

CLASE 8 : SISTEMAS DE PARTÍCULAS (PARTE 2)

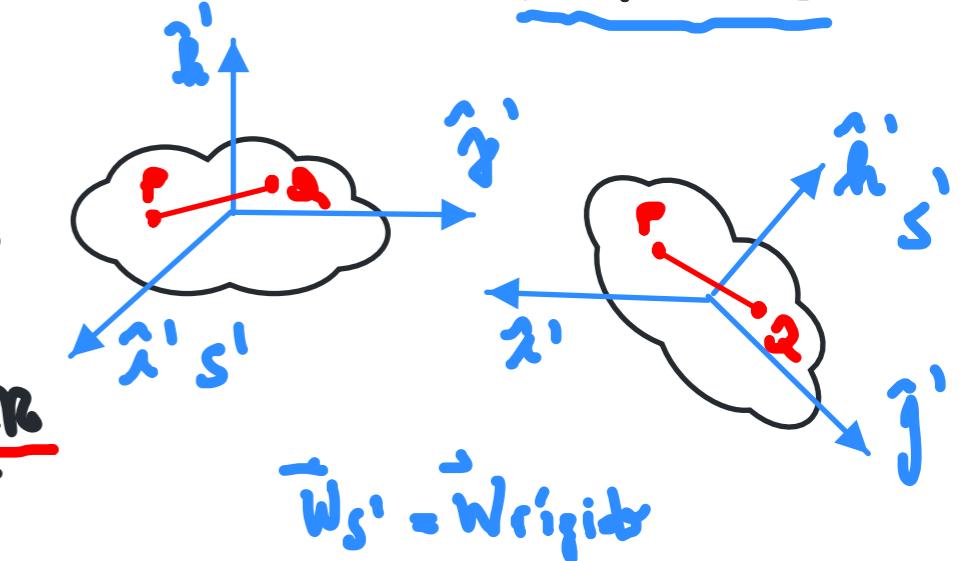
Aprendremos :

- Qué es un rígido, cuantos grados de libertad tiene y como se define su velocidad angular
- Cómo es su distribución de velocidades y como emplearla para:
 - 1) Obtener expresiones analíticas para los vínculos de rodadura
 - 2) Hallar la velocidad angular del rígido en situaciones no triviales
- Cómo es su distribución de aceleraciones

CUERPO RÍGIDO

- Un sistema de partículas \mathcal{R} constituye un cuerpo rígido $\Leftrightarrow \forall p, q \in \mathcal{R}, |\vec{r}_p - \vec{r}_q| = c_k$
- El movimiento más general de un rígido en el espacio requiere de 6 coordenadas para su descripción
 - Por ejemplo : { 3 coordenadas para ubicar su C.M
 - 3 ángulos para describir su orientación
- ⇒ LAS ECUACIONES CARDINALES $\left\{ \begin{array}{l} \dot{\vec{r}}_c = \vec{F}_{ext}^c = M\vec{a}_c \\ \dot{\vec{L}} = M\vec{r}_c \times \vec{v}_q + \vec{M}_c^{ext} \end{array} \right.$

SON SUFICIENTES PARA RESOLVER SU DINÁMICA
- Velocidad angular de un rígido : ES LA $\vec{\omega}_s$, DONDE s ES UNA UNIDA REFERENCIAL SLIDARIA AL RÍGIDO



A medida que el sistema se mueve en el espacio, las distancias entre puntos
pero el punto de \mathcal{R} DEBE PERMANECER INVARIANTE

DISTRIBUCIÓN DE VELOCIDADES DE UN RÍGIDO

→ Dado la velocidad de un punto de \mathcal{R} y $\vec{\omega}_{\mathcal{R}}$, permite determinar la velocidad de cualquier otro punto del rígido.

$$\frac{d(\vec{r}_P - \vec{r}_Q)}{dt} = \frac{d(\vec{r}_P - \vec{r}_Q)}{dt} + \vec{\omega}_{\mathcal{R}} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_Q)$$

