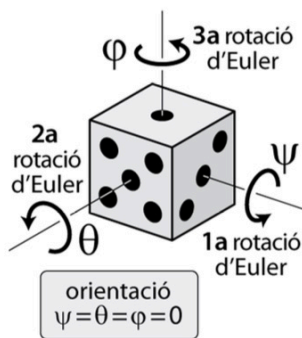


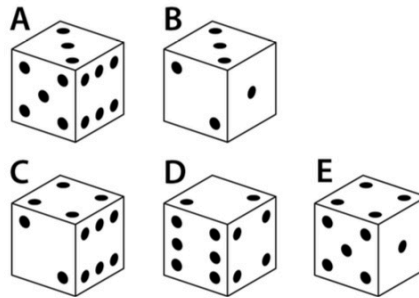
## Sol. "dau"

Si  $\Delta\psi = \Delta\theta = \Delta\varphi = 90^\circ$ ,  
com queda orientat el dau?

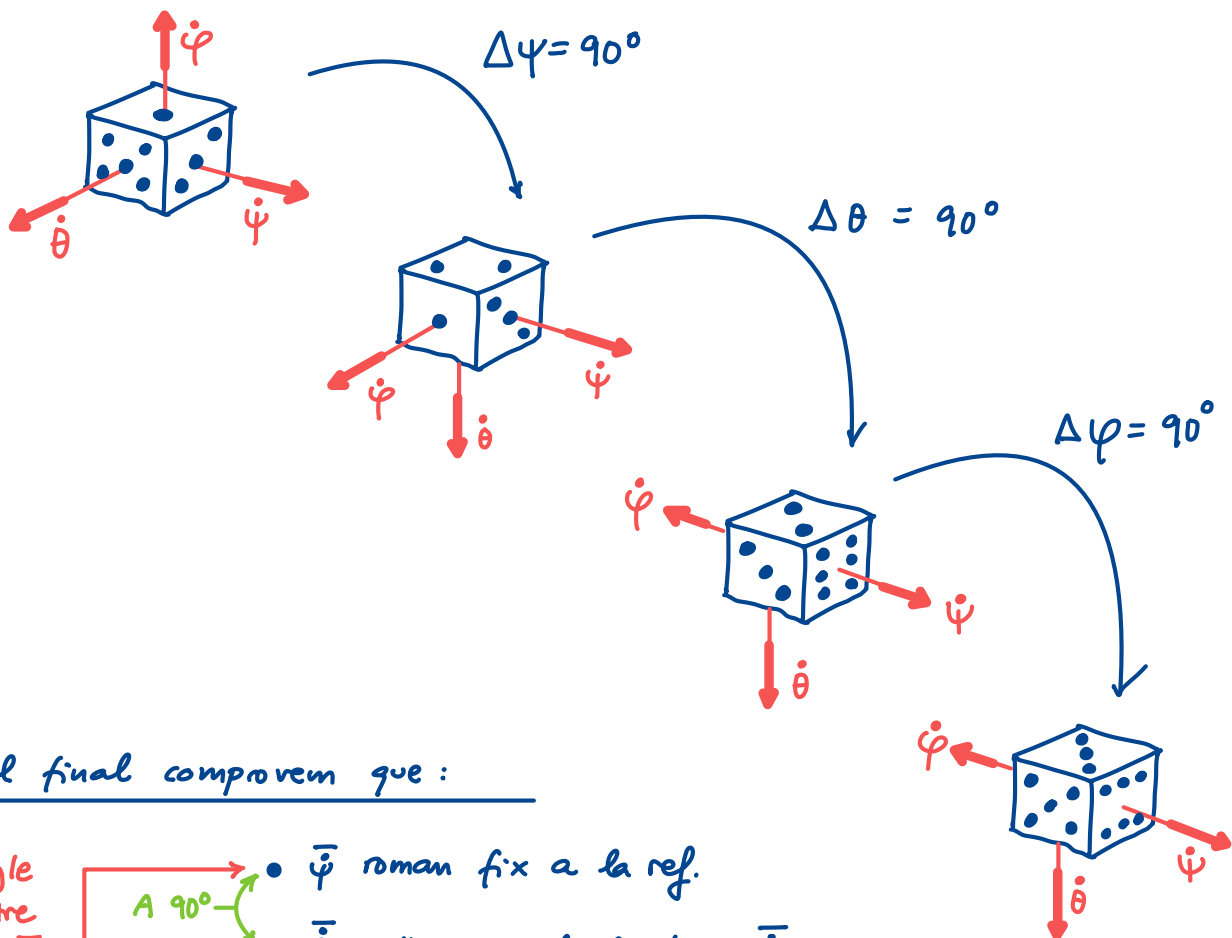


**1** El dau s'orienta respecte del terra mitjançant tres angles d'Euler. Per a la configuració  $\psi = \theta = \varphi = 0$ , les tres velocitats angulars associades tenen l'orientació i sentits indicats a la figura. Quina serà l'orientació del dau si es modifiquen els angles d'acord amb els increments  $\Delta\psi = \Delta\theta = \Delta\varphi = 90^\circ$ ?

NOTA: les cares oposades d'un dau sumen 7.



