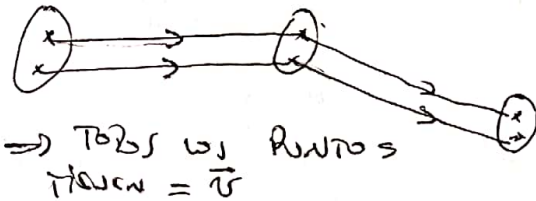


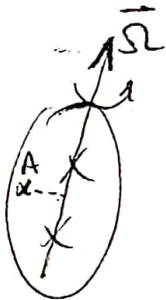
CINEMÁTICA DE CR

Cuerpo rígido: objeto T y W dist. entre 2 puntos cualesquiera se mant. cte.

\Rightarrow 2 tipos de mov. \rightarrow Traducción: cuando los tray. de todos sus puntos son rectas paralelas



Rotación: la posición de 2 pts permanece fija (definir un eje), con $\vec{v} = 0$



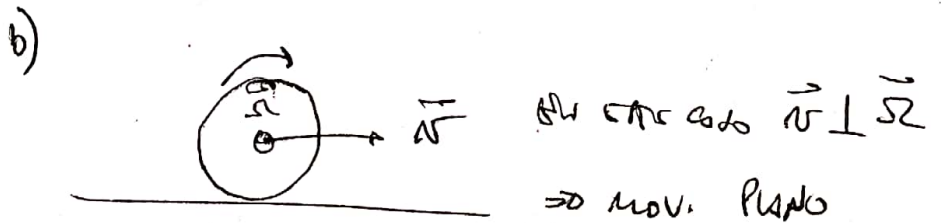
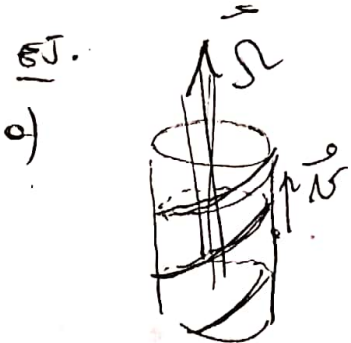
La eje de rotación

Por ej., el punto "A" describe un tray. circular alrededor del eje de rotación, en un plano \perp al eje.

NOTAR q' este concepto aplica de sentido en part. puntuales.

ANÁLISIS:

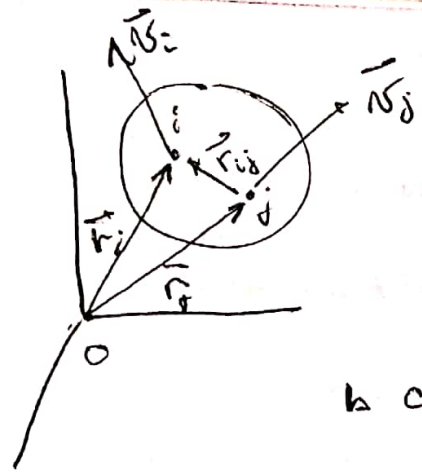
El mov. + giro de un CR = ~~mov.~~ traslación + rotación



Algunos y Girs.

$\vec{v} \parallel \vec{z} \Rightarrow$ mov.

horizontal



SUP. UN CR EN UN SIST. REF "0"

la condición de rigidez dice que $|\vec{r}_{ij}| = \text{cte}$

y $\vec{r}_{ij} = \vec{r}_i - \vec{r}_j$ (posic. DE "i" RESPECTO DE "j")

⇒ Si no solo en j, i solo puede rotar a su alrededor.

¿Qué pasa entonces con el $\vec{v}_{ij} = \text{veloc. de i resp. de j}$?

$\vec{v}_i = \vec{v}$ de i resp. de 0 ; $\vec{v}_j = \vec{v}$ de j resp. de 0

$\vec{v}_{ij} = \vec{v}_i - \vec{v}_j = \frac{d\vec{r}_{ij}}{dt}$ → TIENE Q' SER UNA \vec{v} TANGENCIAL EN UN MOV. CIRCULAR.

⊕



pero $\vec{r}_{ij} = |\vec{r}_{ij}| \hat{r}_{ij}$ (un sist. de coord. BUENAS FIJO A j)

⊗ ⇒ $\frac{d\vec{r}_{ij}}{dt} = \frac{d|\vec{r}_{ij}|}{dt} \hat{r}_{ij} + |\vec{r}_{ij}| \times \frac{d\hat{r}_{ij}}{dt}$ → $\frac{d\vec{r}_{ij}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{r}_{ij}$

Re
 ⊕

⊗ Recordar q' $v_{TANG} = \omega \cdot R$

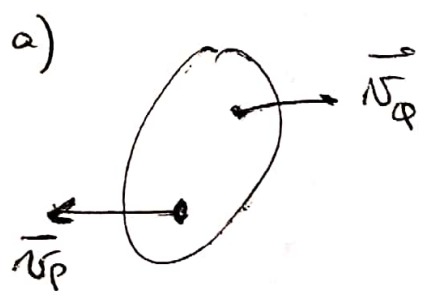
Si def. ω como vector, tq sea ↑, si el sist. se ROT. en y ↓ si es horario ⇒ $\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r}$ ~~Mostrar~~ ⊗

$$\Rightarrow \vec{v}_{ij} = \vec{v}_i - \vec{v}_j = \vec{\Omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_j) \quad (2)$$

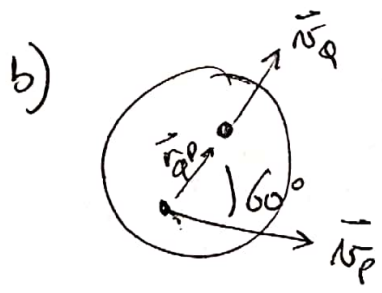
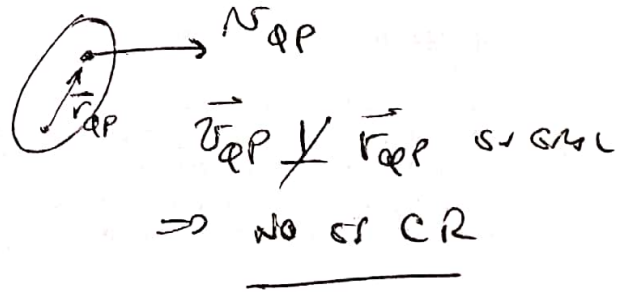
Unid. / constante para 2 puntos en un mov. sist. ref. de un CR

