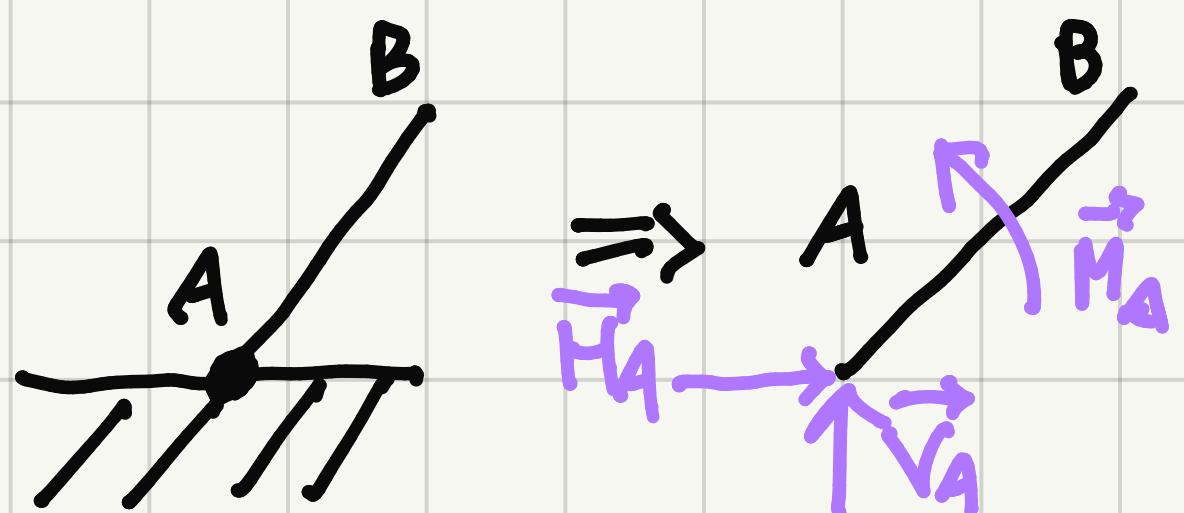


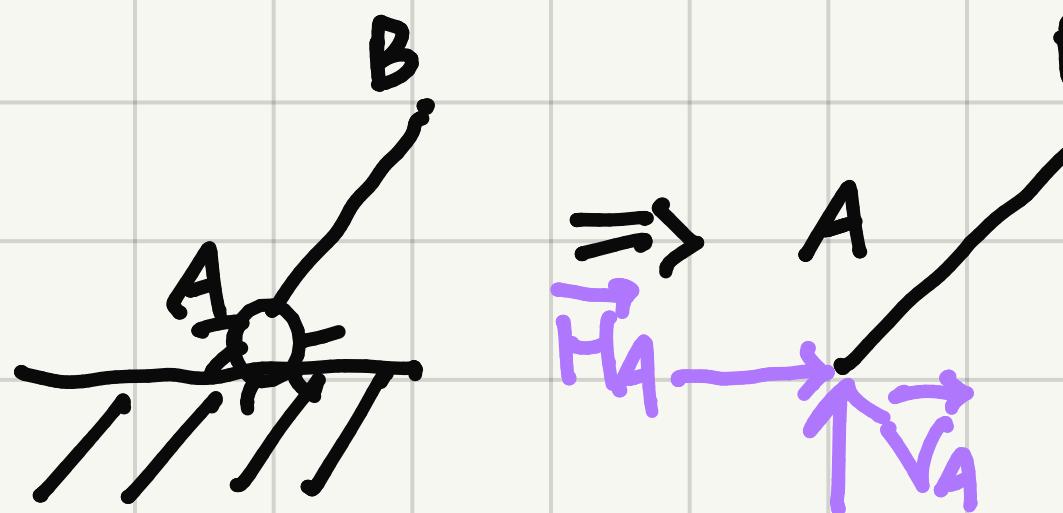
INTRODUZIONE STATICÀ

TRADUZIONE VINCOLI → FORZE REATTIVE

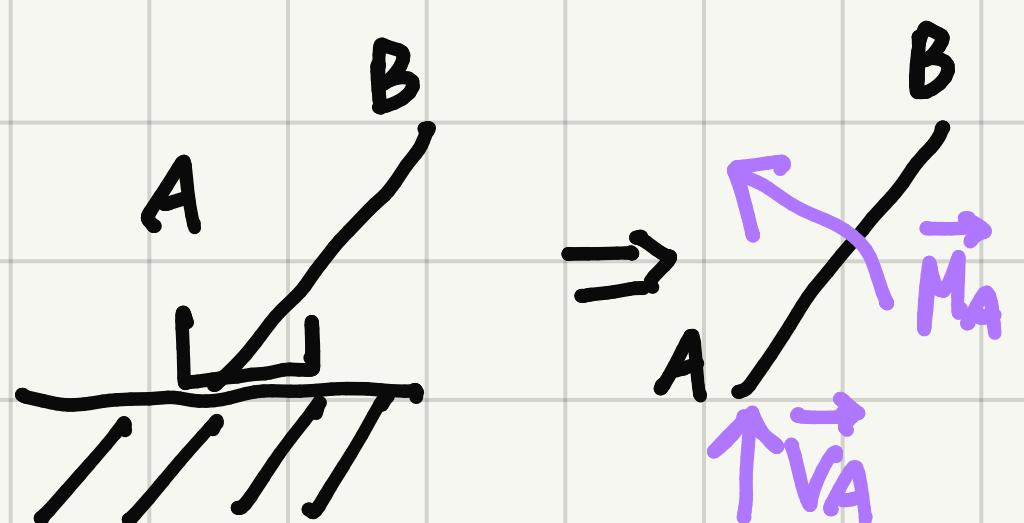
INCASTRO



CERNIERA



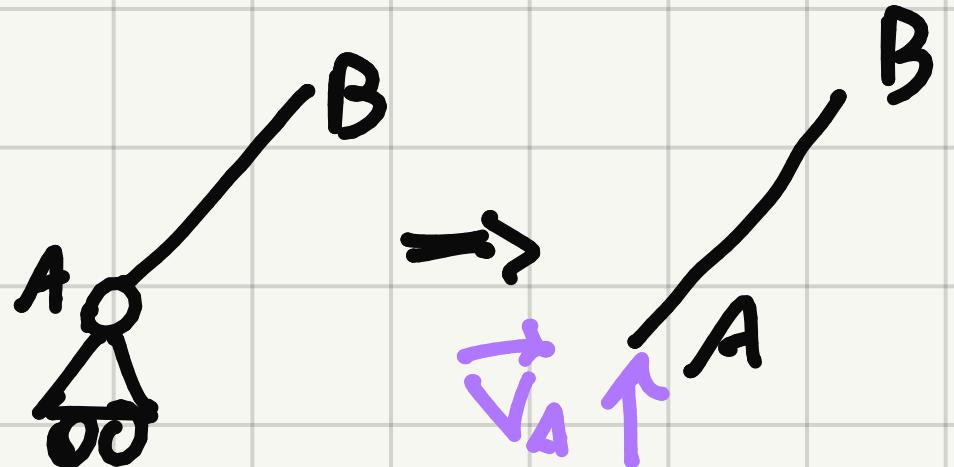
PATINO