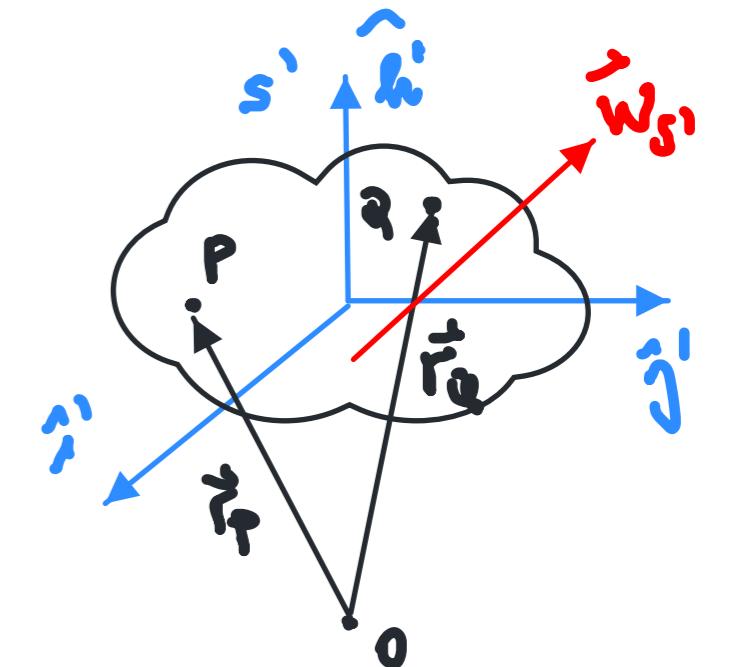
$\vec{r}_P - \vec{r}_Q$

O (El vector \vec{QP} es fijo en \mathcal{S}' pues ambos son solidarios al rígido)

$$\Rightarrow \vec{v}_P = \vec{v}_Q + \vec{\omega}_{\mathcal{R}} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_Q)$$

DIST. VELOCIDADES

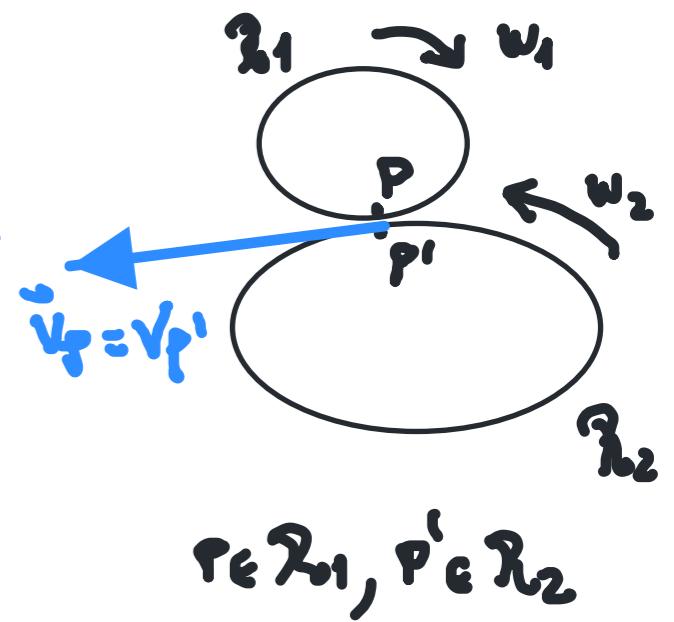
OBS: OJO! P Y Q DEBEN PERTENECER AL RÍGIDO!
 OBS2: Util para \rightarrow ESTUDIAR VÍNCULOS DE ROTACIÓN DETERMINAR $\vec{\omega}_{\mathcal{R}}$