Nota q' esto implica q' $(\vec{v}_i - \vec{v}_j) \perp (\vec{r}_i - \vec{r}_j)$

Esta condición no permite identificar CR:



Si no pasa en P:



$$|\vec{v}_{QP}| = 2 |\vec{r}_{QP}|$$

$$\Rightarrow \vec{v}_{QP} \cdot \vec{r}_{QP} = (\vec{v}_Q - \vec{v}_P) \cdot \vec{r}_{QP} = \vec{v}_Q \cdot \vec{r}_{QP} - \vec{v}_P \cdot \vec{r}_{QP}$$

$$= v_Q r_{QP} - v_P r_{QP} \cdot \cos 60^\circ = 0 \Rightarrow$$

0.5

ES CR

LA EC. (2) TEOREMA DE CHASLES: $\vec{v}_i = \vec{v}_j + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_j)$

Deca q' v_i es v_j + ω x distancia entre i y j

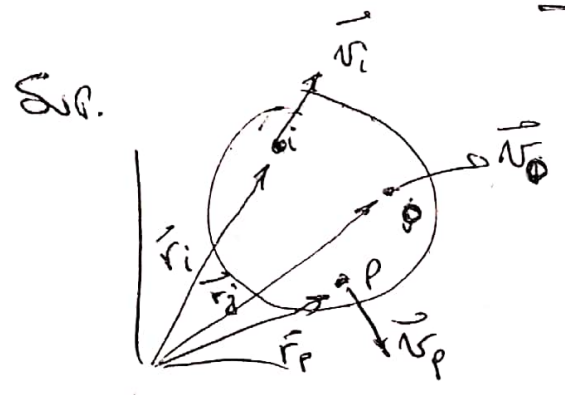
\rightarrow es la ley de adición de \vec{v} y ω p/ un mov. punto de un CR resp. de otro.

la elección de j es arbitraria (convención) en la convención

Por. est., si hay un CR vinculado a un pt. fijo o' o' es fijo, cualq. punto sobre él tendrá $\vec{v} \equiv 0$ y entonces

\vec{v}_0 será sólo una v de rotación

Si el cuerpo no está vinculado es común elegir $j \equiv CM$,
 & form. tal q' el mov. se reduce a una trasl. de CM (tipo asc. puntual) y una rot. alr. de él.



$$\vec{v}_i = \vec{v}_0 + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_0) \quad (3)$$

¿Cuál es $\vec{\Omega}$? en (3) p/ante ser la v. alg. de rot. alr. de "o"

Vamos q' ocurre si cambiamos por el punto "P" $\Rightarrow \vec{v}_i = \vec{v}_P + \vec{\Omega}' \times (\vec{r}_i - \vec{r}_P)$ (4)

¿Cuál es la relac. entre $\vec{\Omega}$ y $\vec{\Omega}'$?

yo podré escribir (i es arbitrario) $\vec{v}_P = \vec{v}_0 + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_0)$ (5)

\Rightarrow con (5) en (4) $\rightarrow \vec{v}_i = \vec{v}_0 + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_0) + \vec{\Omega}' \times (\vec{r}_i - \vec{r}_P) =$
 $= \vec{v}_0 + (\vec{\Omega} - \vec{\Omega}') \times \vec{r}_P + \vec{\Omega}' \times \vec{r}_i - \vec{\Omega} \times \vec{r}_0$ (6)

Como (6) = (3) p/ante. i \Rightarrow eso sólo es posible si $\vec{\Omega} = \vec{\Omega}'$

$\rightarrow \vec{\Omega}$ es. el mismo cualq. sea el punto de ref.,
ES UNA CARACTERÍSTICA DEL CR.

EJE INST. DE ROTACION (EIR)

(5)

Supongamos que en un cierto instante t , un punto "o" tiene $\vec{v}_o = 0$

$\Rightarrow \vec{v}_i = \vec{\omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_o)$ (7) \Rightarrow Tomando "o" como centro de rotación, el mov. es instantáneamente una rotación pura

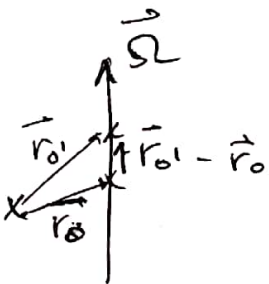
\Rightarrow Existe \exists un eje de rotación \vec{e}_R u \vec{v} de todos los puntos de ese etc es cero.

Sea o' otro punto de ese etc $\rightarrow \vec{v}_i = \vec{\omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_{o'})$ (8)

Como (7) = (8) $\Rightarrow \vec{\omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_o) = \vec{\omega} \times (\vec{r}_i - \vec{r}_{o'}) \Rightarrow \vec{\omega} \times (\vec{r}_o - \vec{r}_{o'}) = 0$

$\Rightarrow \boxed{\vec{\omega} \parallel (\vec{r}_o - \vec{r}_{o'})}$ \rightarrow el etc de rotación (si \exists) coincide con la dir. de ~~rotación~~ $\vec{\omega}$

Notar que puede no \exists un etc de rot. , pero si $\vec{\omega}$ (o sea, cuando la rot. no es pura) \Rightarrow esto quiere decir que etc de rotación no es lo mismo que vector rotación ($\vec{\omega}$)

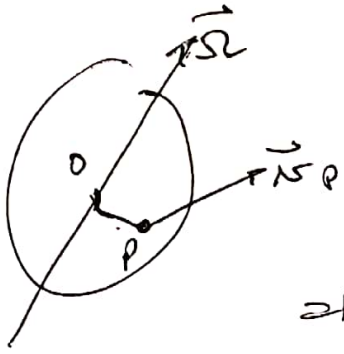


En otro instante, los puntos pueden tener \vec{v} y otros etc para la etc de rotación, por lo que este etc debe definirse instante a instante

instante \Rightarrow **EIR**

¿cuándo $\exists \mathbf{E} \in \mathbb{R}$?