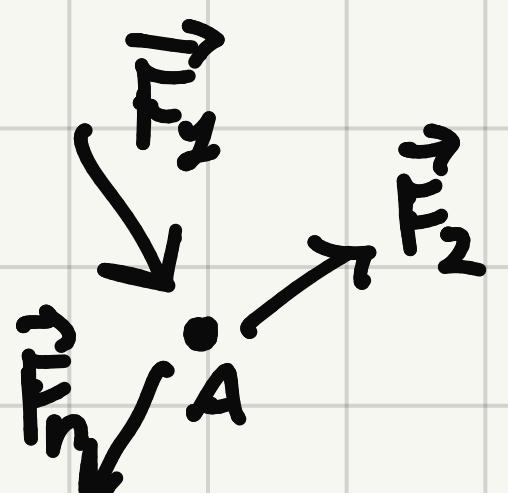
MANICO ITTO



CARRELLO



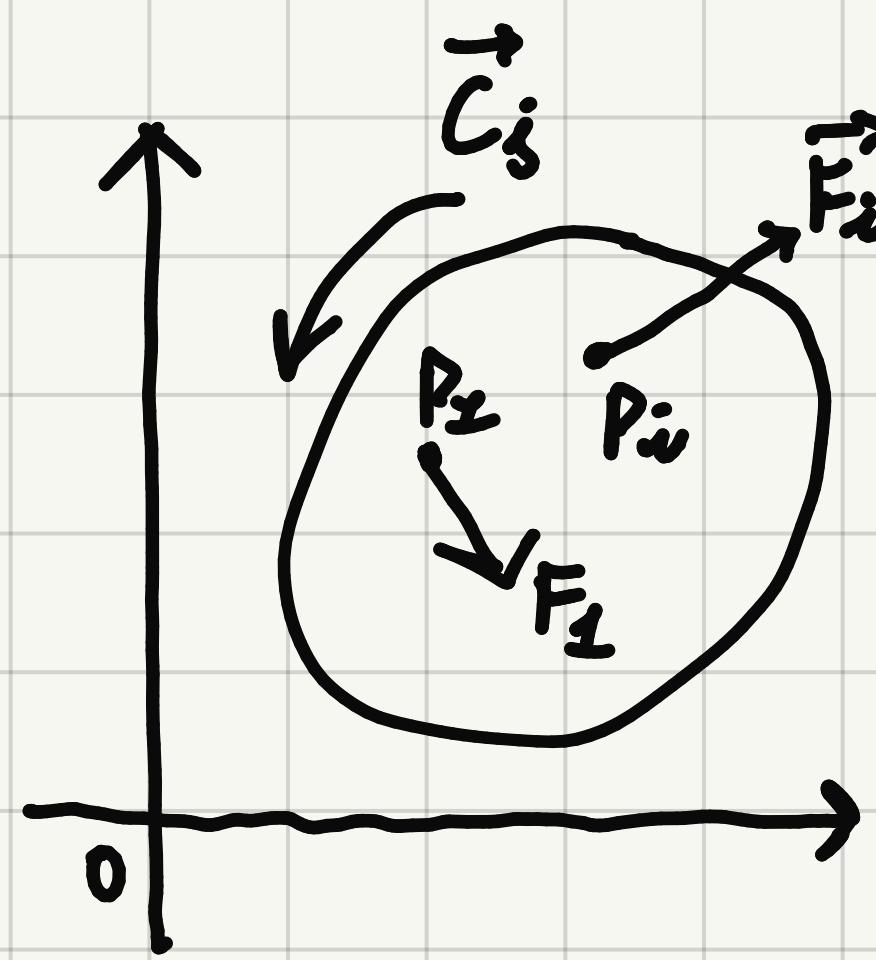
STATICÀ PUNTO MATERIALE



$$\sum_{i=1}^n \vec{F}_{ij} = 0 \Rightarrow \begin{cases} \sum \vec{F}_x = 0 \\ \sum \vec{F}_y = 0 \end{cases}$$