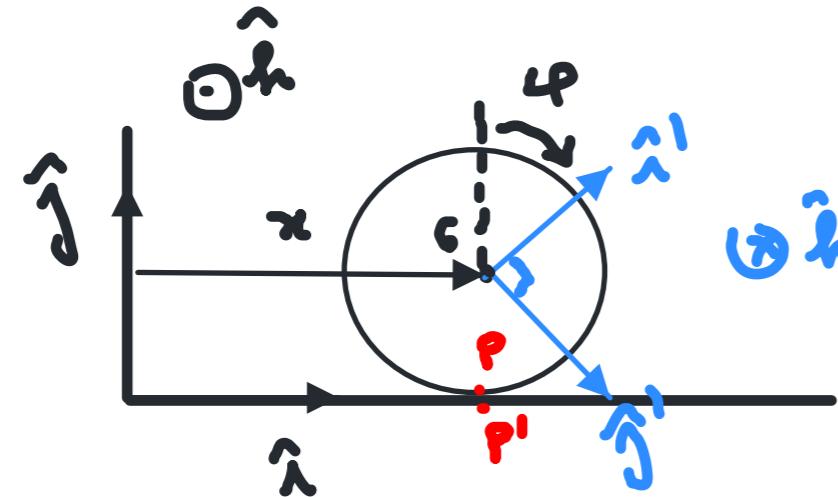
\mathcal{S}' = sistema solidario al rígido

EJEMPLO : ROTACION PURA (sin deslizamiento)

- Los puntos de contacto de ambas superficies DEBEN TENER LA MISMA VELOCIDAD
- En particular, si $\lambda_2 = \text{const}$ $\Rightarrow \dot{\varphi}_P = 0 \Rightarrow \dot{\varphi}_R = 0$



Caso SIMPLE : disco RSD sobre planos horizontales fijos



$$\left. \begin{aligned} \bar{v}_P^{\text{RSD}} &= \bar{v}_{P'} = 0 \quad (\text{Piso Fijo}) \\ \bar{r}_C &= \dot{x}\hat{x} \\ \bar{w} &= -\dot{\varphi}\hat{z} = \dot{\varphi}\hat{z}' \\ \bar{r}_C - \bar{r}_P &= R\hat{y} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{aligned} \bar{v}_C &= \bar{v}_P + \bar{w} \times (\bar{r}_C - \bar{r}_P) \\ \dot{x}\hat{x} &= -\dot{\varphi}\hat{z} \times R\hat{y} \\ \dot{x}\hat{x} &= R\dot{\varphi}\hat{y} \Rightarrow \boxed{\dot{x} = R\dot{\varphi}} \end{aligned}$$

EJ 2: DISC RSD en el interior de un anillo que gira respecto a su centro fijo
 ¿Cuáles coordenadas se requieren a priori (sin considerar el viento)
 para desacelerar el sistema?

