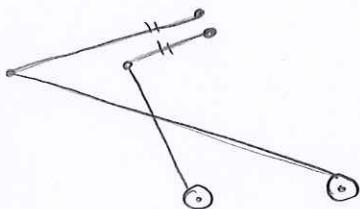
(+ general)

Singularidades en el problema DIRECTO.

$$|J_S| = 0;$$

↓ de forma genérica.

$$c.d. \sin(\theta_1 - \theta_2) = 0 \Rightarrow \theta_1 - \theta_2 = 0, \pi, -\pi$$

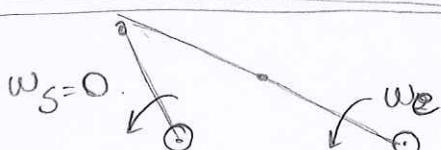


Singularidades en el problema INVERSO

$$|J_E| = 0.$$

↓ de forma genérica

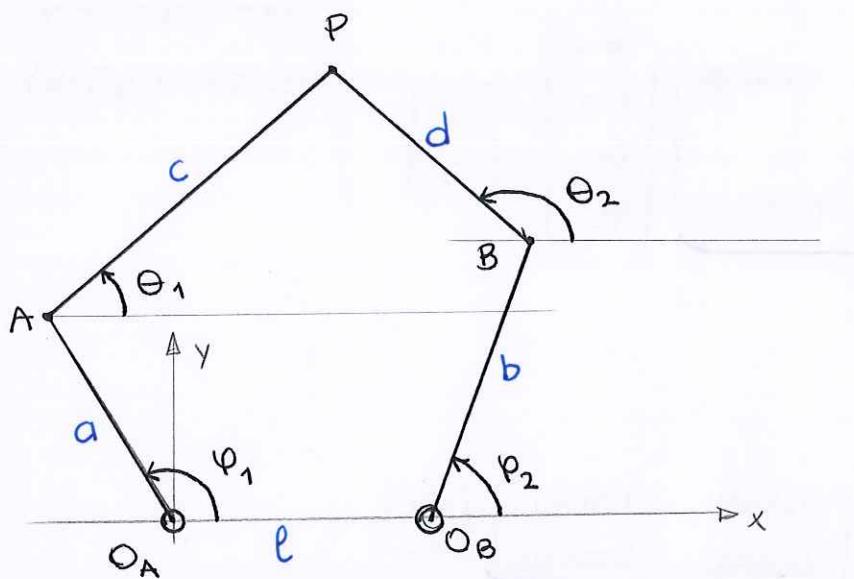
obtenemos la condición  $\Rightarrow$  dibujamos la posición.



{hemos perdido un gol en la salida}

which they are to be placed.

which they are to be placed.

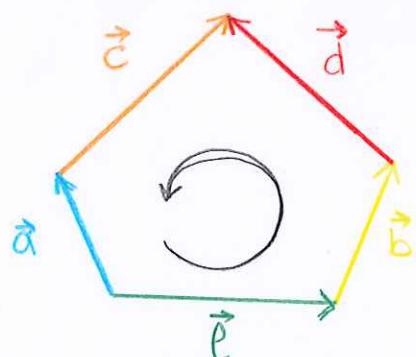


$$G = 2gd\ell$$

DatosGeometría:  $a, b, c, d, \ell$ Entradas:  $\varphi_1, \varphi_2$ Salidas:  $\theta_1, \theta_2$ 

(Intersección de los segmentos en el punto P)

## 1) Ecuaciones de posición



$$\vec{e} + \vec{b} + \vec{d} - \vec{c} - \vec{a} = \vec{0}$$

Proyectamos:

$$\begin{aligned} x) \quad & e + b \cos \varphi_2 + d \cos \theta_2 - c \cdot \cos \theta_1 - a \cdot \cos \varphi_1 = 0 \\ y) \quad & b \sin \varphi_2 + d \sin \theta_2 - c \cdot \sin \theta_1 - a \cos \varphi_1 = 0 \end{aligned}$$

{No hay variables pasivas}

## 2) Ecuaciones de velocidad.

Matriz Jacobiana  $[J]$  correspondiente a todas las variables.  $[J], [J_s], [J_e]$ 

Derivando ecuaciones de posición.

$$\begin{cases} -b \cdot \sin \varphi_2 \cdot \dot{\varphi}_2 - d \sin \theta_2 \cdot \dot{\theta}_2 + c \sin \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 + a \sin \varphi_1 \cdot \dot{\varphi}_1 = 0 \\ b \cos \varphi_2 \cdot \dot{\varphi}_2 + d \cos \theta_2 \cdot \dot{\theta}_2 - c \cos \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 - a \cos \varphi_1 \cdot \dot{\varphi}_1 = 0 \end{cases}$$

Reordenando: (Escribimos en forma matricial).