EQUAZIONE CARDINALE
DELLA STATICÀ PER IL
PUNTO MATERIALE

STATICÀ CORPO RIGIDO



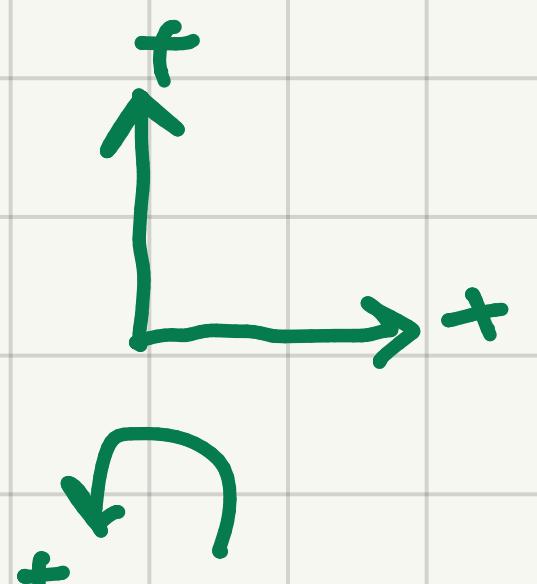
$$\sum \vec{F} = 0$$

FORZE

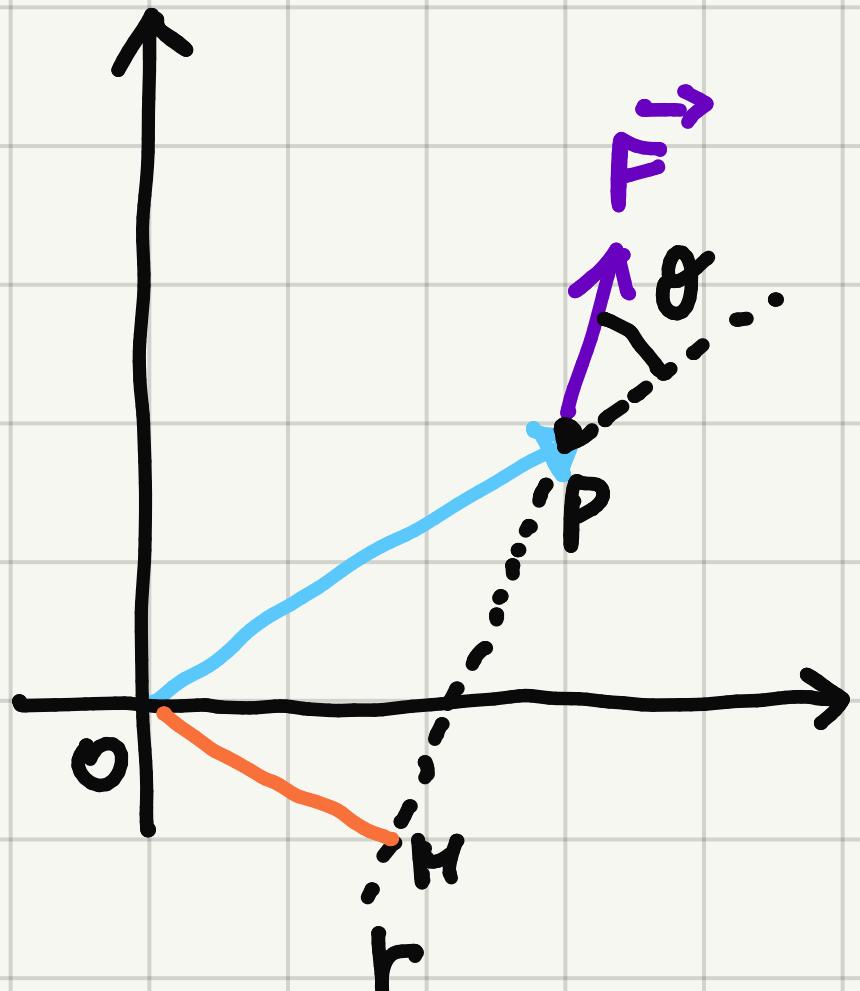
$$\sum \vec{M}_O = 0$$

MOMENTI E COPIE RISPECTO A O

$$\begin{cases} \sum_{i=1}^n F_{xi} = 0 \\ \sum_{i=1}^n F_{yi} = 0 \\ \sum_{i=1}^n (P_i - O) \times \vec{F}_i + \sum_{j=1}^m \vec{C}_j = 0 \end{cases}$$



MOMENTO



$$\vec{M}_O = \overrightarrow{(P-O)} \times \vec{F} = \overline{OP} F \sin \theta \hat{R}$$

$$= \overline{OH} F \hat{k}$$

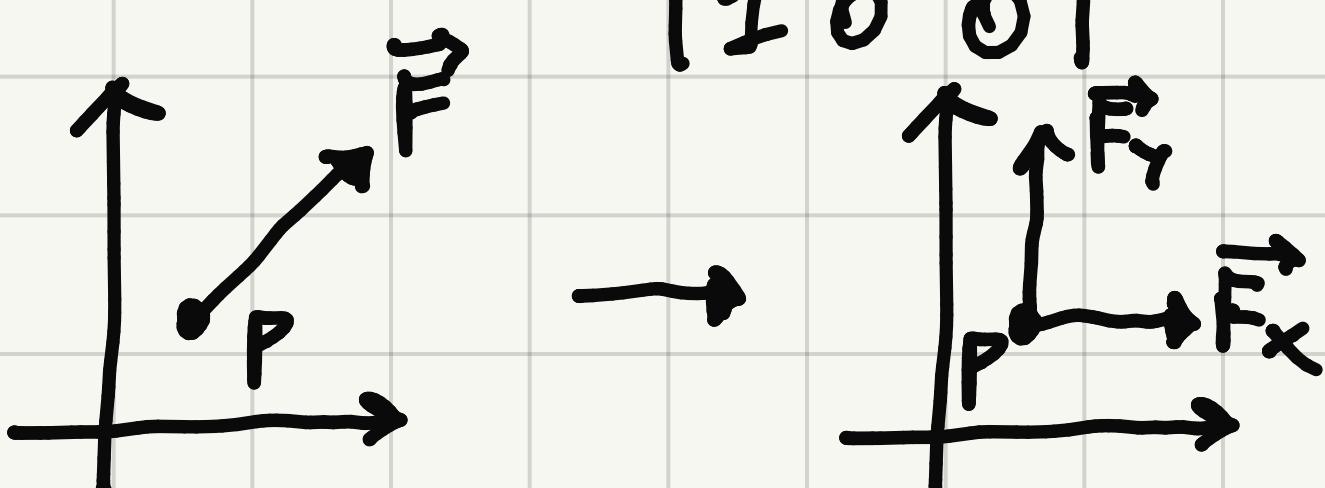
$OH = OP \sin \theta$ BRACCIO DI F

$$\vec{M}_O = (P-O) \times \vec{F} = (X_P \hat{i} + Y_P \hat{j}) \times (F_x \hat{i} + F_y \hat{j}) = X_P F_x (\hat{i} \times \hat{i}) +$$

$$+ X_P F_y (\hat{i} \times \hat{j}) + Y_P F_x (\hat{j} \times \hat{i}) + Y_P F_y (\hat{j} \times \hat{j}) =$$

$$\hat{i} \times \hat{j} = \det \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{R} \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{vmatrix} = \hat{k} \quad \hat{j} \times \hat{i} = \det \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{R} \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{vmatrix} = -\hat{R}$$