3: $\dot{\varphi} \rightarrow$ giro del anillo

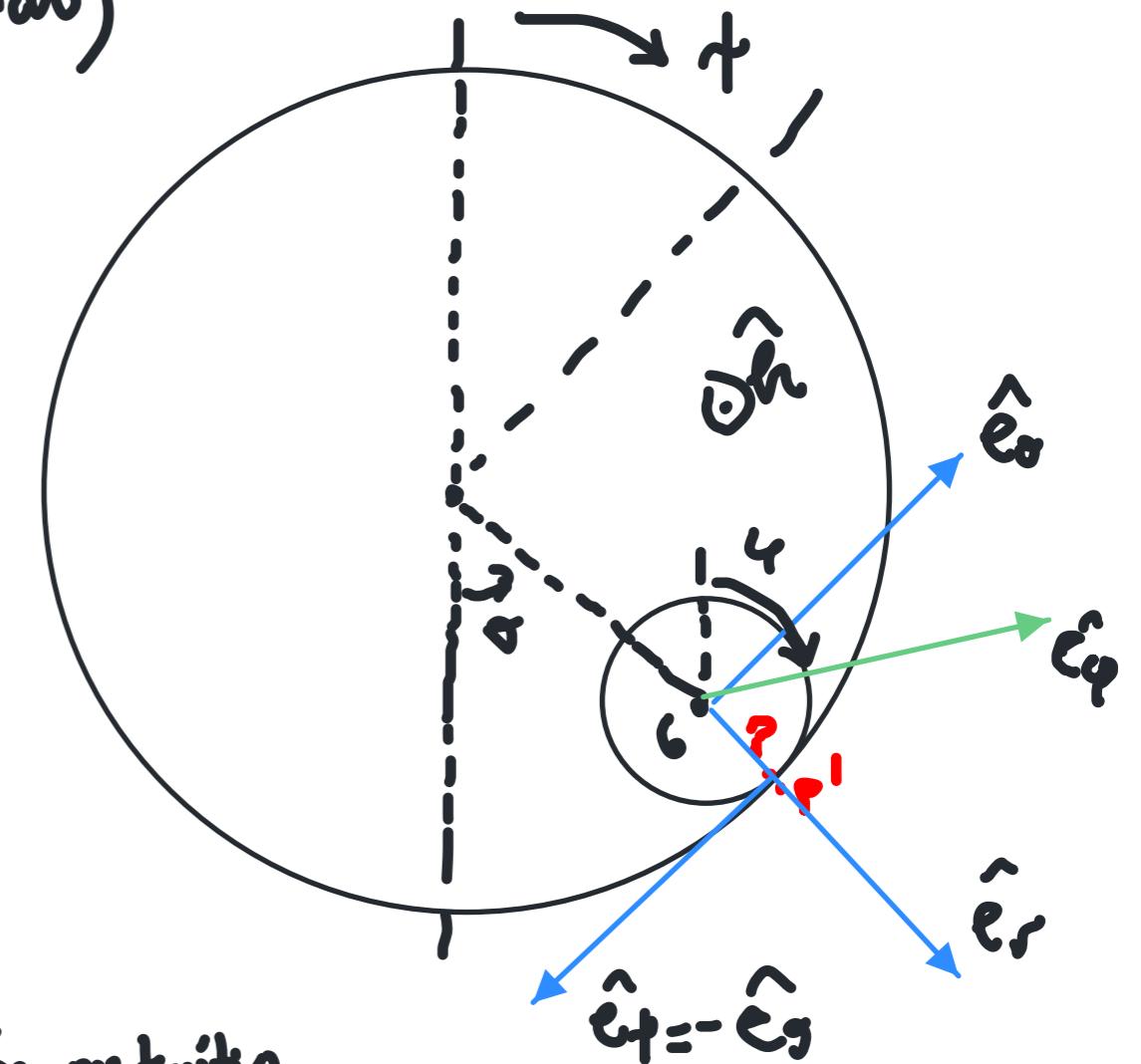
$\dot{\vartheta} \rightarrow$ " " disco

$\dot{\psi} \rightarrow$ rotación del eje (G) del disco

$$\left. \begin{aligned} \dot{\vec{v}}_P &= \vec{v}_P = R\dot{\varphi}\hat{e}_\varphi \\ \vec{v}_G &= (R-r)\dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta \\ \vec{w}_G &= \vec{w}_{disc} = -\dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta \\ \vec{r}_G - \vec{r}_P &= -r\hat{e}_r \end{aligned} \right\} \Rightarrow \begin{aligned} \dot{\vec{v}}_G &= \vec{v}_P + \vec{w}_G \times (\vec{r}_G - \vec{r}_P) \\ (R-r)\dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta &= R\dot{\varphi}\hat{e}_\varphi - \dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta \times (-r\hat{e}_r) \\ (R-r)\dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta &= -R\dot{\varphi}\hat{e}_\vartheta + r\dot{\vartheta}\hat{e}_\vartheta \end{aligned}$$

$$\Rightarrow (R-r)\dot{\vartheta} = -R\dot{\varphi} + r\dot{\vartheta}$$

Expresión matemática
 del vínculo



Otra aplicación: DETERMINACIÓN DE LA VELOCIDAD ANGULAR DE UN RÍGIDO

- MÉTODO GENERAL:
- Determinar la velocidad de 3 puntos P, Q, R NO ALINEADOS DEL RÍGIDO
 - Plantes 3 generales en alguna base adecuada: $\vec{w} = w_1 \hat{i} + w_2 \hat{j} + w_3 \hat{k}$
 - Aplicar dist. velocidad 2 veces:

$$\begin{cases} \vec{v}_P = \vec{v}_Q + \vec{w} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_Q) \\ \vec{v}_P = \vec{v}_R + \vec{w} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_R) \end{cases}$$
 - A partir de las ecs. anteriores determinar w_1, w_2 y w_3

OBS1: La ecuación $\vec{v}_P = \vec{v}_Q + \vec{w} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_Q)$ equivale a 3 ecuaciones escalares y tenemos 3 incógnitas (w_1, w_2, w_3)
 ⇒ Por qué es necesario aplicar dist. vel. en un tercer punto?