Dibuixo com queden  $\bar{\psi}$ ,  $\bar{\theta}$ ,  $\bar{\varphi}$  després de cada rotació i després pinto com queden les cares:



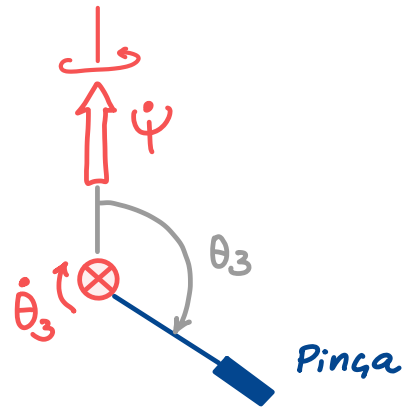
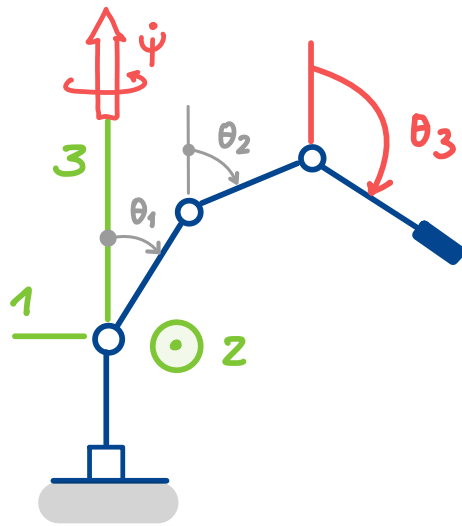
Al final comprovem que:

Angle entre  $\bar{\psi}$  i  $\bar{\varphi}$  pot ser qualsevol

- $\bar{\psi}$  roman fix a la ref.
- $\bar{\theta}$  " en el pla  $\perp$  a  $\bar{\psi}$
- $\bar{\varphi}$  " fix a la cara original del dau

□ en ag. cas

## Sol "Robot"



La pinça només té 2 GL d'orientació:  $\dot{\psi}, \dot{\theta}_3$

La podem veure com una baldufa orientada amb

precessió  $\psi$   
nutació  $\theta_3$

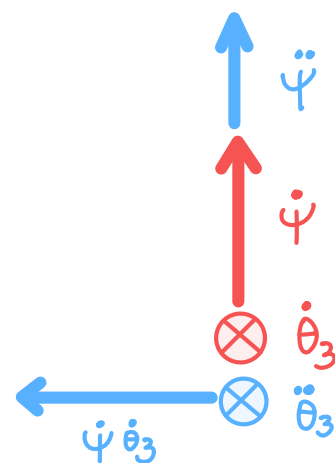
Els angles  $\theta_1$  i  $\theta_2$  són de nutació per als braços intermedis, no per a la pinça.

$P_{in} = P_{in\grave{a}}$

$$\bar{\Omega}_T^{P_{in}} = \bar{\dot{\psi}} + \bar{\dot{\theta}_3} = (\uparrow \dot{\psi}) + (\otimes \dot{\theta}_3)$$

$$\begin{aligned} \bar{\alpha}_T^{P_{in}} &= (\uparrow \ddot{\psi}) + (\otimes \ddot{\theta}_3) + (\overleftarrow{\dot{\psi} \dot{\theta}_3}) \\ &= \begin{Bmatrix} \dot{\psi} \dot{\theta}_3 \\ -\ddot{\theta}_3 \\ \ddot{\psi} \end{Bmatrix}_B \end{aligned}$$

— vel. ang.  
— acc. ang.

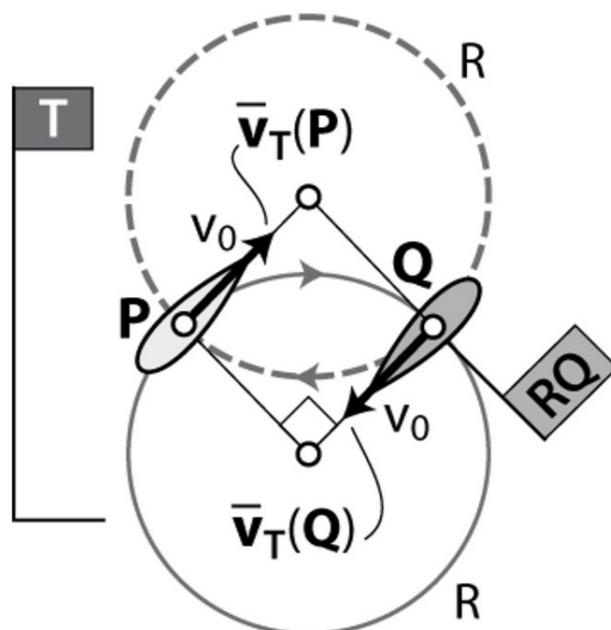


Sol. "Barques"

**3** Els punts **P** i **Q** de les barques P i Q descriuen moviments circulars del mateix radi  $R$  amb celeritat constant  $v_0$  respecte de la terra. Quina és la velocitat del punt **P** de la barca P respecte de la barca Q?

- |          |                           |          |                          |
|----------|---------------------------|----------|--------------------------|
| <b>A</b> | $\leftarrow \sqrt{2}v_0$  | <b>D</b> | $\downarrow \sqrt{2}v_0$ |
| <b>B</b> | $\rightarrow \sqrt{2}v_0$ | <b>E</b> | 0                        |
| <b>C</b> | $\uparrow \sqrt{2}v_0$    |          |                          |