$$= (X_P F_y - Y_P F_x) \hat{R}$$



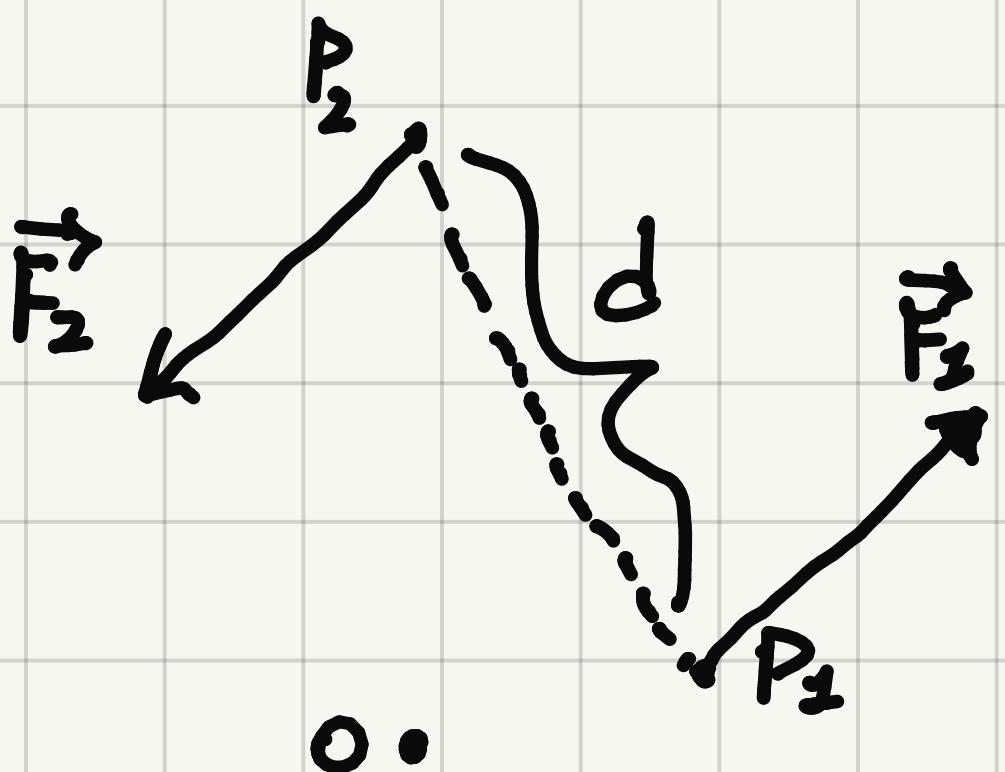
COPPIA

SISTEMA DI DUE FORZE DI RISULTANTE NULLA E MOMENTO NON NULLO

$$|\vec{F}_1| = |\vec{F}_2|$$

$$\vec{F}_1 \parallel \vec{F}_2$$

$$\vec{F}_1 = -\vec{F}_2$$

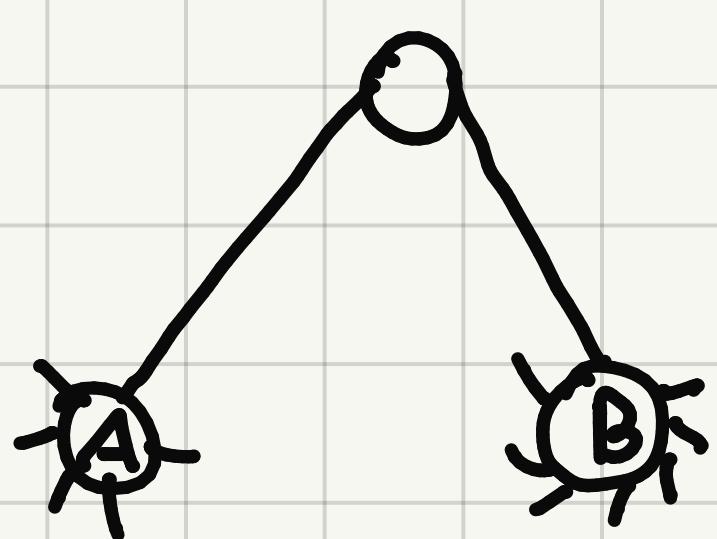


$$\vec{M}_O = (P_1 - O) \times \vec{F}_1 + (P_2 - O) \times \vec{F}_2$$

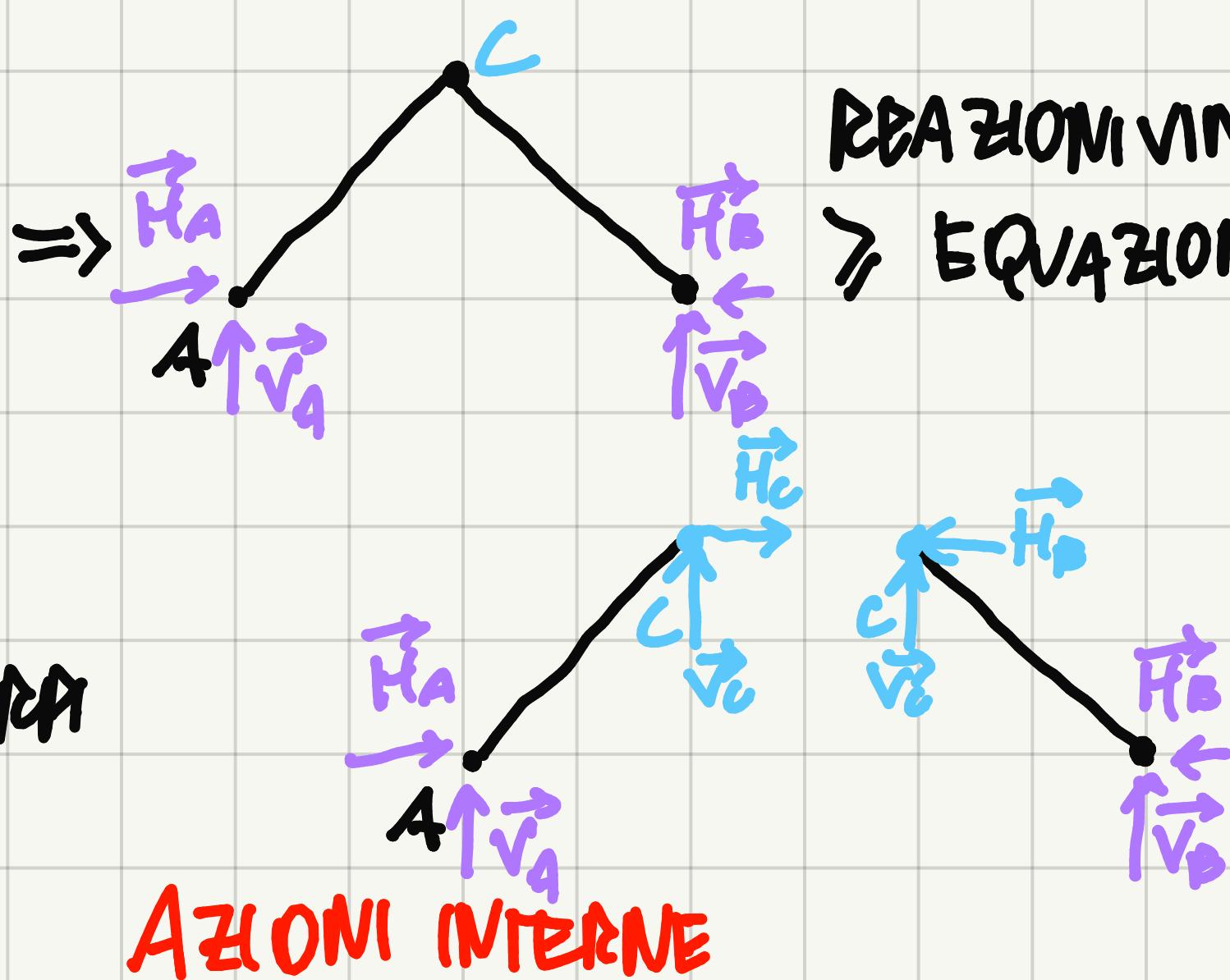
$$= ((P_1 - O) - (P_2 - O)) \times \vec{F}_1 =$$

$$= \vec{d} \times \vec{F} \Rightarrow \vec{C} = F_d \hat{k}$$

STATICASISTEMA DI CORPI RIGIDI



\Rightarrow SPEZZARE I CORPI

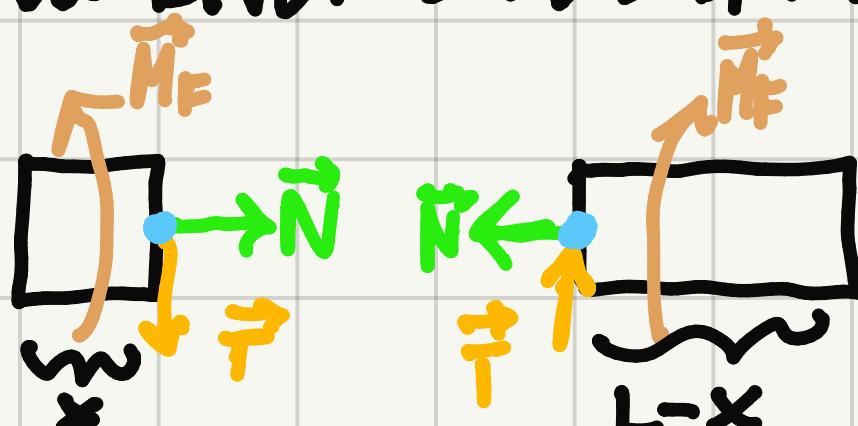
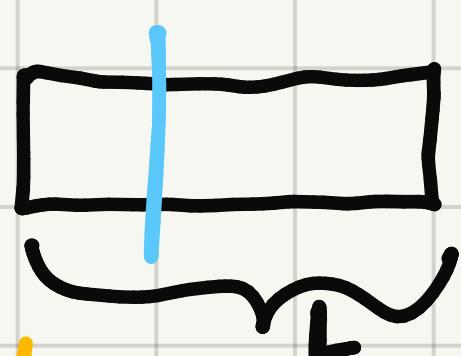