(6)



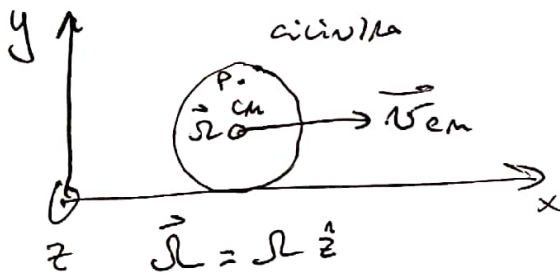
Si \exists , $\forall p \in \mathcal{C}$, $\|\Omega\| \Rightarrow \vec{v}_p \text{ es } \perp \vec{r}_p$

$$\vec{v}_p = \vec{\Omega} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_0) \Rightarrow \vec{v}_p \perp \vec{\Omega}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{v}_p \cdot \vec{\Omega} = 0 \quad \forall p \Leftrightarrow \exists \mathbf{E} \in \mathbb{R}}$$

Si \exists algún $p \in \mathcal{C}$ no cumple $\Rightarrow \nexists \mathbf{E} \in \mathbb{R}$.
 (o sea si \vec{v}_p tiene alguna comp. $\parallel \vec{\Omega}$)

RODAS DURA: Mov. puro $\vec{v}_{\text{punto } 0} \perp \vec{\Omega} \Rightarrow \exists \mathbf{E} \in \mathbb{R}$



$$\vec{v}_p = \vec{v}_{CM} + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_p - \vec{r}_{CM})$$

Sea "0" el punto de EIR $\Rightarrow 0 = \vec{v}_{CM} + \vec{\Omega} \times (\vec{r}_0 - \vec{r}_{CM})$
 ($\vec{v}_0 = 0$)

$$\Rightarrow \vec{v}_{CM} = \vec{\Omega} \times (\vec{r}_{CM} - \vec{r}_0) \quad ; \quad \vec{v}_{CM} = v_{CM} \hat{x} \quad \gamma \quad \vec{\Omega} = \Omega \hat{z}$$

$$\Rightarrow (\vec{r}_{CM} - \vec{r}_0) = |\vec{r}_{CM} - \vec{r}_0| \hat{y} \rightarrow \text{O sea } \vec{r}_{CM} - \vec{r}_0 \text{ es } \parallel \hat{y}$$

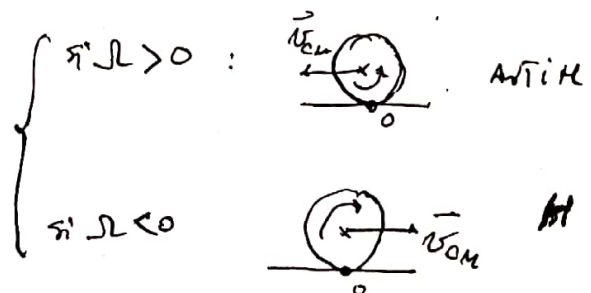
en una línea \parallel al eje \hat{y} y pasar por CM



Es particular, si "0" es el punto de cont. con el suelo, $\vec{r}_{CM} - \vec{r}_0 = R \hat{y}$

Y entonces

$$\vec{v}_{CM} = \Omega \hat{z} \times R \hat{y} = -\Omega R \hat{x}$$

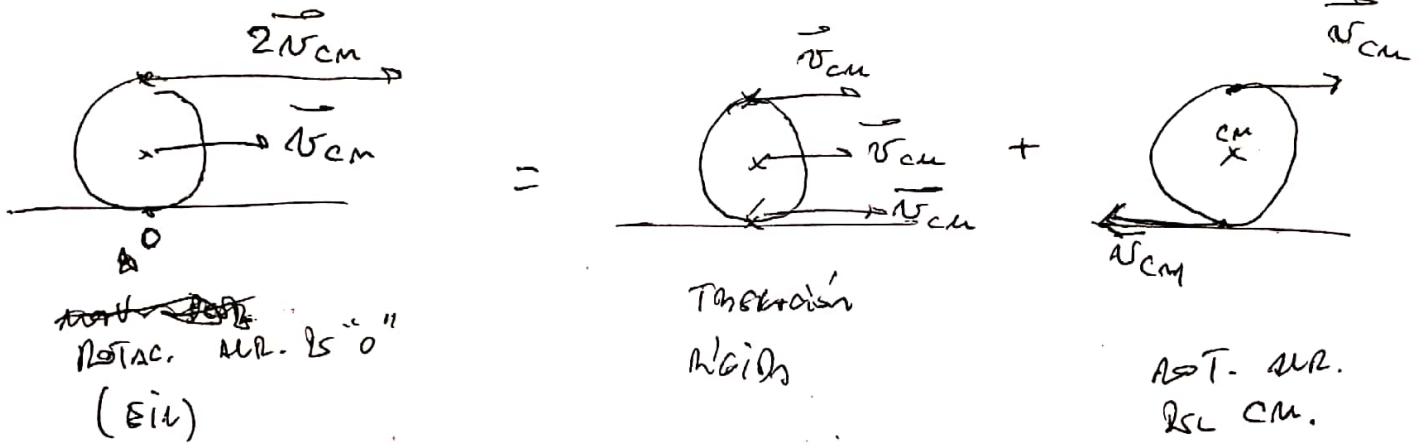


ESTE MOV. SE LLAMA ROLADURA Y LA COND.

$$\vec{v}_{cm} = \Omega \times (\vec{r}_{cm} - \vec{r}_0) \quad (7)$$

SI LA CONDICIÓN ES ROLADURA PURA, INST. A INST., O ES UN PUNTO
 CON $\vec{v}_0 = 0$, POR EL CUAL PARA EL EIR

NOTARÉ SIEMPRE PUEDE DESCRIBIR EL MOV. COMO UNA
 TRADUCCIÓN + UNA ROTACIÓN.