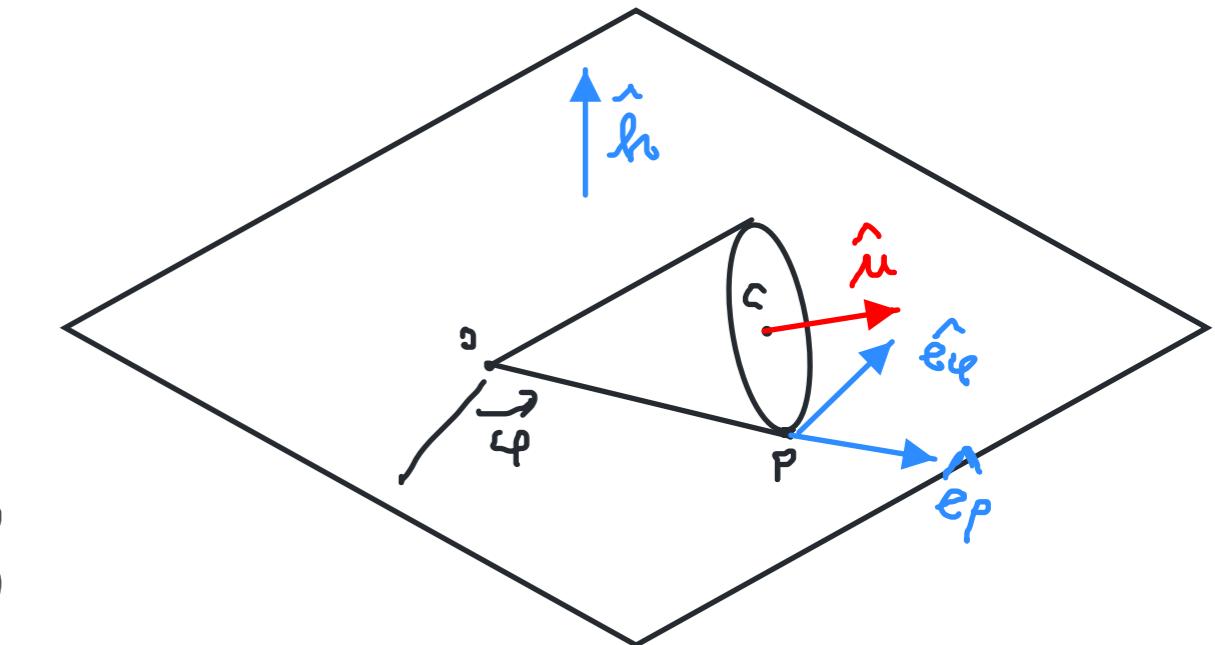
OBS2: Si el rígido tiene 2 glos fijos (o instantáneamente en reposo o con la misma velocidad)

$$\Rightarrow \cancel{\vec{v}_P = \vec{v}_Q + \vec{w} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_Q)} \rightarrow \vec{w} \parallel PQ \rightarrow \vec{w} = w_1 \vec{PQ} \quad (\text{FACILITA MUCHO PUES HAY QUE DETERMINAR 1 CÁLCULO EN LUGAR DE 3!})$$

EJEMPLO → Cono de vértice O y apoyado al vértice 2d
 → RSD sobre plano horizontal fijo

⇒ Hallar \vec{W} en función de $\dot{\varphi}$ de la recta de contacto

OBS1: Los RSD ⇒ Todos los puntos del cono que instantáneamente pertenecen a la recta de contacto tienen $\dot{T} = 0$