$\bar{v}_{RQ}(P)?$



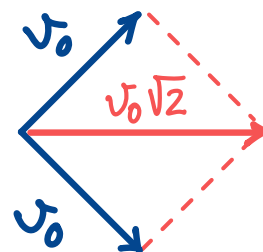
Fem comp. movim. amb

$$\begin{cases} AB = T \\ REL = RQ \end{cases}$$

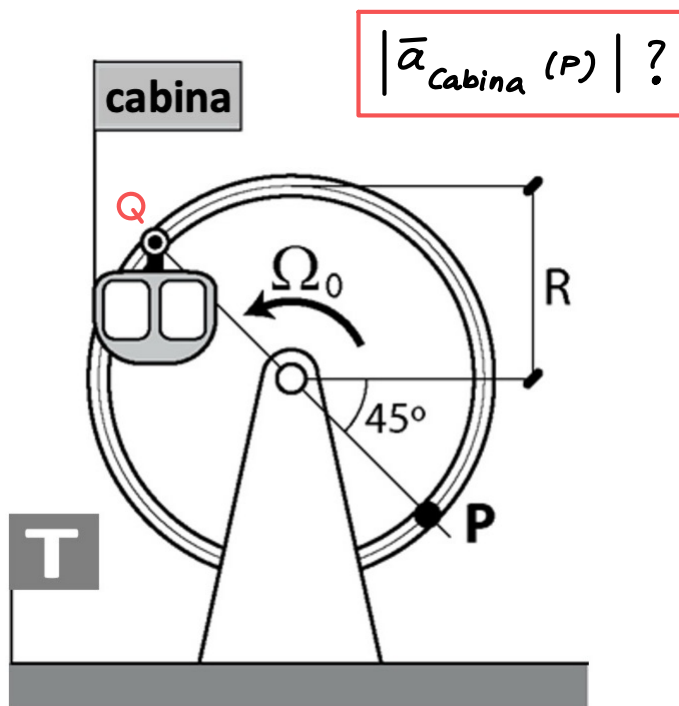
$$\boxed{\bar{v}_{REL}(P) = \bar{v}_{AB}(P) - \bar{v}_{ar}(P) =}$$

$$= (\nearrow v_0) - (\nwarrow v_0) =$$

$$\boxed{-- (\nearrow v_0) + (\searrow v_0) = (\rightarrow v_0\sqrt{2})}$$



Sol. "Sínia"



La trajectòria de qualsevol punt R de la cabina és la mateixa que la de Q, traslladada amb el vector  $\overline{QR}$  (constant)

Ergo la velocitat de R és la mateixa que la de Q, i l'acceleració tb.

Tots pts de la cabina, doncs, tenen la mateixa vel. i accel. que Q!

La cabina fa una translació circular.

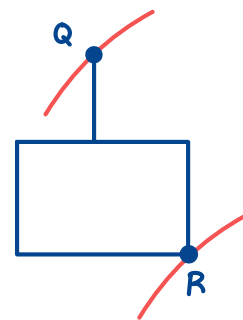
$$\text{Ergo: } \overline{\Omega}_T^{\text{Cab}} = 0$$

Fem comp. accel. amb  $\left| \begin{array}{l} AB = T \\ REL = \text{Cab} \text{ (Cabina)} \end{array} \right.$

$$\begin{aligned} \overline{a}_{REL}(P) &= \overline{a}_{AB}(P) - \overline{a}_{ar}(P) - \overline{a}_{cor}(P) = \\ &= \underbrace{(\leftarrow \Omega_0^2 R)}_{AB} - \underbrace{(\searrow \Omega_0^2 R)}_{ar} - \underbrace{2 \overline{\Omega}_T^{\text{Cab}} \times \overline{J}_{\text{Cab}}(P)}_{cor} \\ &= (\leftarrow 2 \Omega_0^2 R) \end{aligned}$$

$$\text{Resp: } |\overline{a}_{\text{Cab}}(P)| = 2 \Omega_0^2 R$$

L'acceleració absoluta que tindria P si P fos fix a la cabina. Com que tots els punts de la cabina tenen igual accel. absoluta, posem aquí la de Q.



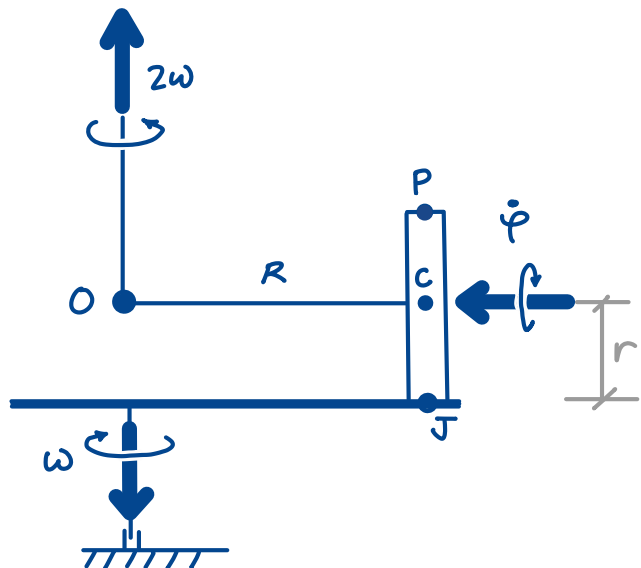
## Solucions de "Roda sobre plataforma"

### Sol. 1 (Més algebraica)

Igualem les vel. de

$$\underbrace{C_{\text{forq}}}_{\odot 2\omega R}, \underbrace{C_{\text{roda}}}_{\text{calculada des de J}}$$

per trobar  $\dot{\varphi}$ . Després  
calcularem  $\vec{v}_T(P)$ .



$$\bar{\Omega}_T^{\text{roda}} = \bar{\Omega}_{\text{forq}}^{\text{roda}} + \bar{\Omega}_T^{\text{forq}} = (\leftarrow \dot{\varphi}) + (\uparrow 2\omega)$$

$$\underbrace{\vec{v}_T(C)}_{\otimes 2\omega R} = \underbrace{\vec{v}_T(J)}_{\odot \omega R} + \bar{\Omega}_T^{\text{roda}} \times \vec{JC}$$

$$\otimes 2\omega R = \odot \omega R + \underbrace{\left[ (\leftarrow \dot{\varphi}) + (\uparrow 2\omega) \right] \times (\uparrow r)}_{\otimes \dot{\varphi} r}$$

$$2\omega R = -\omega R + \dot{\varphi} r$$

$$3\omega R = \dot{\varphi} r \longrightarrow \dot{\varphi} = \frac{3\omega R}{r}$$