Dinámica de CR

Mov. de CR \equiv Mov. Transl. Punto Curo. (Punto CM)
 + Rot. Alr. de un eje q' pasa por el punto escizo (\vec{S} de curvo)

En algunos casos, eligiendo conv. el punto, \rightarrow Rot. Puralr. de un eje.

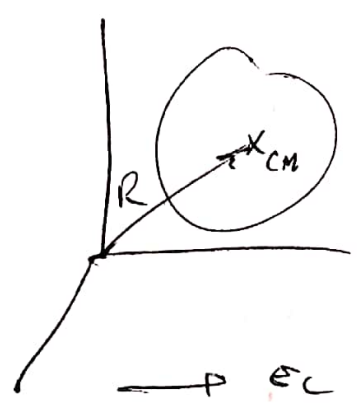
En los ejes puede haber INST. o INST. \Rightarrow **(EIR)**

En otros casos, no \rightarrow ST. $\begin{cases} \rightarrow$ Transl. pura \\ \rightarrow Mov. helicoidal. \end{cases}

Esto quiere decir \rightarrow Dinámica de CR \rightarrow $\begin{cases} \rightarrow$ Translación \\ \rightarrow Rotación. \end{cases}

NOTAR q' es un sist. de part. q' cumple y cond. de vínculo de rigidez \rightarrow NO HAY REACCIONES NUBAS SINO REACCIONES A LA COND. DE RIGIDEZ.

Dinámica de Rotación



YA sabemos q' $\sum \vec{F}_{ext} = \frac{d\vec{P}}{dt} = M \vec{a}_{cm}$

$\rightarrow M \equiv$ masa total $\vec{P} \equiv$ imp. lineal total

\rightarrow El CM se mueve como si todos \vec{F} estuvieran

aplicados sobre él.

De forma similar podemos decir el imp. ANG. de CM. está dado (9)

$$\vec{L}_O^{CM} = \vec{R} \times \vec{P} \Rightarrow \frac{d\vec{L}_O^{CM}}{dt} = \vec{R} \times \vec{F}_{EXT} = \vec{M}_O^{EXT}$$

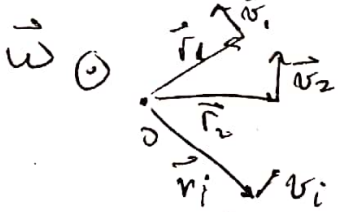
\downarrow
 $(\vec{v}_{CM} \parallel \vec{P})$

es como si todas las \vec{F}_{EXT} estuvieran aplicadas en el CM.

$$\vec{R} = \frac{\int_V \vec{r} \rho(\vec{r}) dV}{M} \quad , \quad M = \int_V \rho(\vec{r}) dV$$

\swarrow
 densidad volumétrica.

Para describir la dinámica de la rotación, necesitamos un concepto + vamos a ser caso: ser un sist. de part. en rotación MR. de un eje q' pasa por "O", con v. ANG. $\vec{\omega}$



La Ec. de rotación será $E_{CRST} = \sum_i E_{CRST,i} = \sum \frac{1}{2} m_i v_i^2$

pero $v_i = r_i \omega \Rightarrow E_{CRST} = \frac{1}{2} \left(\sum_i m_i r_i^2 \right) \omega^2$

ESTA CANTIDAD, q' considera la masa y distribución de las partículas recibe el nombre de MOMENTO DE INERCIA respecto del punto "O"

$$I_O = \sum_{i=1}^N m_i r_i^2$$

NOTAR q' I_O juega, en la rotación, un rol similar al q' juega m en la traslación (de ahí el nombre)

ES UNA MEDIDA DE LA INERCIA DEL SISTEMA en el MOV. de ROTACIÓN (mayor $I_O \rightarrow$ mayor es el trabajo nec. para darle al sistema $\vec{\omega}$)

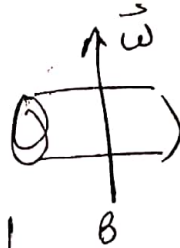
¿Cómo es I_0 en un CR?

(10)

NO es lo mismo

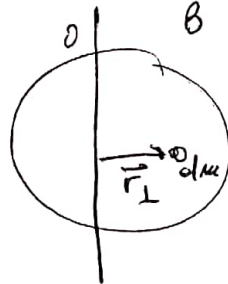


o'



, por lo que $I_0^A \neq I_0^B$

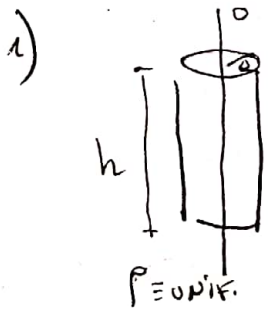
$$I_0 = \int_M r_{\perp}^2 dm$$



$$\Rightarrow I_0 = \int_V \rho(\vec{r}) r_{\perp}^2 dV$$

r_{\perp} = Dist. \perp al eje, elevada al cuadrado.