OBS2: En particular: $\dot{\tau}_x = \dot{\tau}_y = 0$, $\dot{\tau}_z = \dot{\tau}_p = 0 \Rightarrow \cancel{\dot{\tau}_x = \dot{\tau}_0 + \vec{w} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_0)} \Rightarrow \vec{w} \parallel \vec{OP} \Rightarrow \vec{W} = w_1 \hat{e}_P$

LA RECTA DE
CONTACTO ES
EL EJE
INSTANTÁNEO

Necesitamos la velocidad de otros puntos ⇒ NOTARIA QUE CUALQUIER PUNTO DEL EJE DEL CONO DESCRIBE UN MOVIMIENTO CIRCULAR

En particular, el punto C describe un MC de centro K
y radio H_{CM}, siendo H la altura del cuadro

$$\Rightarrow \vec{v}_C = H_{CM} \dot{\varphi} \hat{e}_\theta$$

Luego: $\vec{v}_C = \vec{v}_0 + \vec{w}_s \times (\vec{r}_C - \vec{r}_0)$

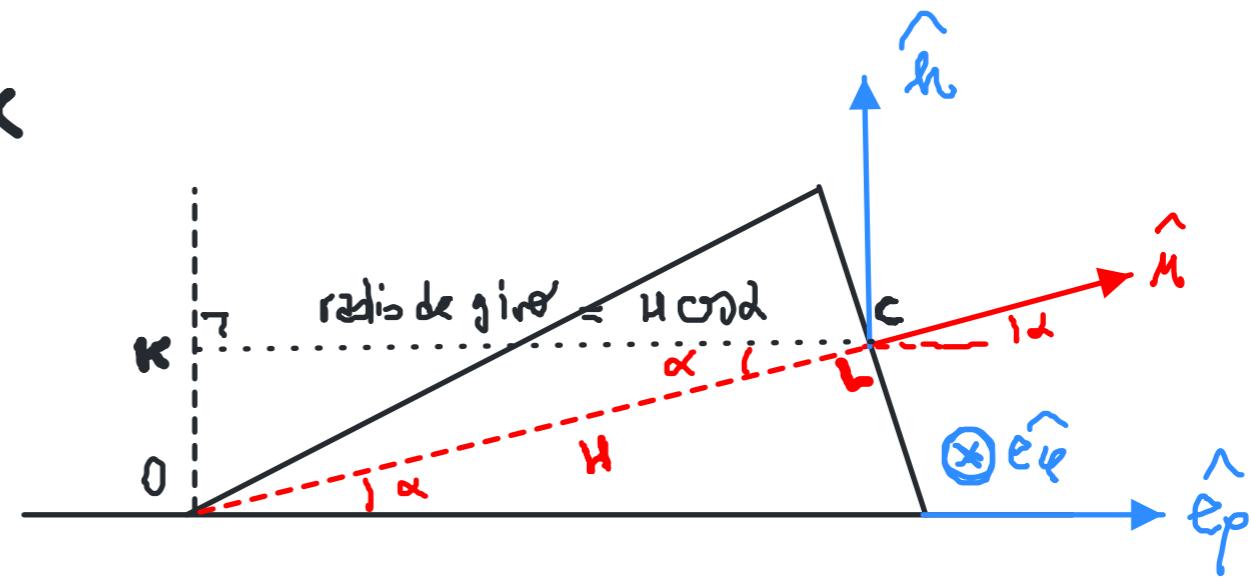
$$H_{CM} \dot{\varphi} \hat{e}_\theta = w_s \hat{e}_\rho \times H \hat{m}$$

$$H_{CM} \dot{\varphi} \hat{e}_\rho = w_s \hat{e}_\rho \times [H_{CM} \hat{e}_\rho + H \sin \alpha \hat{h}]$$

$$H_{CM} \dot{\varphi} \hat{e}_\rho = - w_s H \sin \alpha \hat{e}_\theta \Rightarrow w_s = - \frac{H \dot{\varphi}}{\sin \alpha} = - \dot{\varphi} \operatorname{ctg} \alpha \Rightarrow$$

$$w_s = - \dot{\varphi} \operatorname{ctg} \alpha \hat{e}_\rho$$

Nota: Hacerlo por adición de \vec{v}'_s : $\vec{v}'_s = \dot{\varphi} \hat{h} - \dot{\varphi} \hat{m}$