REAZIONI VINCOLARI >
> EQUAZIONI

FORZE
INTERNE

AZIONI INTERNE

STUDIO SULL'ESITAZIONI DELLE DIVERSE SEZIONI DI UN CORPO RIGIDO



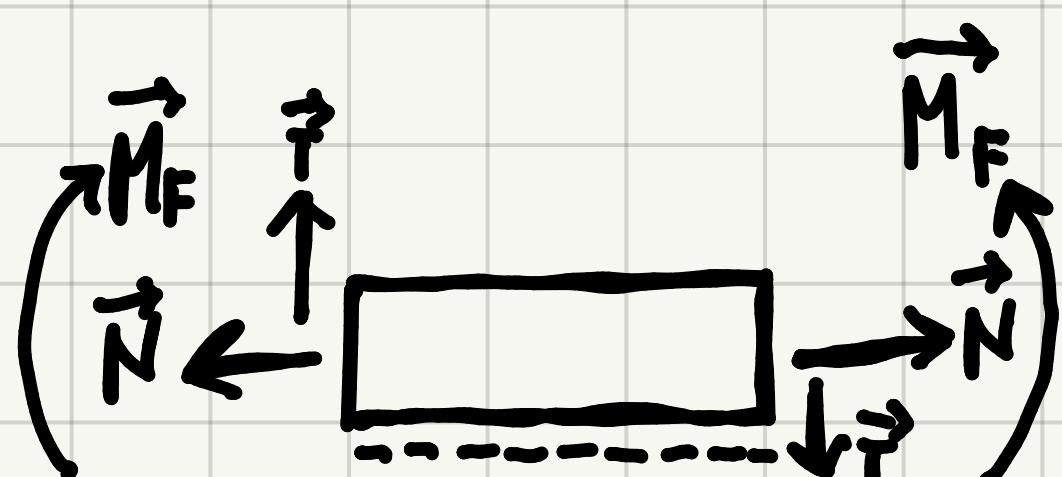
MOMENTO FLESSIONE

AZIONE ASSIALE

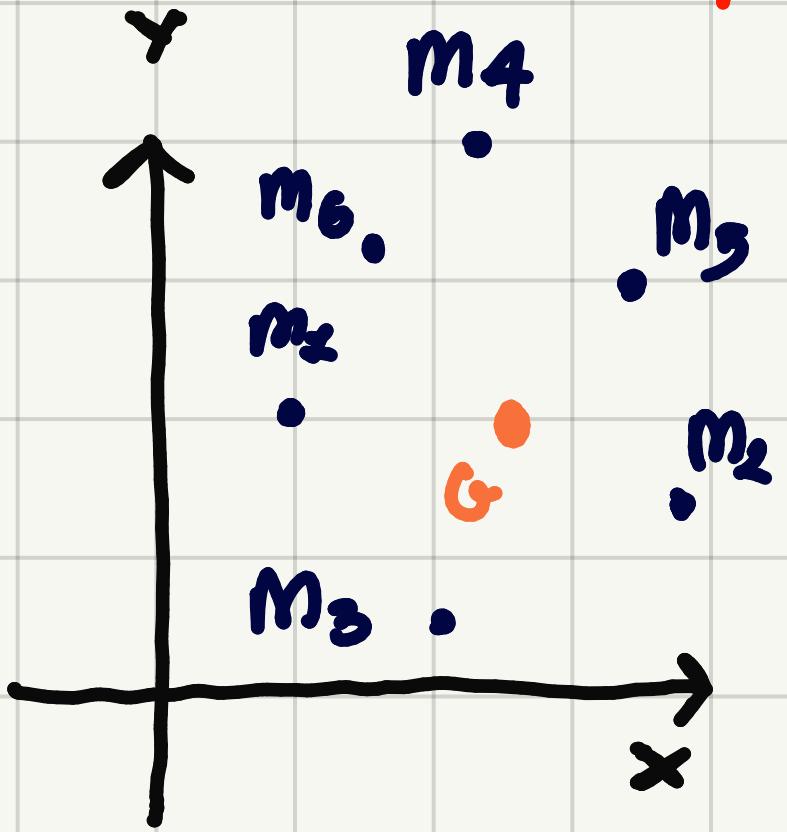
INCASTRO

AZIONE ASSIALE DI TAGLIO

! LA COPPIA DEI DUE FORZI FA RUOTARE L'ELEMENTO IN SENSO ORARIO



BARICENTRO



$$X_G = \frac{\sum_{i=1}^n x_i m_i}{\sum_{i=1}^n m_i}$$

$$Y_G = \frac{\sum_{i=1}^n y_i m_i}{\sum_{i=1}^n m_i}$$

DEFINIZIONE CON MOMENTO STANCO DEL 1° ORDINE

ASSE X $S_x = M d_x$ $S_y = m d_y$ $X_G = \frac{S_x}{\sum_{i=1}^n m_i}$ $Y_G = \frac{S_y}{\sum_{i=1}^n m_i}$