$$\left[ \begin{array}{cccc} c \sin \theta_1 & -d \sin \theta_2 & a \sin \theta_1 & -b \sin \varphi_2 \\ -c \cos \theta_1 & d \cos \theta_2 & -a \cos \theta_1 & b \cos \varphi_2 \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{l} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} 0 \\ 0 \end{array} \right\}$$

\* Arriba las salidas y abajo entradas, porque luego sacas  $J_S$  y  $J_E$

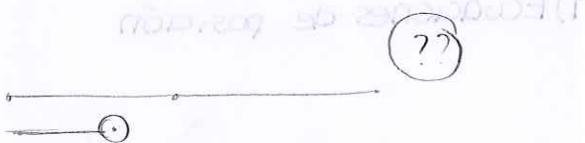
$[J_S] \{S\} = -[J_E] \{\dot{\varphi}\}$

$$[J_S] \{S\} = -[J_E] \{\dot{\varphi}\}$$

$$\left[ \begin{array}{cc} c \sin \theta_1 & -d \sin \theta_2 \\ -c \cos \theta_1 & d \cos \theta_2 \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{l} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{array} \right\} = - \left[ \begin{array}{cc} a \sin \theta_1 & -b \sin \varphi_2 \\ -a \cos \theta_1 & b \cos \varphi_2 \end{array} \right] \left\{ \begin{array}{l} \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{array} \right\}$$

3) "Obtener las singularidades del sistema" (+ general)

①



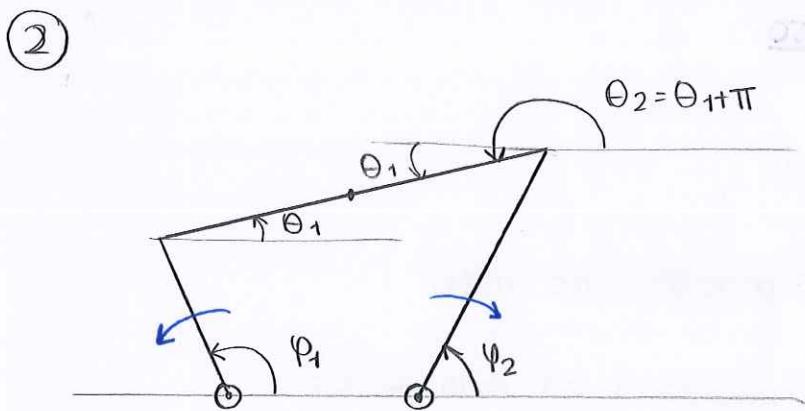
$$\varphi_1 = \pi, \varphi_2 = 0 / \theta_1 = 0, \theta_2 = \pi$$

sustituimos en  $[J]$

$$\left[ \begin{array}{cccc} 0 & 0 & 0 & 0 \\ -c & -d & a & b \end{array} \right] = \left\{ \begin{array}{l} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right\}$$

Tenemos que usar el ESTUDIO DE POSICIONES SINGULARES porque la fórmula no sirve para casos de posiciones singulares.

$$G = N \cdot C \text{ Lagrangiana} - \underbrace{N \text{ Ecuaciones Independ. (de posic.)}}_{\text{rango } [J]} = \frac{4-1=3}{4-2=2} \quad \begin{array}{l} P. \text{ Indeterm.} \\ \text{Inc movilidad} \end{array}$$



{ pierde 1 gdl en las var. entrada }

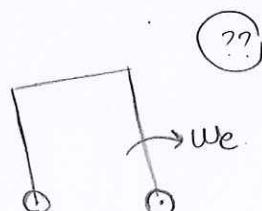
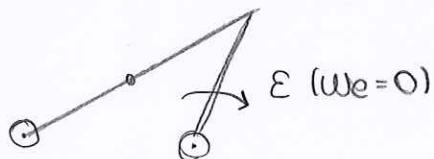
$$\theta_2 = \theta_1 + \pi$$

$$|J_s| = c.d.(\sin \theta_1 \cdot \cos(\theta_1 + \pi) - \sin(\theta_1 + \pi) \cdot \cos \theta_1) = (*)$$

Relaciones trigonométricas:

$$\left. \begin{array}{l} \cos(\theta_1 + \pi) = \cos \theta_1 \cdot \cos \pi - \sin \theta_1 \cdot \sin \pi = -\cos \theta_1 \\ \sin(\theta_1 + \pi) = \sin \theta_1 \cdot \cos \pi + \cos \theta_1 \cdot \sin \pi = -\sin \theta_1 \end{array} \right\}$$

$(*) = c.d.(\sin \theta_1 \cdot \cos \theta_1 - \sin \theta_1 \cdot \cos \theta_1) = 0 \Rightarrow$  SING PROBLEMA DIRECTO  
 $(\dot{\varphi}_1, \dot{\varphi}_2) \quad A\dot{\varphi}_1 + B\dot{\varphi}_2 = 0$

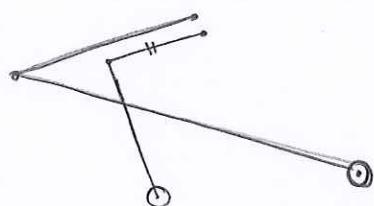


(+ general) Singularidades del problema DIRECTO.