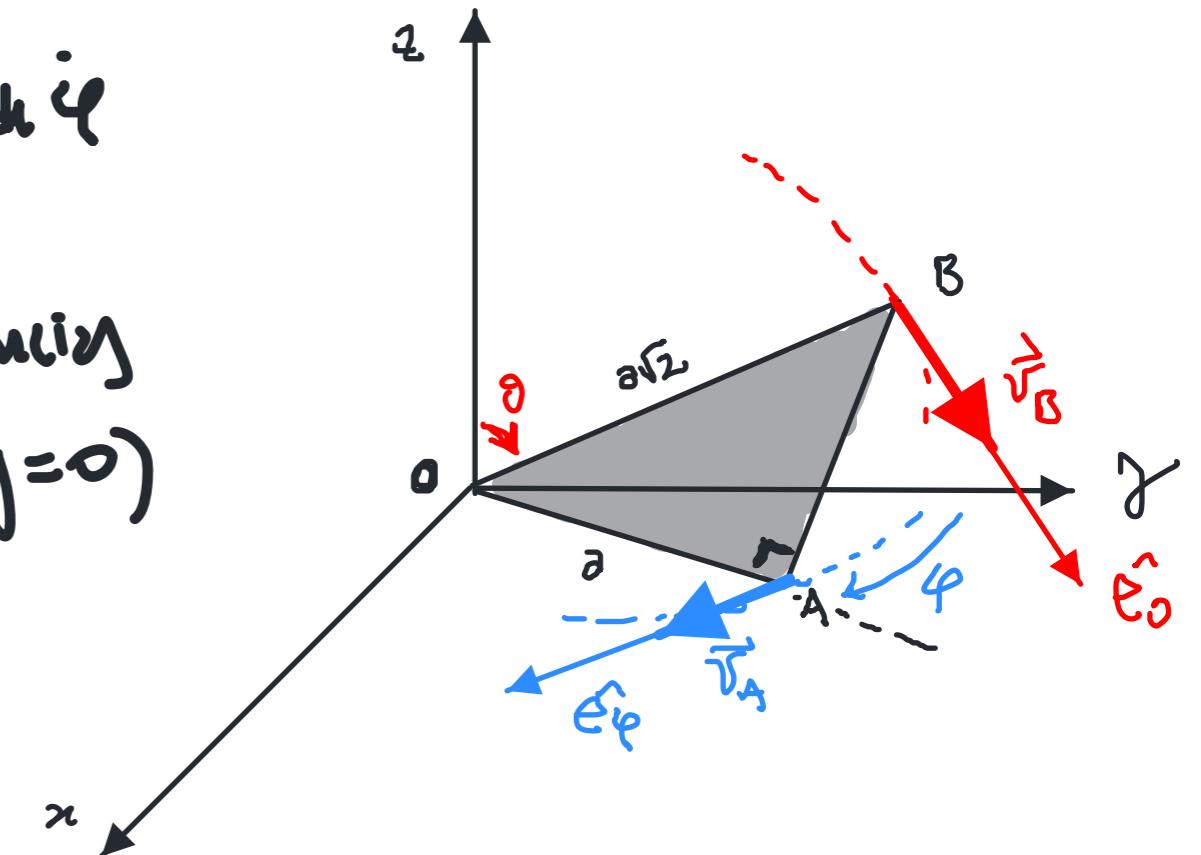
EJEMPLO

- $\triangle OAB$ rectángulo isósceles de cateto a } hallar \dot{W}_{abc} en función de $\dot{\varphi}$
 → o fijo, $AC \angle z=0$, $BC \angle \eta=0$

Es fundamental notar que A, B se mueven en sendas circunferencias
de centro O y radios a (en el plano $z=0$) y $a\sqrt{2}$ (en el plan $\eta=0$)

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \vec{v}_O = 0 \\ \vec{v}_A = a\hat{e}_\eta \\ \vec{v}_B = a\sqrt{2}\hat{e}_\eta \end{array} \right.$$

Con las velocidades de 3 puntos podemos
plantear un \dot{W} genérico y aplicar
distribución de velocidades 2 veces para
hallar sus 3 componentes.