$$\boxed{\vec{v}_T(P) = \vec{v}_T(C) + \bar{\Omega}_T^{\text{roda}} \times \vec{CP}}$$

$$= (\otimes 2\omega R) + \underbrace{\left[ \left( \leftarrow \frac{3\omega R}{r} \right) + (\uparrow 2\omega) \right] \times (\uparrow r)}_{\otimes 3\omega R}$$

$$= (\otimes 2\omega R) + (\otimes 3\omega R) = \boxed{\otimes 5\omega R}$$

Resposta = A

Alternativa via comp mov.  
AB = T, REL = Plat

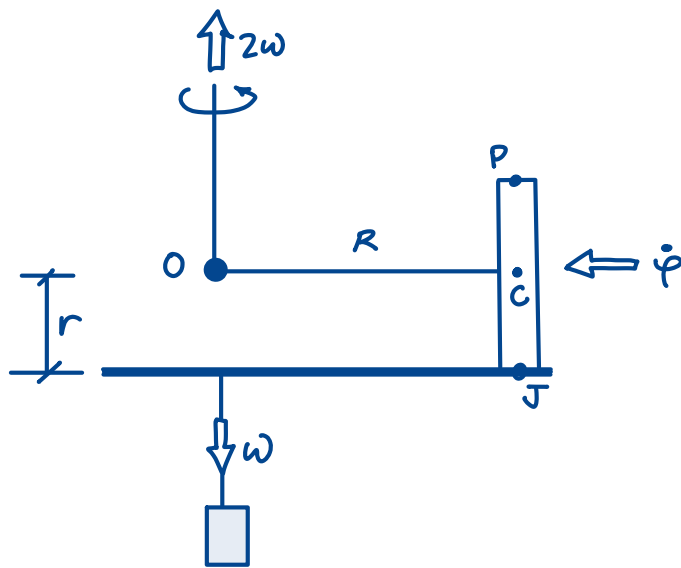
$$\vec{v}_{AB}(P) = \vec{v}_{REL}(P) + \vec{v}_{ar}(P)$$

$$= (\otimes \dot{\varphi} r) + (\otimes 2\omega R) =$$

$$= \left( \otimes \frac{3\omega R}{r} \cdot r \right) + (\otimes 2\omega R) =$$

$$= (\otimes 5\omega R)$$

Sol. 2 via  $EI_T^{Roda}$  (Més geomètrica)



Clarament :

$$\bar{v}_T(C) = \otimes 2\omega R$$

$$\bar{v}_T(J) = \odot \omega R$$

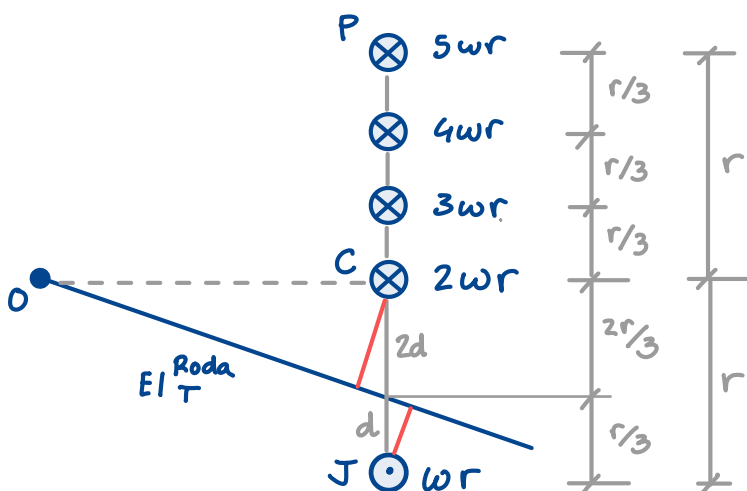
A més  $EI_T^{Roda}$  passa per O i és en el pla del dibuix perquè

$$\bar{\Omega}_T^{Roda} = (\leftarrow \dot{\varphi}) + (\uparrow 2\omega)$$

$$\bar{v}_T(O) = \bar{0} \Rightarrow \bar{v}_{inisc} = \bar{0} \quad (\text{és un EI de rotació només}).$$

Ergo entre C i J hi ha un punt de la roda de velocitat nul·la. Com que  $v_T(C)$  és el doble que  $v_T(J)$ , aquest punt ha de ser a distància doble de C que de J.

Vol dir que tenim aquesta distribució de velocitats a la roda:



$$\bar{v}_T(P) = \otimes 5\omega r$$

Resposta = A

## Solucions "Bola" (per 2 vies)

### Via 1

Ràpidament veiem que

$$EI_T^{Bola} \text{ passa per } P$$

i que

$$\bar{v}_T(S') = \odot 3R\omega$$

$$\bar{v}_T(S) = \odot 2R\omega$$

A més:

$$\bar{\Omega}_T^{Bola} = \underbrace{\bar{\Omega}_{Rotor}^{Bola}}_{(\downarrow \Omega) + (\rightarrow \Omega)} + \underbrace{\bar{\Omega}_T^{Rotor}}_{(\uparrow \omega)} = \downarrow (\Omega - \omega) + (\rightarrow \Omega) \quad (*)$$

Ha de tenir aq. forma

perquè  $EI_{Rotor}^{Bola} = \text{recta } SS'$

S'ha de complir:

$$\bar{v}_T(S) = \underbrace{\bar{v}_T(P)}_0 + \bar{\Omega}_T^{Bola} \times \overline{PS} =$$