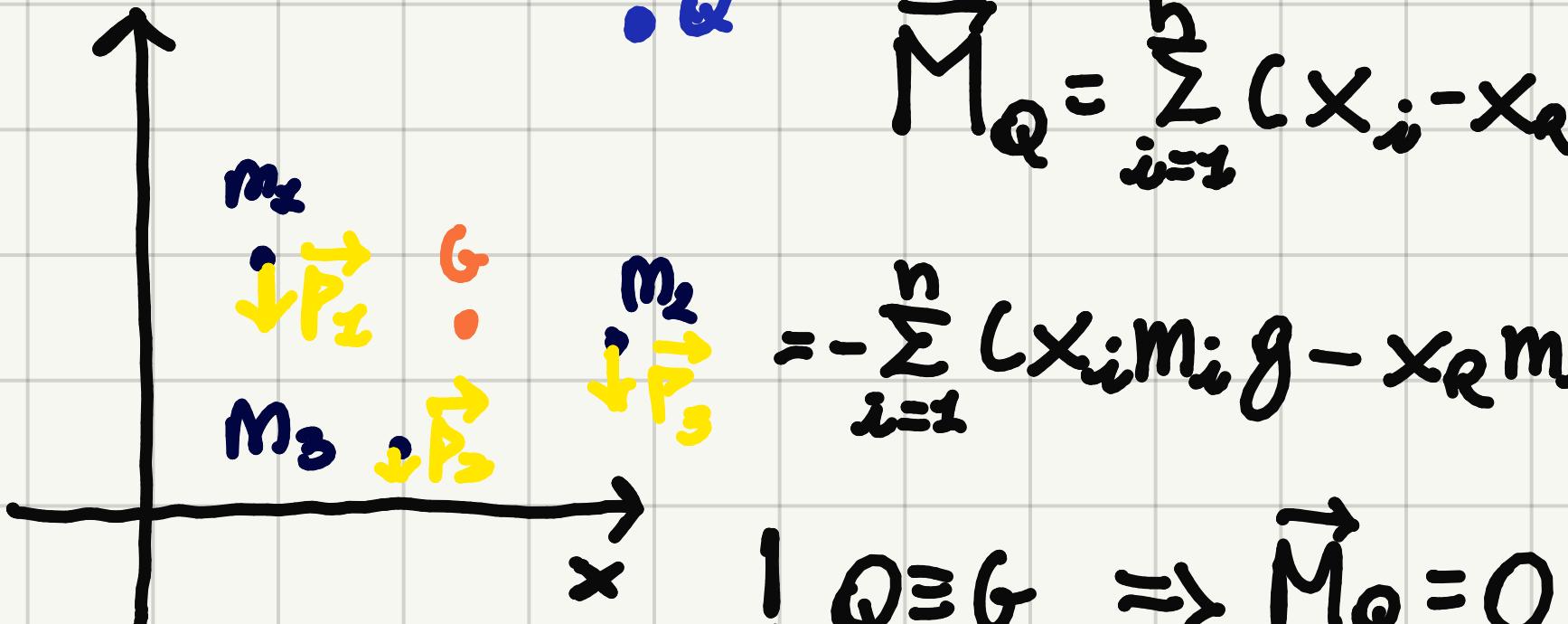
INTERVALLI DI POSIZIONE

IN UN CORPO RIGIDO, $X_G = \frac{1}{m} \int_V p x dV$ E $Y_G = \frac{1}{m} \int_V p y dV$

POSSENO ESSERE ANCHE CASI DI DENSITÀ SUPERFLUALE O E LINEARE

PROPRIETÀ

- $G \equiv$ CENTRO FORZE PESO



BRACCI
FORZE
PESO

$$\vec{M}_Q = \sum_{i=1}^n (x_i - x_Q) \hat{i} \times p_i \hat{j} = - \sum_{i=1}^n (x_i - x_Q) m_i g \hat{k}$$

$$= - \sum_{i=1}^n (x_i m_i g - x_Q m_i g) = \sum_{i=1}^n x_i m_i g - x_Q M_{tot} g$$

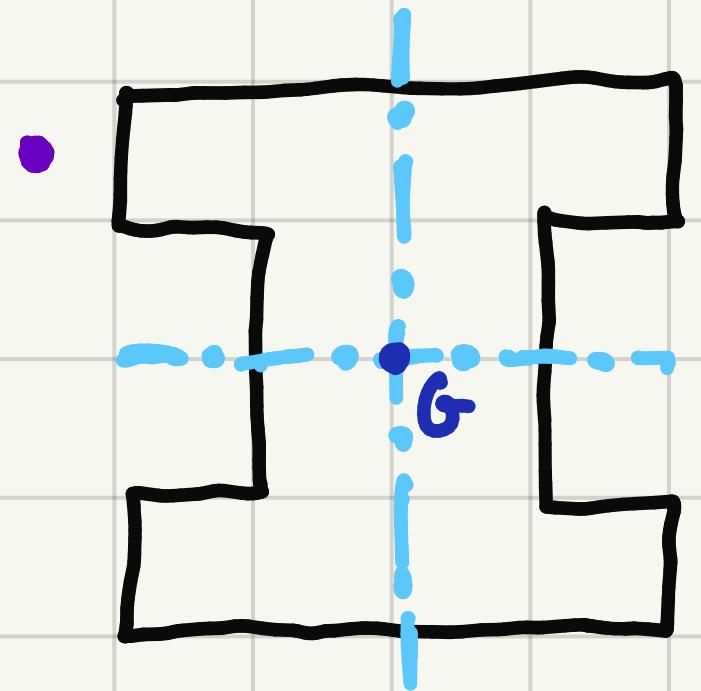
$! Q \equiv G \Rightarrow \vec{M}_Q = 0$

- $G \equiv 0 \Rightarrow S_x = 0, S_y = 0$

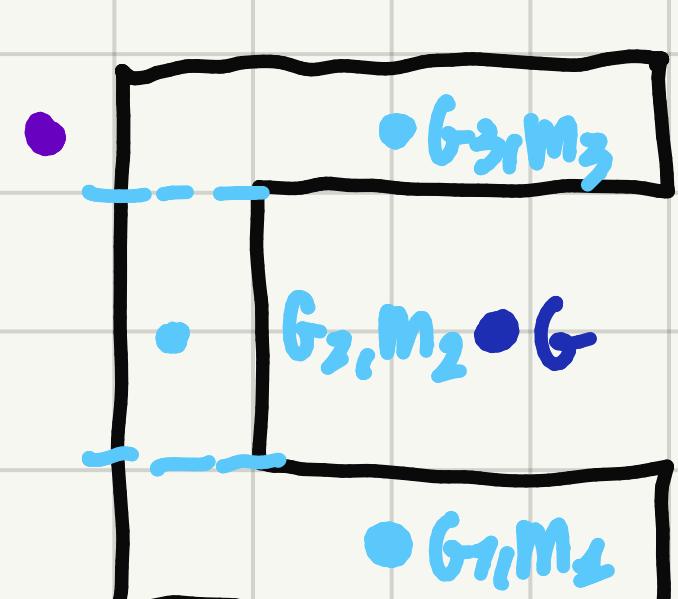
! DA ORA CONSIDERIAMO CORPI OMODIMENSI, CON ρ COSTANTE, E A SPESSORE (DIMENSIONE UNICA Z) COSTANTE