ALGUNOS CASOS SIMPLES:



$$I_0 = \int \rho r^2 dV$$

$$dV = 2\pi r h dr \quad (\text{COORD. CILINDRICAS})$$

$$\Rightarrow I_0 = 2\pi \rho h \int_0^a r^3 dr$$

$$\Rightarrow I_0 = \frac{\pi}{2} \rho h a^4$$

pero como $M = \rho \pi a^2 h$

$$\Rightarrow \boxed{I_0 = \frac{M a^2}{2}}$$

2) Anillo homogéneo de masa M y radio R resp. de un eje o' pasa por su centro geom.

$$\boxed{I_0 = \frac{1}{2} M R^2}$$

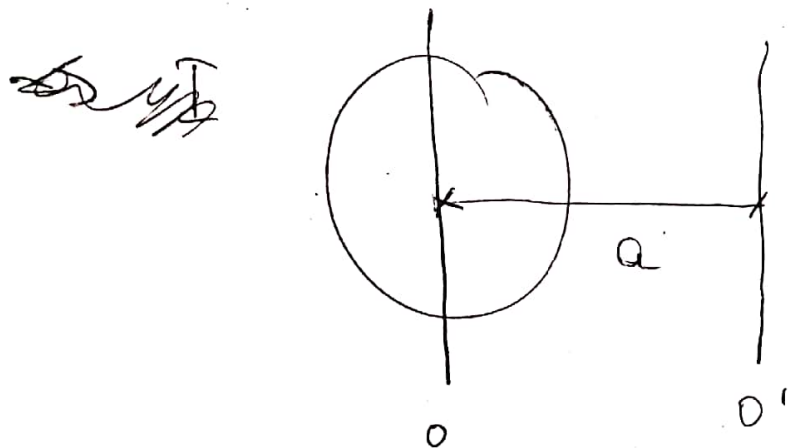
3) EJE. HOMOG. resp. de un eje o' pasa por su centro

$$\boxed{I_0 = \frac{2}{5} M R^2}$$

TEO. DE STEINER

Que pasa si pasas el eje de I resp. de otro eje (y conozco I_{cm})

y este es el
paso para el
cm.

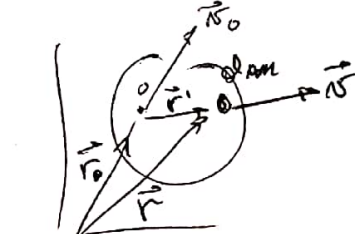


$$I_{O'} = I_{cm} + Ma^2$$

Es sencillo de ver, solo importa el $r \perp^2$ y se puede hacer
el cálculo como ~~...~~ (la dist. entre O' y el cm)² + (la dist. entre
el cm y el punto)²

ENERGÍA cinética de un CR

Para un CR general, la Ec es la suma de la Ec de sus partes (dm)



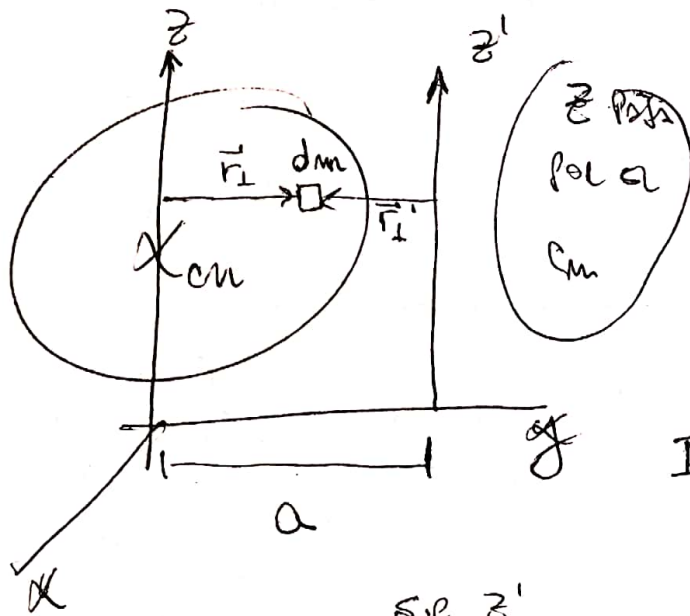
$$dE_c = \frac{1}{2} v'^2 dm \Rightarrow E_c = \int_M \frac{v'^2}{2} dm$$

la v de dm cumple $\vec{v} = \vec{v}_0 + \vec{\omega} \times (\vec{r} - \vec{r}_0) = \vec{v}_0 + \vec{\omega} \times \vec{r}'$
(resp. de \vec{v}_0)

$$v^2 = \vec{v} \cdot \vec{v} = v_0^2 + |\vec{\omega} \times \vec{r}'|^2 + 2 \vec{v}_0 \cdot (\vec{\omega} \times \vec{r}')$$

$$\Rightarrow E_c = \frac{1}{2} v_0^2 \int dm + \frac{1}{2} \int_M |\vec{\omega} \times \vec{r}'|^2 dm + \vec{v}_0 \cdot \int_M (\vec{\omega} \times \vec{r}') dm =$$

$$= \underbrace{\frac{1}{2} M v_0^2}_{E_{c tras}} + \underbrace{\frac{1}{2} \omega^2 \int_M r_{\perp}^2 dm}_{\frac{1}{2} \omega^2 I_0 = E_{c rot}} + \underbrace{\vec{v}_0 \cdot \int_M \omega \times \vec{r}' dm}_{= \omega \tau_0 = \text{tracción}} \quad (I)$$



$$r_1^2 = x^2 + y^2$$

$$r_1'^2 = x^2 + (y-a)^2$$

$$I_z = \int_M (x^2 + y^2) dm$$

$$I_{z'} = \int_M (x^2 + (y-a)^2) dm$$

Sup. \$z'\$
 \$a\$
 (to find \$I_{z'}\$)

$$I_{z'} = \int_M (x^2 + y^2 + 2ya + a^2) dm = \int_M (x^2 + y^2) dm + a^2 \int_M dm +$$

$$- 2a \int_M y dm = I_z + Ma^2$$

$$- 2a M y_{cm} = 0$$

\$\downarrow\$
 \$z\$ Passes through
 C.M.