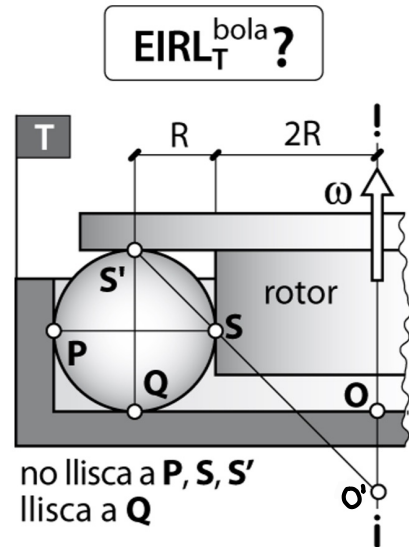
$$\odot 2R\omega = \underbrace{\left[ \downarrow (\Omega - \omega) + (\rightarrow \Omega) \right]}_{\odot (\Omega - \omega) 2R} \times (\rightarrow 2R)$$

$$\cancel{\odot 2R\omega} = \cancel{\odot 2R(\Omega - \omega)} \Rightarrow \Omega = 2\omega \quad (**)$$

Substituint (\*\*) a (\*):

$$\bar{\Omega}_T^{Bola} = (\downarrow \omega) + (\rightarrow 2\omega)$$

$$EI_T^{Bola} = \text{recta } O'P$$



Resposta : C

Via 2

Fixem-nos que  $\bar{\Omega}_T^{Bola}$  ha de tenir la forma

$$\left\{ \bar{\Omega}_T^{Bola} \right\}_B = \begin{Bmatrix} \Omega_1 \\ \Omega_2 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \begin{array}{l} \Omega_1, \Omega_2 \\ \text{Per determinar} \end{array}$$

ja que

$$\bar{\Omega}_T^{Bola} = \underbrace{\bar{\Omega}_{Rotor}^{Bola}}_{\text{Té la dir. SS'}} + \underbrace{\bar{\Omega}_T^{Rotor}}_{(\uparrow \omega)}$$

Necessitem 2 eqs. que determinin  $\Omega_1$  i  $\Omega_2$ . Les obtenim via CSR:

$$\underbrace{\bar{v}_T(S')}_{\left\{ \begin{smallmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{smallmatrix} \right\}_B}_{3R\omega} = \cancel{\bar{v}_T(P)} + \begin{Bmatrix} \Omega_1 \\ \Omega_2 \\ 0 \end{Bmatrix} \times \begin{Bmatrix} R \\ R \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \underbrace{3R\omega = \cancel{\Omega_1 R} - \cancel{\Omega_2 R}}_{3\omega = \Omega_1 - \Omega_2 \quad (I)}$$

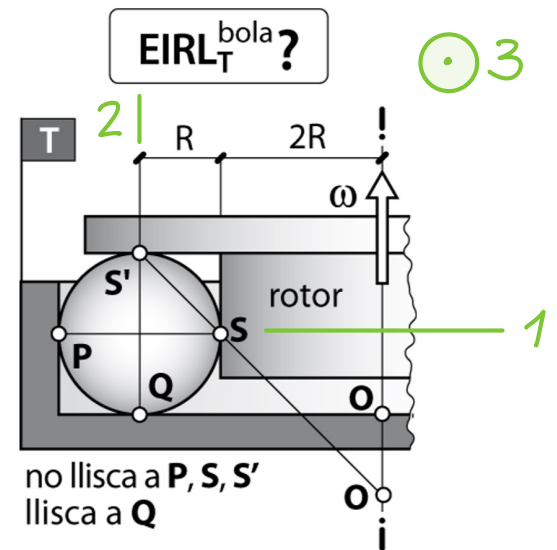
$$\underbrace{\bar{v}_T(S)}_{\left\{ \begin{smallmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{smallmatrix} \right\}_B}_{2R\omega} = \bar{v}_T(P) + \begin{Bmatrix} \Omega_1 \\ \Omega_2 \\ 0 \end{Bmatrix} \times \begin{Bmatrix} 2R \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow \underbrace{2R\omega = -2R\Omega_2}_{\Omega_2 = -\omega \quad (II)}$$

Substituint II a I:

$$3\omega = \Omega_1 + \omega \Rightarrow \Omega_1 = 2\omega \quad (III)$$

Per tant

$$\left\{ \bar{\Omega}_T^{Bola} \right\}_B = \begin{Bmatrix} 2\omega \\ -\omega \\ 0 \end{Bmatrix} \Rightarrow EI_T^{Bola} = \text{recta } O'P$$



$B = (1, 2, 3)$   
 Recta PS      Vertical



Sol. "Corro sobre pista circular"

$$\mathcal{R}_T(P) = \frac{v_T^2(P)}{|a_T^n(P)|} \quad \begin{array}{c|c} \text{Ens} & v_T(P) \\ \text{calen} & a_T^n(P) \end{array}$$

Suppose

$$\bar{\Omega}_T^{\text{corró}} = \vec{\otimes} \omega$$

Alash.

$$\vec{\alpha} \cdot \vec{\omega} = \vec{\alpha} \cdot \vec{\omega}$$

Com que  $J = CIR \frac{\text{Corro}'}{T}$ :

$$\bar{v}_T(P) = (\rightarrow \omega 3R)$$

Buscarem  $\bar{a}_T(p)$  a partir d' $\bar{a}_T(0)$ .