SE IL CORPO HA ASSE DI SIMMETRIA, G È ALL'ASSE



SE IL CORPO HA ASSI DI SIMMETRIA, G G INTERSEZIONE



SE IL CORPO HA GEOMETRIA COMPLESSA E SI PUÒ SCOMPOSERE

IN SOTTOCORPI PIÙ SEMPLICI, G = MEDIA PESATA

$$X_G = \frac{m_1 x_{G1} + m_2 x_{G2} + m_3 x_{G3}}{m_1 + m_2 + m_3}$$

$$Y_G = \frac{\sum_{i=1}^n m_i y_{Gi}}{\sum_{i=1}^n m_i}$$

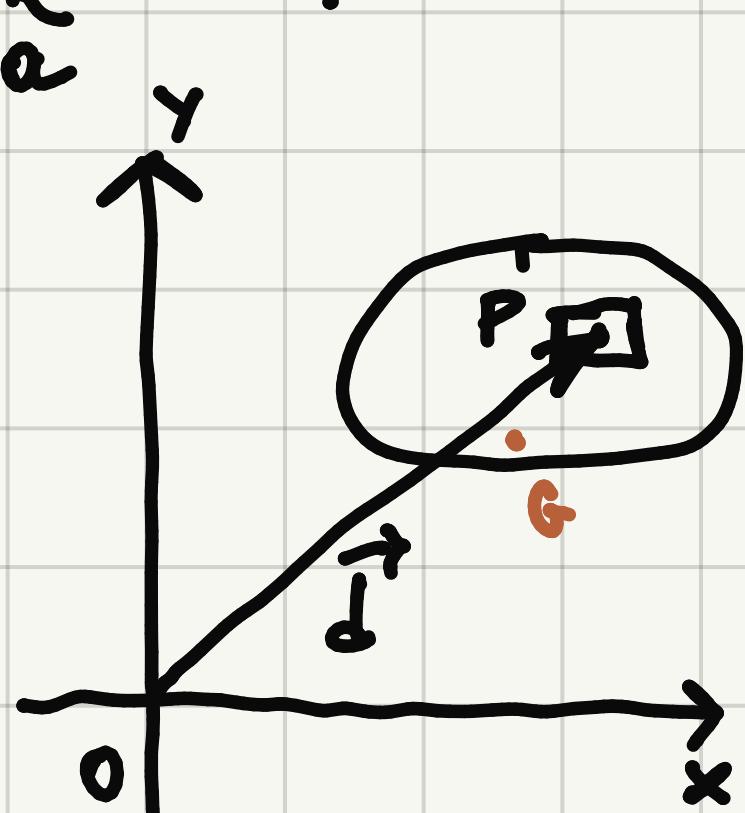
MOMENTO D'INERZIA

ASSE



$$J_a = \sum_{i=1}^n m_i a_i^2$$

! TANTO PIÙ IL CORPO È VICINO AD α , TANTO PIÙ J_a È PICCOLO
SOLTANTE, $A = \mathbb{R}$



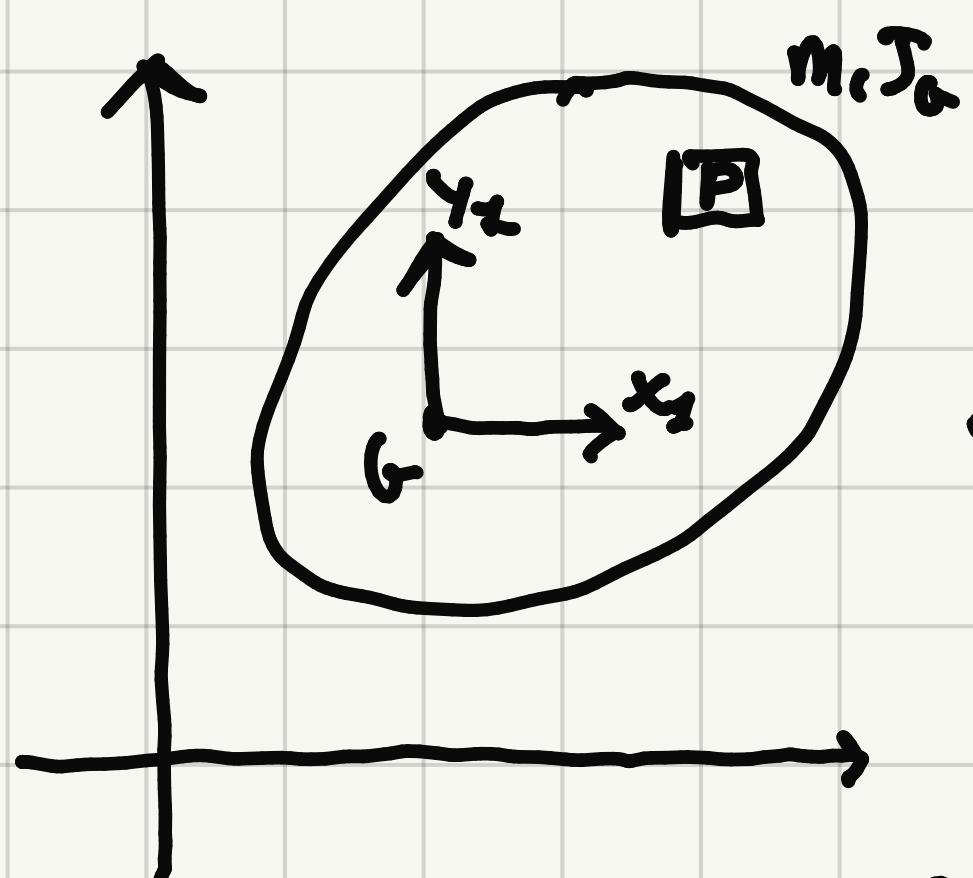
$$J_{z_0} = J_0 = \int_V d^2 \rho dV = \int_V (x_p^2 + y_p^2) \rho dV = \text{CORPO OMORFO, SPESONE COSTANTE } dV = h dA$$

$$= \rho h \int_A (x_p^2 + y_p^2) dA$$

J_0 ? PER "CAMBIARE ASSE" USO IL TEOREMA DI HUYGENS:

$$J_0 = J_G + m \cdot \bar{O}^2$$

DIM



$$J_0 = \int_V (x_p^2 + y_p^2) \rho dV = \int_V ((x_G + x_1)^2 + (y_G + y_1)^2) \rho dV$$

$$\cdot \rho dV = \int_V (x_G^2 + x_1^2 + 2x_G x_1 + y_G^2 + y_1^2 + 2y_G y_1) \rho dV$$

MOMENTO P RISPETTO G

$$= (x_G^2 + y_G^2) \left(\int_V \rho dV + \int_V (x_1^2 + y_1^2) \rho dV + 2x_G \int_V x_1 \rho dV \right)$$

$$+ 2y_G \int_V y_1 \rho dV = m \bar{O}^2 + J_G + 0 + 0$$

HOMOGENIO STATICO DEL PRIMO ORDINE RISPETTO ALL'ASSE Y/X PER UN SISTEMA DI RIPARTIMENTO CON ORIGINE IN G

$$J_G = M \cdot r_G^2, \text{ con } r_G \text{ RAGGIO GIRATORIO DI INERZIA.}$$

CASI NOTEVOLI

TRAVE



$$J_G = \rho h \int_A (x^2 + y^2) dA = \rho h \int_{-L/2}^{L/2} \int_{-b/2}^{b/2} (x^2 + y^2) dx dy =$$