PREGUNTA: Propiamente es necesario expresar \dot{v} en función de $\dot{\varphi}, \dot{\eta}$ (el dato es $\eta(0)$, no $\dot{\eta}(0)$)

→ La relación entre θ y φ puede obtenerse de varias formas

Por ejemplos, notando que $\vec{OA} \perp \vec{AB} \Rightarrow \underline{\vec{OA} \cdot \vec{AB} = 0}$

$$\begin{aligned}\vec{OA} &= a \sin \varphi \hat{i} + a \cos \varphi \hat{j} \\ \vec{OB} &= a \sqrt{2} \sin \theta \hat{j} + a \sqrt{2} \cos \theta \hat{k}\end{aligned} \Rightarrow \vec{AB} = \vec{OB} - \vec{OA} = -a \sin \varphi \hat{i} + a(\sqrt{2} \sin \theta - \cos \varphi) \hat{j} + a \sqrt{2} \cos \theta \hat{k}$$

$$\Rightarrow \vec{OA} \cdot \vec{AB} = -a^2 \sin^2 \varphi + a^2 \cos^2 \varphi (\sqrt{2} \sin \theta - \cos \varphi) = -a^2 (\overbrace{\sin^2 \varphi + \cos^2 \varphi}^{=1} - \sqrt{2} \cos \varphi \sin \theta) = 0$$

$$\Rightarrow 1 - \sqrt{2} \cos \varphi \sin \theta = 0 \Rightarrow \boxed{\sin \theta = \frac{1}{\sqrt{2} \cos \varphi}} \quad \text{desarrollando} \quad \dot{\varphi} = \frac{\dot{\varphi} + \dot{\varphi} \varphi}{\sqrt{2 \cos^2 \varphi - 1}} \Rightarrow \boxed{\vec{v}_g = \frac{a \sqrt{2} \dot{\varphi} + \dot{\varphi} \varphi}{\sqrt{2 \cos^2 \varphi - 1}} \hat{e}_o}$$

Ahora sí: i) Escribiendo $\vec{w} = w_1 \hat{i} + w_2 \hat{j} + w_3 \hat{k}$

$$\text{ii) Planteando: } \left\{ \begin{array}{l} \vec{v}_B = \vec{v}_o + \vec{w} \times (\vec{r}_B - \vec{r}_A) \\ \vec{v}_A = \vec{v}_o + \vec{w} \times (\vec{r}_A - \vec{r}_o) \end{array} \right\} \Rightarrow \boxed{w_1 = -\ddot{\varphi}, w_2 = -\dot{\varphi} \sin \theta, w_3 = -\dot{\varphi} \cos \theta} \quad (\text{desarrollado})$$

DISTRIBUCIÓN DE ACCELERACIONES DE UN RÍGIDO

Tenemos : $\ddot{\mathbf{r}}_p = \ddot{\mathbf{r}}_q + \dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q)$

$$\Rightarrow \underbrace{\frac{d\ddot{\mathbf{r}}_p}{dt}}_{\ddot{\mathbf{a}}_p} = \underbrace{\frac{d\ddot{\mathbf{r}}_q}{dt}}_{\ddot{\mathbf{a}}_q} + \frac{d}{dt} (\dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q))$$
$$\ddot{\mathbf{a}}_p = \ddot{\mathbf{a}}_q + \dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q) + \dot{\mathbf{w}} \times \underbrace{\frac{d}{dt} (\vec{r}_p - \vec{r}_q)}_{\dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q)}$$

$$\Rightarrow \ddot{\mathbf{a}}_p = \ddot{\mathbf{a}}_q + \dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q) + \dot{\mathbf{w}} \times (\dot{\mathbf{w}} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_q))$$