$$|J_s| = 0;$$

↓ de forma genérica

$$c.d.\sin(\theta_1 - \theta_2) = 0 \Rightarrow \theta_1 - \theta_2 = 0; \pi; -\pi$$



singularidades en el problema INVERSO.

$$|J_E| = 0.$$

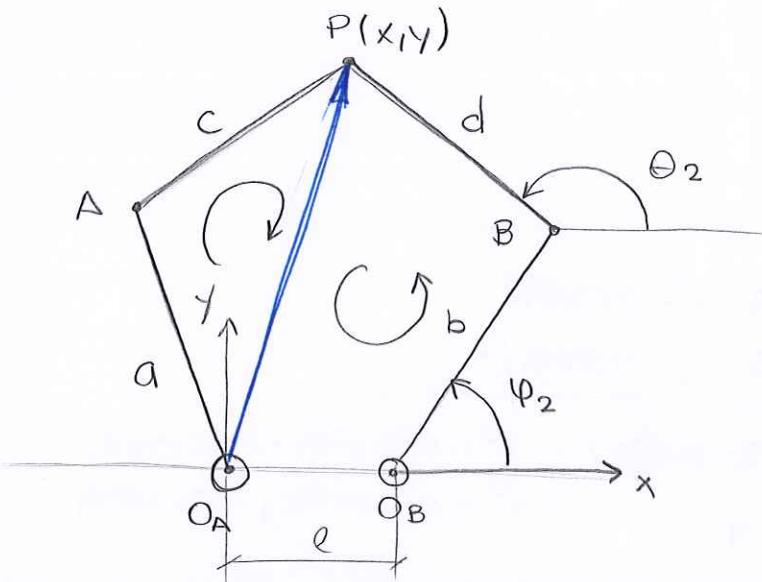
↓ de forma genérica.

obtenemos la condición  $\Rightarrow$  dibujamos la posición (como antes)



{hemos perdido un gdl en la salida}

singularidades del problema INVERSO

EJERCICIO MODIFICADO

$$G = 2 \text{ gdl}$$

datos geom:  $a, b, c, d, l$

entradas:  $\theta_1, \varphi_2$

saldas:  $\theta_1, \theta_2$

ent:  $\varphi_1, \varphi_2$

c. secundar  $\left\{ \begin{array}{l} \theta_1 \\ \theta_2 \\ x \\ y \end{array} \right\}$  pasivas }  
 $\left\{ \begin{array}{l} \theta_1 \\ \theta_2 \\ x \\ y \end{array} \right\}$  salida } incógnitas

2 lazos  $\left[ \begin{array}{l} \bar{a} + \bar{c} = \overline{OP} \\ \bar{e} + \bar{b} + \bar{d} = \overline{OP} \end{array} \right]$

Proyectamos:

$$\left. \begin{array}{l} x) a \cos \varphi_1 + c \cos \theta_2 = x \\ y) a \sin \varphi_1 + c \sin \theta_2 = y \\ x) l + b \cdot \cos \varphi_2 + d \cos \theta_2 = x \\ y) b \sin \varphi_2 + d \sin \theta_2 = y \end{array} \right\} \xrightarrow{\text{derivando}} \left[ \begin{array}{l} x \\ y \\ \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \ddot{\varphi}_1 \\ \ddot{\varphi}_2 \end{array} \right] = \left[ \begin{array}{l} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right] \quad (*)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} x \\ y \\ \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \\ \ddot{\varphi}_1 \\ \ddot{\varphi}_2 \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{l} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right\}$$

$$\left[ \begin{array}{l} \dot{x} \\ \dot{y} \\ \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{array} \right] = \left[ -J_E \right] \left\{ \begin{array}{l} \varphi_1 \\ \varphi_2 \end{array} \right\}$$

$$(4 \times 2) \quad (2 \times 2)$$

Una vez obtenidas las ecuaciones de posición, podríamos haber eliminado las var pasivas.

$$[J_S] \begin{Bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{Bmatrix} = - [J_E] \begin{Bmatrix} \dot{\varphi}_1 \\ \dot{\varphi}_2 \end{Bmatrix}$$

(\*) → eliminar  $\varphi_1 =$

$$\begin{aligned} (c \cos \varphi_1 &= x - a \cos \varphi_1)^2 \\ (c \sin \varphi_1 &= y - a \sin \varphi_1)^2 \end{aligned}$$
$$\begin{aligned} c^2(\cos^2 \varphi_1 + \sin^2 \varphi_1) &= x^2 + (a^2 \cos^2 \varphi_1) - 2ax \cos \varphi_1, \\ " &+ y^2 + (a^2 \sin^2 \varphi_1) - 2ay \sin \varphi_1 \end{aligned}$$
$$\boxed{c^2 = x^2 + a^2 + y^2 - 2ax \cos \varphi_1 - 2ay \sin \varphi_1}$$