CASOS SEPARADOS

1) $O \equiv CM \Rightarrow \vec{v}_0 = \vec{v}_{CM}$

En este caso $\vec{F}_{ext} = 0$ PUES $\vec{v}_{CM} \cdot \int_M \vec{\Omega} \times \vec{r}' dm = 0$

$\Rightarrow E_c = \frac{1}{2} I_{CM} \Omega^2 + \frac{1}{2} M v_{CM}^2$ (II)

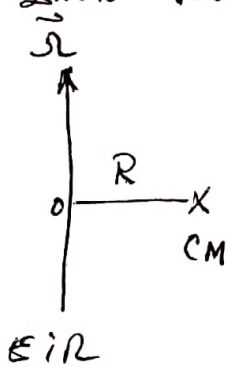
$\int_M \vec{\Omega} \times \vec{r}' dm = 0$
 $= \vec{\Omega} \times \int_M \vec{r}' dm$
 $\int_M \vec{r}' dm = 0$ PUES SE SUMAN
 TODOS LOS \vec{r}' RESPECTO
 AL CM $\leftarrow \times \rightarrow$
 QUE ESTA DEFINIDA COMO
 EL "CENTRO" GEOM. EN
 UN CUERPO HOMOG.

2) Si \exists un EIR y $O \in M$ etc $\Rightarrow \vec{v}_0 = 0$

$\Rightarrow E_c = \frac{1}{2} I_o \Omega^2$ (III)

NOTAR Q' (I), (II) y (III) son exp. \neq p/a misma E_c (TOMANDO \neq Puntos de REF.)

Es sencillo verlo con (II) y (III):



EN ESTE CASO $v_{CM} = \Omega R$ ($\vec{v}_0 = 0$)

$\Rightarrow E_c = \frac{1}{2} M(\Omega R)^2 + \frac{1}{2} I_{CM} \Omega^2 = \frac{1}{2} (I_{CM} + MR^2) \Omega^2$

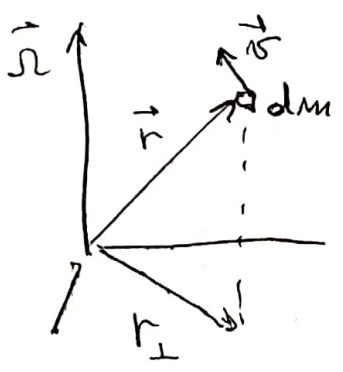
(TEOREMA)
 \downarrow
 I_o

$\Rightarrow E_c = \frac{1}{2} I_o \Omega^2$ ✓

NOTAR Q' P/O $\in R$ $W_{No}^{int} = 0$ siempr, PUES $|\vec{r}_i - \vec{r}_j| = d_{ij}$
 \Rightarrow solo hace un trabajo \perp a $(\vec{r}_i - \vec{r}_j)$

IMPULSO ANGULAR DE UN CR

Dado el sistema de partículas la dinámica de la rotación, el imp. ang. será de fundamental importancia.



El eje del sist. de $\vec{\Omega}$ es el eje \hat{z}

Respecto al eje \hat{z} a $\vec{\Omega}$ el imp. ang. de dm

es:
$$d\vec{L}_\Omega = \vec{r} \times \vec{v} dm$$

Pero dado que dm rota al $\vec{\Omega}$, $\vec{v} = \vec{\Omega} \times \vec{r}$ que comp. en

usando la sig. identidad:
$$\vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) = \vec{B}(\vec{A} \cdot \vec{C}) - \vec{C}(\vec{A} \cdot \vec{B})$$

$$\Rightarrow d\vec{L}_\Omega = \vec{r} \times (\vec{\Omega} \times \vec{r}) dm = \vec{r} \times (\vec{\Omega} \times \vec{r}_\perp) dm$$

\downarrow
 sólo me importa \vec{r}_\perp
 en el prod. vectorial

$$\Rightarrow d\vec{L}_\Omega = \vec{\Omega} \cdot (\vec{r} \cdot \vec{r}_\perp) - \vec{r}_\perp \cdot (\vec{r} \cdot \vec{\Omega})$$

$\underbrace{\vec{r} \cdot \vec{r}_\perp}_{\text{Proy de } \vec{r} \text{ sobre } \vec{r}_\perp \text{ al cuadrado}} \Rightarrow r_\perp^2$

$r_\perp \cdot \vec{\Omega}$

$r_\parallel \cdot \vec{\Omega}$

$r_\parallel \equiv \text{comp. de } \vec{r} \perp \Delta \vec{\Omega}$
 $r_\parallel \equiv \text{comp de } \vec{r} \parallel \Delta \vec{\Omega}$

Integrando:

$$\vec{L}_\Omega = \vec{\Omega} \int_M r_\perp^2 dm - \vec{\Omega} \int_M r_\parallel \cdot \vec{r}_\perp dm$$

I_Ω

$$\vec{L}_\Omega = I_\Omega \vec{\Omega} - \vec{L}_\perp$$

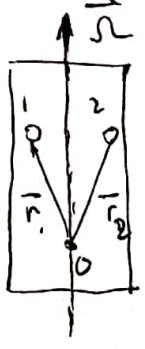
$\parallel \vec{\Omega}$

$\perp \vec{\Omega}$

o sea que \vec{L}_Ω
 No es $\parallel \vec{\Omega}$ salvo
 que $\vec{L}_\perp = 0$

EN ALGUNOS CASOS (SOS VECORES) $\vec{L}_L = 0$

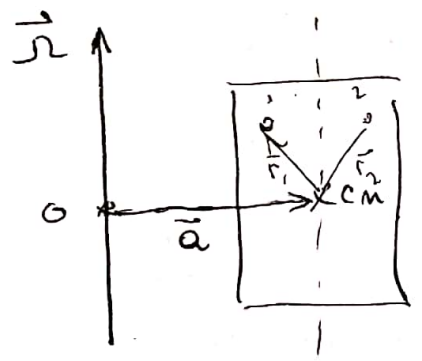
1) SI UN CUERPO HEMOS. Y CON ALGUNA SIMETRÍA Y EL EJE DE ROT. COINCIDE CON EL EJE DE SIMETRÍA