O descriu traj. circular abd P unde:

$$\bar{v}_T(0) = (\rightarrow \underbrace{\omega R}_v)$$

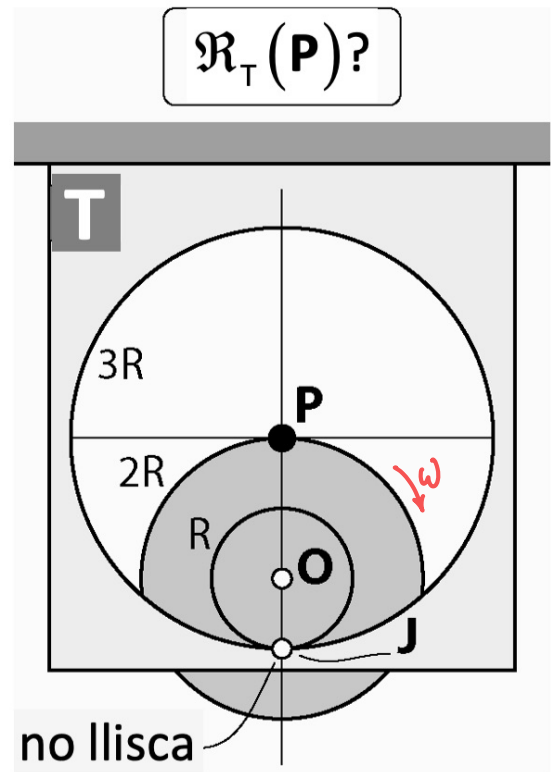
$$\bar{a}_T(0) = (\rightarrow \underbrace{\dot{\omega}_R}_{\dot{v}}) + (\uparrow \underbrace{\frac{(\omega_R)^2}{2R}}_{v^2/2R}) = (\rightarrow \dot{\omega}_R) + (\uparrow \frac{\omega^2 R}{2})$$

Arq

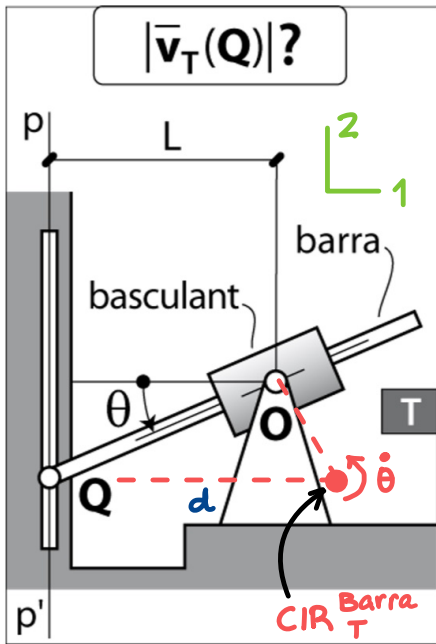
$$\begin{aligned}\bar{a}_T(P) &= \bar{a}_T(O) + \bar{\alpha}_T^{Corro'} \times \overline{OP} + \bar{\Omega}_T^{Corro'} \times (\bar{\Omega}_T^{Corro'} \times \overline{OP}) = \\ &= (\rightarrow \dot{\omega} R) + \left(\uparrow \frac{\omega^2 R}{2}\right) + \underbrace{(\otimes \dot{\omega}) \times (\uparrow 2R)}_{(\rightarrow 2\dot{\omega} R)} + \underbrace{(\otimes \omega) \times [(\otimes \omega) \times (\uparrow 2R)]}_{(\downarrow 2\omega^2 R)} = \\ &= (\rightarrow 3R\dot{\omega}) + \underbrace{\left(\downarrow \frac{3}{2}\omega^2 R\right)}_{a_T^u(P)}\end{aligned}$$

$$\boxed{R_T(P)} = \frac{(W3R)^2}{\frac{3}{2} W^2 R} = \frac{\cancel{W^2} \cancel{3^2} \cancel{R^2}}{\frac{\cancel{3} \cancel{W^2} \cancel{R}}{2}} = \boxed{6R}$$

$$RESP = E$$



Sol. "Barra dinu basculant"



Via derivar un vec. pos.

$$B = (1, 2, 3)$$

$$\{\overline{OQ}\}_B = \begin{Bmatrix} -L \\ -L \tan \theta \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\{\bar{v}_T(Q)\}_B = \left\{ \left[ \frac{d\bar{OQ}}{dt} \right]_T \right\} = \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ -\frac{L\dot{\theta}}{\cos^2\theta} \\ 0 \end{array} \right\}$$

$$|\bar{v}_T(q)| = \frac{L\dot{\theta}}{\cos^2\theta}$$

RESP : E

Suposem per la config. del dibuix

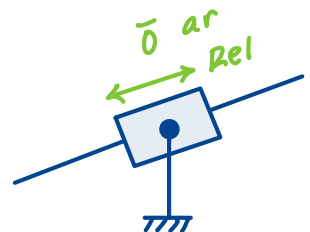
Via CIR<sub>T</sub> Barra

El punt  $O \in \text{Barra}$  només pot tenir vel. en la dir. de la barra. (en dir. ortogonal a barra no en pot tenir  $(*)$ ). El punt  $Q$  només pot tenir vel. en dir  $\uparrow$ . Ergo  $CIR_T^{\text{Barra}}$  és on l'hem dibuixat. Ara:

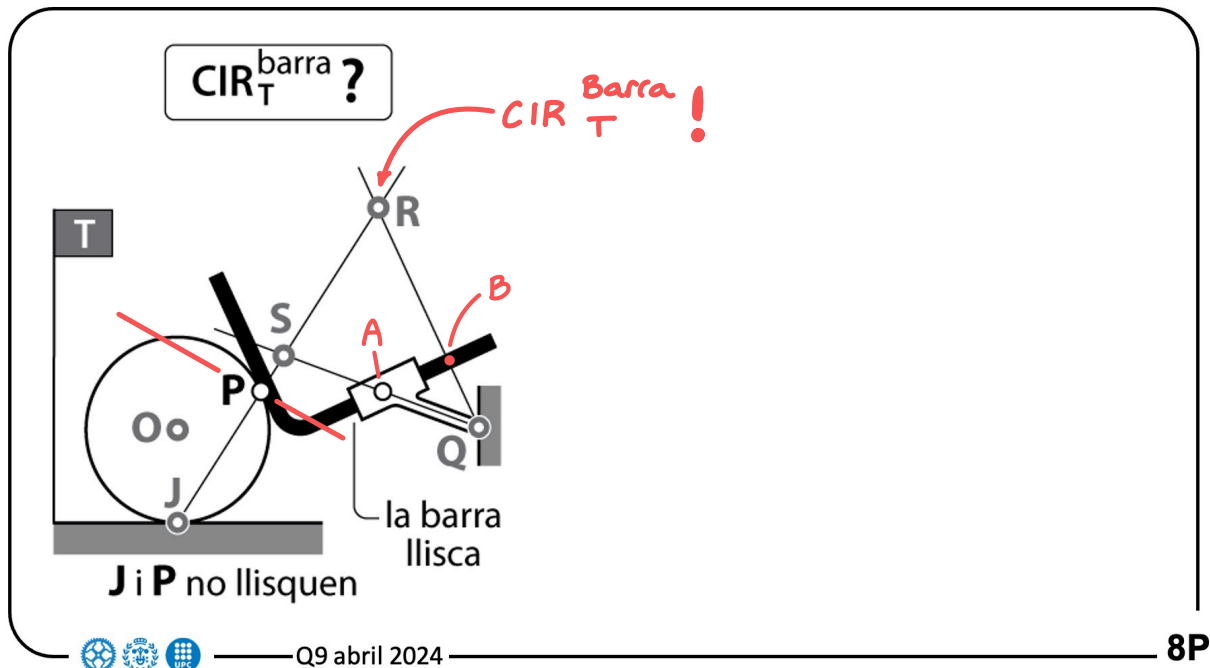
$$d = \frac{L}{\cos^2 \theta} \quad \rightarrow \quad \bar{v}_T(r) = \downarrow d \dot{\theta} = \downarrow \frac{L \dot{\theta}}{\cos^2 \theta}$$

(\*) Es pot veure fent comp. moviments

$$\bar{v}_{AB}(Q) = \bar{v}_{REL}(Q) + \bar{v}_{gr}(Q) = \swarrow + \overline{0}$$

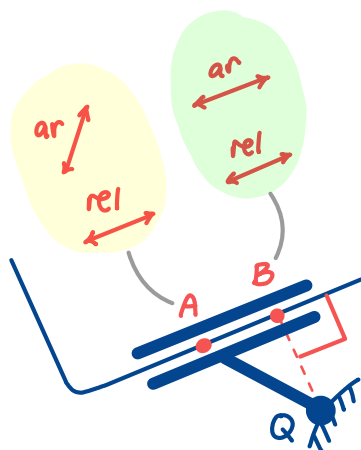


Sol. "barra en  $\omega/ze$ "



Aplicant comp. vel. amb  $\left| \begin{matrix} AB = T \\ REL = Brag \end{matrix} \right|$  veiem que

- $\vec{v}_T(A)$  no té dir. definida, però
- $\vec{v}_T(B)$  sí! Té dir  $\perp$  a  $QR$



$$\begin{matrix} AB = T \\ REL = Brag \end{matrix} \quad QA$$

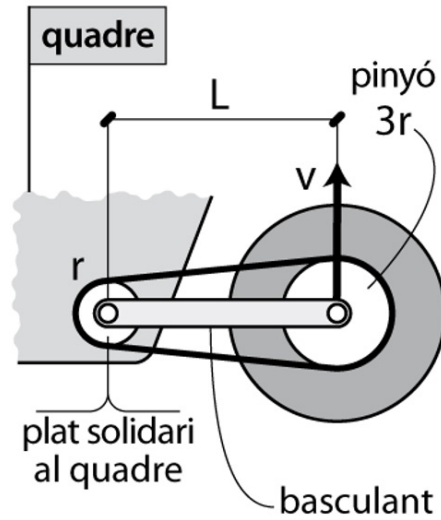
$\vec{v}_T(P)$  és  $\perp$  recta  $JP$ , perquè  $\left| \begin{matrix} J = CIR_T^{Disc} \\ \nabla \text{lliscament a } P \end{matrix} \right|$

$$CIR_T^{Barra} = R$$

Resp: E

Sol. Transmissió motocicleta

$\bar{\Omega}_{\text{roda quadre}} ?$

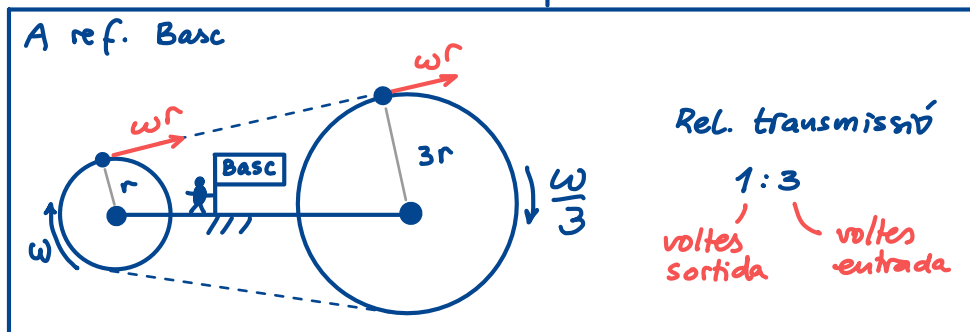


$$\bar{\Omega}_{\text{Roda Quadre}} = \bar{\Omega}_{\text{Pinyó Quadre}} = \underbrace{\bar{\Omega}_{\text{Pinyó Basc}}}_{\otimes \frac{v}{3L}} + \underbrace{\bar{\Omega}_{\text{Basc Quadre}}}_{\otimes \frac{v}{L}} = \odot \frac{2v}{3L}$$