$r_{1\parallel} = r_{2\parallel}$
 $r_{1\perp} = -r_{2\perp}$

\Rightarrow SE CANCELAN DE A PARES
 $\Rightarrow \vec{L}_L = 0$

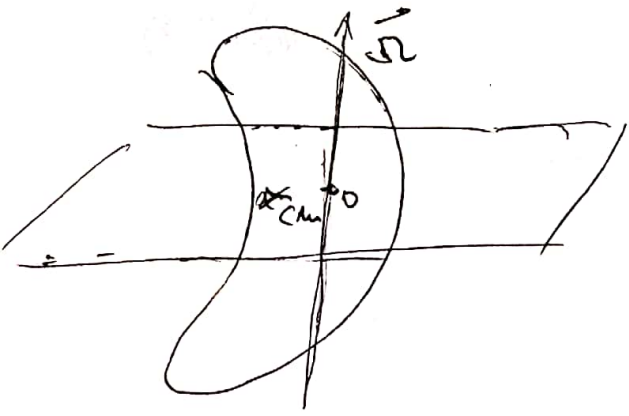
2) SI $\vec{\Omega}$ ES \parallel A UN EJE DE SIMETRÍA Y "O" SE ENCUENTRA A LA MISMA ALTURA Q' EL CM



$\Rightarrow \vec{L}_L = 0$

SIMIL A UN:

3) SI $\vec{\Omega} \perp$ A UN PUNTO DE SIMETRÍA (SE CANCELAN LOS r_{\parallel})



~~...~~
 $\vec{L}_L = 0$

4) SI EL CUERPO POSEE "EJES PRINCIPALES" - EJE EN DIRECCIÓN CON UN SIMETRÍA Y $\vec{\Omega}$ COINCIDE CON UN DE ESOS EJES $\Rightarrow \vec{L}_L = 0$

si se cumple 1) ... 4) $\Rightarrow \vec{L}_2 = I_\Omega \vec{\omega}$ (15)

y su esc. es $\frac{d\vec{L}_2}{dt} = I_\Omega \vec{\gamma} = \vec{M}_\Omega^{\text{EXT}}$

AL IGUAL q' P/OJ SIGS. 25 PARTICULAS.

\Rightarrow P/OJ CR, NI COND. ~~RELACION~~ SON:

Translación $\rightarrow \vec{F}^{\text{EXT}} = M \vec{a}_{\text{cm}} = \frac{d\vec{p}}{dt}$

Rotación (si $\vec{L}_1 = 0$) $\rightarrow \vec{L}_2 = I_\Omega \vec{\omega}$
 $\vec{M}_\Omega^{\text{EXT}} = I_\Omega \vec{\gamma}$

EL EQUILIBRIO OCURRE CUANDO $\vec{F}^{\text{EXT}} = 0$
 $\vec{M}_0^{\text{EXT}} = 0$

Pero ¿cuál es 0? \rightarrow recordamos q' $\vec{L}_0 = \vec{L}_{0'} + \vec{r}_{00'} \times \vec{p}$ (P.O. P.M.T.)

y entonces $\vec{M}_0^{\text{EXT}} = \vec{M}_{0'}^{\text{EXT}} + \vec{r}_{00'} \times \vec{F}^{\text{EXT}} = 0$ (eq.)

\Rightarrow en eq. $\vec{M}_0^{\text{EXT}} = \vec{M}_{0'}^{\text{EXT}} \checkmark$

o sea q' "0" puede ser cualquier punto.

Péndulo Físico

Consid. CR de pivote fijo. uniformemente ALR. de un sólido, bajo acc. de la gravedad.



Sobre el cuerpo hay 2 Fz, \vec{P} y \vec{F}_v

Si apartamos el CM de la vertical, los momentos de las \vec{F} ext. \rightarrow mov. rotación

1) $\vec{F}_v + \vec{P} = M \vec{a}_{cm} \rightarrow$ Como ~~el~~ el mov. es de rotación ALR. de eje "O" $\Rightarrow |\vec{a}_{cm}| = |\vec{r}| \cdot \ddot{\theta}$

2) Podemos elegir dist. centros de mom.

a) CM (se mueve) \rightarrow el mom. lo hace \vec{F}_v (desconocida), si bien aparece en 1) el camino. el inverso

b) "O" \rightarrow en este caso el \vec{P} es el que hace momento. y ya lo conocemos (masa, se pasa al pivote)

$$\vec{M}_O^{ext} = R \hat{r} \times \vec{P} = R \hat{r} \times (P \cos \theta \hat{r} + P \sin \theta \hat{\theta}) = -RP \sin \theta \hat{z}$$

Como "O" está quieto. $\rightarrow \vec{M}_O^{ext} = I_O \ddot{\theta} \hat{z}$

$$\Rightarrow -RP \sin \theta \hat{z} = I_O \ddot{\theta} \hat{z} \rightarrow \ddot{\theta} = -\frac{RP \sin \theta}{I_O}$$

$$\Rightarrow \ddot{\theta} + \frac{RP}{I_O} \sin \theta = 0$$

idem. osc. arm. si $\sin \theta \approx \theta$

$$\rightarrow \ddot{\theta} + \frac{Rmg}{I_O} \theta = 0 \rightarrow \text{M.A.S.}$$

El período de este MAS es $T = 2\pi \sqrt{\frac{I_0}{Rmg}} = \textcircled{17}$

$= 2\pi \sqrt{\frac{I_{cm} + mR^2}{Rmg}}$ \Rightarrow Casos + Algoritmo etc' de CM de $\ddot{\theta}$,
 Myon Sss' de T

$\Rightarrow \vec{M}_0^{EXT} = 0$ Si $O \equiv CM$ Posic. de equilibrio

Supongamos que queremos obt. $\vec{F}_V \rightarrow$ Necesitamos \vec{a}_{cm} y

Por lo tanto $\vec{v}_{cm} = \vec{\omega} \times R\hat{r} = \omega \hat{z} \times R\hat{r} = \omega R \hat{\theta}$
 $(\vec{v} = \vec{v}_0 + \vec{\omega} \times \vec{r})$ $\vec{v}_0 = 0$