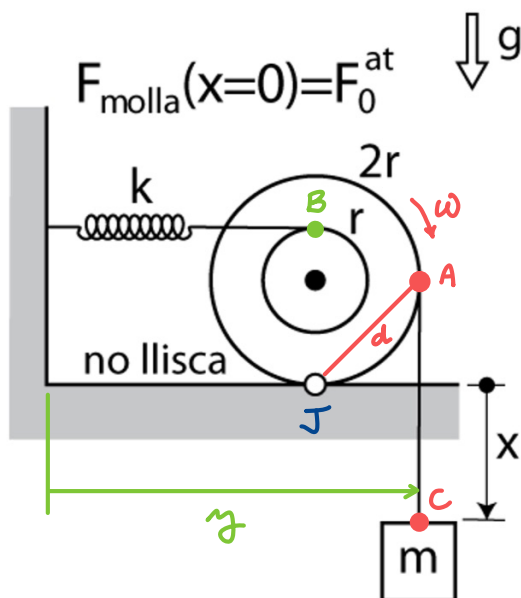
Mirem moviment politges des de ref. Basc:

$$\bar{\Omega}_{\text{Plat Basc}} = \otimes \frac{v}{L} \implies \bar{\Omega}_{\text{Pinyó Basc}} = \otimes \frac{v}{3L}$$

rel. transm. =  $\frac{1}{3} = \frac{\omega_{\text{sortida}}}{\omega_{\text{entrada}}}$



Sol. "Molla"



$$\bar{\mathbf{F}}_{\text{molla}}^{\text{at}}(\mathbf{x}) ?$$

Si sabéssim  $\omega$ , ja  
tindríem la vel. de B,  
p.g.  $J = CIR_T^{\text{corro}}$

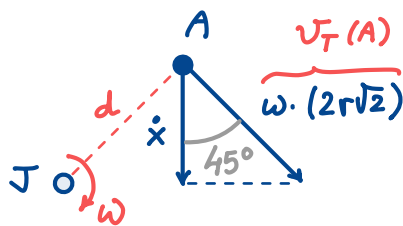
Busquem  $\omega$ !

Clarament

Perquè cable es  
manté tibant

$$\bar{\mathbf{v}}_T(C) = (\downarrow \dot{x}) + (\rightarrow \dot{y}) \Rightarrow \bar{\mathbf{v}}_T(A)]_{\text{vert}} = \downarrow \dot{x}$$

Trobarem  $\omega$  imposant que la comp. vert. de  $\bar{\mathbf{v}}_T(A) = \downarrow \dot{x}$



$$\omega (2r\sqrt{2}) \cdot \underbrace{\cos 45^\circ}_{1/\sqrt{2}} = \dot{x}$$

$$\downarrow$$

$$\omega = \frac{\dot{x}}{2r}$$

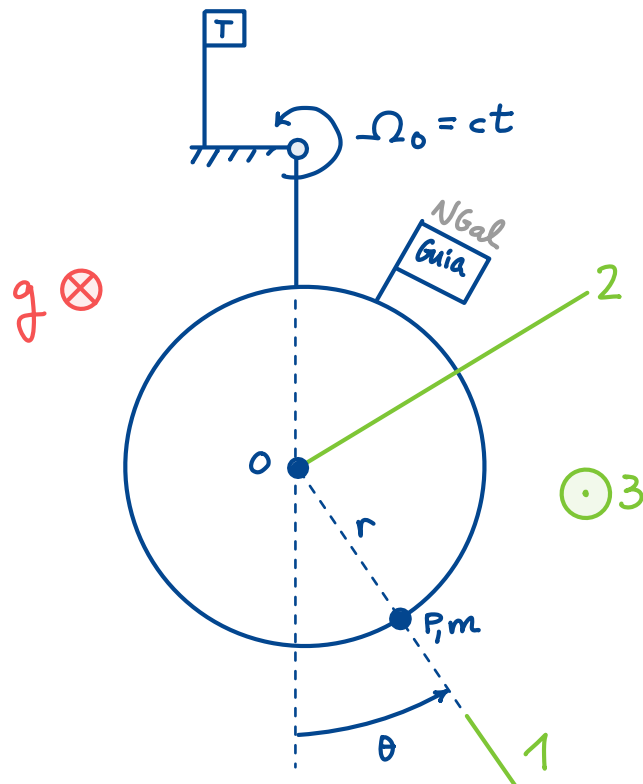
$$\bar{\mathbf{v}}_T(B) = (\rightarrow \omega \cdot 3r) = (\rightarrow \frac{\dot{x}}{2r} 3r) = (\rightarrow \frac{3}{2} \dot{x})$$

$$\dot{s} = \frac{3}{2} \dot{x} \Rightarrow \Delta s = \int_0^t \frac{3}{2} \dot{x} dt = \frac{3}{2} x$$

$$\bar{\mathbf{F}}_m^{\text{at}} = \bar{\mathbf{F}}_0^{\text{at}} + k \Delta s = \bar{\mathbf{F}}_0^{\text{at}} + k \frac{3}{2} x$$

RESP = B

Sol. "Força Coriolis sobre partícula"



Dir \$OP\$  
Dir vertical  
 $B = (1, 2, 3)$

$N_{Gal} = \text{Guia}$   
 $Gal = T$

$$\boxed{\bar{\mathcal{F}}_{Cor \rightarrow P} = -m_P \bar{a}_{Cor}(P) =}$$

$$= -m_P \cdot 2 \left( \underbrace{\bar{\Omega}_{Gal}^{N_{Gal}}}_{\odot \Omega_0} \times \underbrace{\bar{v}_{N_{Gal}}^{(P)}}_{\nearrow \dot{\theta} r} \right) =$$

Vel. de \$P\$ relativa a \$N\_{Gal}\$

$$\boxed{= \searrow 2m\Omega_0 \dot{\theta} r = \begin{Bmatrix} 2m\Omega_0 \dot{\theta} r \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}_B}$$