$\vec{a}_{cm} = \frac{d\vec{v}_{cm}}{dt} = \dot{\omega} R \hat{\theta} + \omega R \dot{\hat{\theta}} = \cancel{\omega} R \hat{\theta} - \omega^2 R \hat{r}$
 $\hat{\theta} = \hat{z} \times \hat{r}$

Con lo q', Volviendo a 1) $\rightarrow \hat{r}) F_{Vr} + mg \cos \theta = -mR\omega^2$

$\hat{\theta}) F_{V\theta} + mg \sin \theta = \cancel{\gamma} Rm$

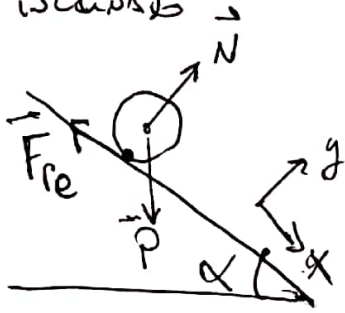
y usando el SWC. $\theta/\theta(t)$ y e' $\omega = \frac{2\pi}{T}$

$F_{Vr} = -mg \cos \theta \left(1 + \left(\frac{mR^2}{I_0} \right)^2 \cos \theta \right)$

$F_{V\theta} = mg \sin \theta \left(1 - \frac{mR^2}{I_0} \right)$

DINÁMICA DE LOS RODADORES

SUP. UN CR CILÍNDRICO QUE ROLLA SIN DESLIZAR POR UN PLANO INCLINADO



Vimos q' la condición de rodadura

$$\text{E} \textcircled{1} \vec{v}_{CM} = \vec{\omega} \times (\vec{r}_{CM} + \vec{r}_0) \quad (\vec{v}_0 = 0)$$

Las EC. Dinámicas son:

$$\textcircled{2} \begin{cases} P \sin \alpha - F_{re} = m a_{CM} \textcircled{1} \\ N - P \cos \alpha = 0 \end{cases}$$

NO DESLIZA \Rightarrow su valor NO se conoce
La incógnita

Las EC. de momentos puede referirse a "O" o al "CM"

$\vec{v}_0 = \vec{0}$:

$$\textcircled{3} M_0^{ext} = \underbrace{R \hat{y} \times mg (\sin \alpha \hat{x} - \cos \alpha \hat{y})}_{\vec{P}} = -mgR \sin \alpha \hat{z}$$

\vec{N} NO HACE TORQUE PORQUE ESTA EN \hat{y}
 F_{re} " " " " " " " APLICAR EN "O"

$$\Rightarrow -mgR \sin \alpha \hat{z} = I_0 \vec{\gamma} \Rightarrow \boxed{\vec{\gamma} = -\frac{mgR \sin \alpha}{I_0} \hat{z}}$$

EN PRINCIPIO TENGO ~~3~~ 3 EC. y $\vec{\gamma}, a_{CM}, F_{re} \rightarrow$ 3 INCÓGNITAS ✓
 $\textcircled{i} \textcircled{ii} \textcircled{iii}$

Dado q' por (1) $\vec{v}_{cm} = -\omega R \hat{x} \Rightarrow \vec{a}_{cm} = -\gamma R \hat{x}$ (19)

$$\Rightarrow \vec{a}_{cm} = \frac{m g R^2 \operatorname{sen} \alpha}{I_0} \hat{x}$$

De (2) podemos obtener F_{re} :

$$F_{re} = m g \operatorname{sen} \alpha - m a_{cm} = m g \operatorname{sen} \alpha \left(1 - \frac{m R^2}{I_0} \right)$$

Recordemos que $I_0 = I_{cm} + m R^2$, con lo q'

$$F_{re} = \frac{m g \operatorname{sen} \alpha I_{cm}}{I_0}$$

uno puede ir + más y busen la cond. $\tan \alpha$ el CR no existe:

para esto \rightarrow ~~condición~~ $0 \leq F_{re} \leq \mu_e N = \mu_e m g \cos \alpha$

$$\Rightarrow 0 \leq m g \operatorname{sen} \alpha \frac{I_{cm}}{I_0} \leq \mu_e m g \cos \alpha$$

$$\Rightarrow \tan \alpha \leq \mu_e \frac{I_0}{I_{cm}}$$

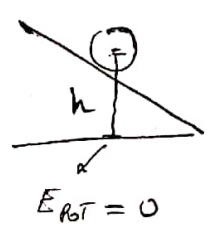
Veamos el problema desde el punto de vista energético:

Si para F_{re} es no cons., al estar alguna sobre un punto con $v = 0$, no realiza trabajo $\Rightarrow E_M = cte$

Planteamos entonces el problema, como una traslación con \vec{v}_{cm} y una rot. alr. de la CM.

a) $E_a = \frac{1}{2} m v_{cm}^2 + \frac{1}{2} I_{cm} \omega^2 + mgh_{cm}$

no hay termino ROT-TRACC



b) si lo consideramos como una part. libre. $\alpha = 0$ tampoco hay termino ROT-TRACC.

y $E_b = \frac{1}{2} I_o \omega^2 + mgh_{cm}$

obviamente $E_a = E_b$ ($v_{cm} = \omega R$ y $I_o = I_{cm} + mR^2$)

de E_b , se ve q' ω no es cte (h_{cm} va variando)

No por q' $\alpha = 0 \Rightarrow$ la unica fuerza es F_{gr} , que no realiza trabajo, con lo que v_{cm} y por lo tanto ω , deben ser ctes, entonces $\gamma = 0 \Rightarrow$ ~~no~~ ningunas fuerzas ext. realizan momentos, lo q' implica que $F_{gr} = 0$

EN GNL., cualquier CR q' rota libre ω es // a un eje principal, sin momentos externos, se moveran $\omega = cte$

→ Ley De Inercia para el mov. de rotacion