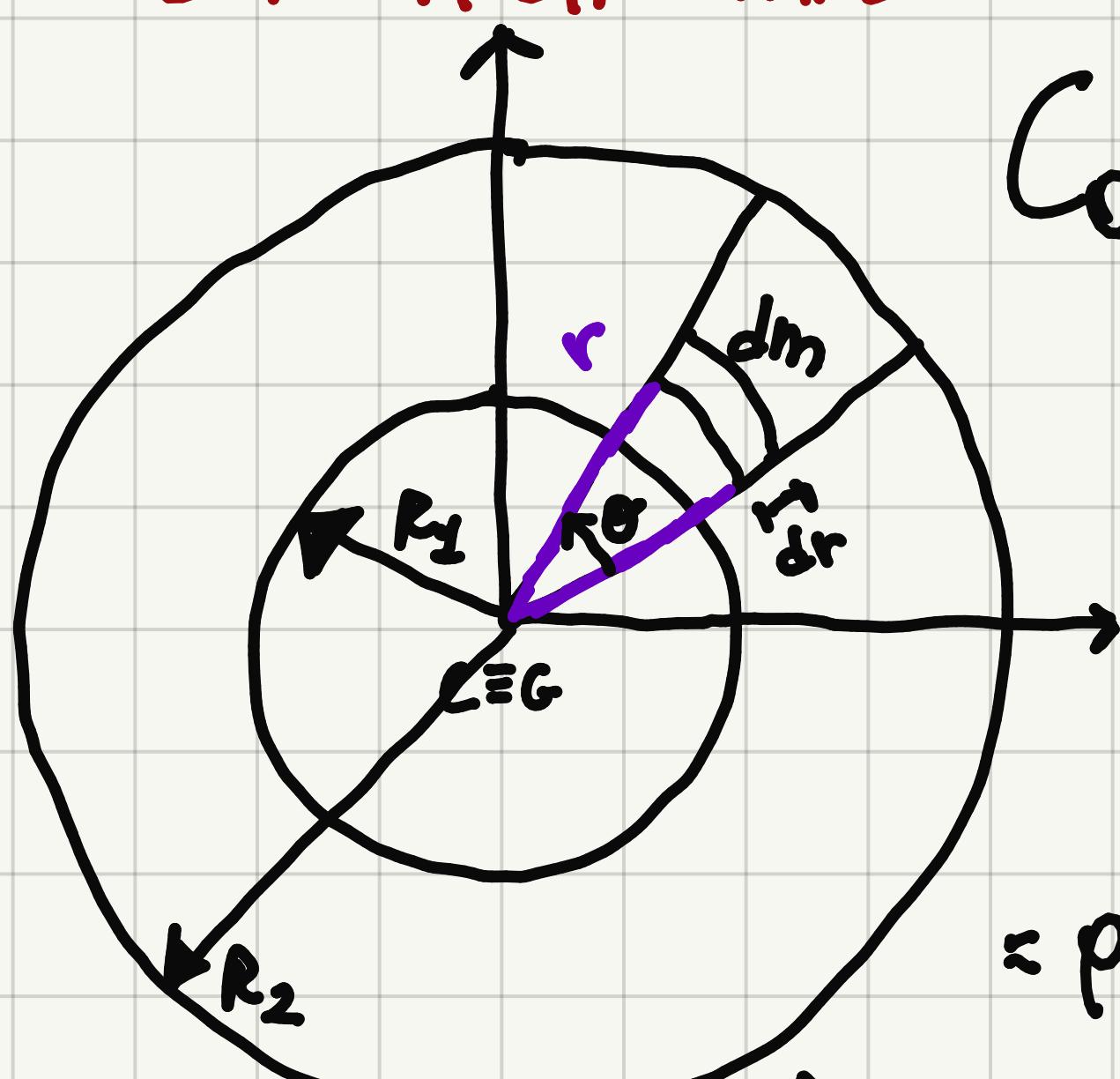
$$= \rho h \left[\int_{-L/2}^{L/2} x^2 dx + \int_{-b/2}^{b/2} y^2 dy \right] = \rho h \left[\frac{x^3}{3} \right]_{-L/2}^{L/2} + \rho h \left[\frac{y^3}{3} \right]_{-b/2}^{b/2} =$$

$$= \rho h \left(\frac{L^3}{12} + \frac{b^3}{12} \right) = \rho h L b \left(\frac{L^2}{12} + \frac{b^2}{12} \right) = \frac{m}{12} (L^2 + b^2)$$

! TRAVE SNEGLIA ($L \gg b$) $\Rightarrow J_G = \frac{m}{12} L^2$

$$r_G = \sqrt{\frac{1}{12} L^2} = \frac{2\sqrt{3}}{12} L$$

CORONA CIRCOLARE



CONSIDERIAMO LA CORONINA DI MASSA

$$dm = \rho dV \text{ A DISTANZA } r \text{ DA G}$$

$$J_G = \rho h \int_A r^2 dA = \rho h \int_A r^2 \cdot r dr d\theta$$

$$\approx \rho h \int_0^{2\pi} \int_{R_1}^{R_2} r^3 dr d\theta =$$

$$= \rho h \cdot 2\pi \cdot \left[\frac{r^4}{4} \right]_{R_1}^{R_2} = \frac{1}{2} \rho h \pi (R_2^4 - R_1^4) = \frac{1}{2} \rho h \pi (R_2^2 - R_1^2) (R_2^2 + R_1^2) =$$

$$= \frac{1}{2} \cdot \rho V (R_2^2 + R_1^2) = \frac{m}{2} (R_2^2 + R_1^2)$$

- DISCO PIENO MASSA UNIFORMEMENTE DISTRIBUITA lungo la circonferenza

$$R_1=0 \quad R_2=R \quad \rightarrow \quad J_G = \frac{m}{2} R^2 \quad r_G = \frac{R}{2}$$

- ANELLO MASSA DISTRIBUITA lungo il perimetro $R_1=R_2=R$

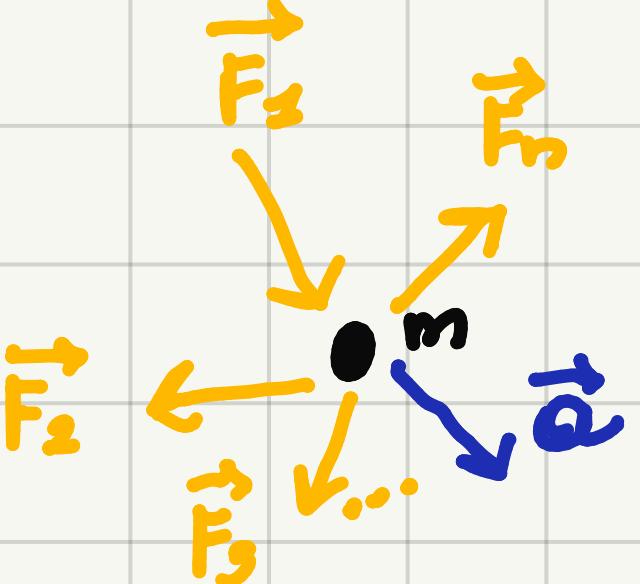
$$\rightarrow J_G = m R^2 \quad r_G = R$$

DINAMICA

PRINCIPIO DI D'ALEMBERT

PUNTO MATERIALE

F. ATTIVE E REATTIVE



$$\sum_{i=1}^n \vec{F}_i = m \vec{a}$$

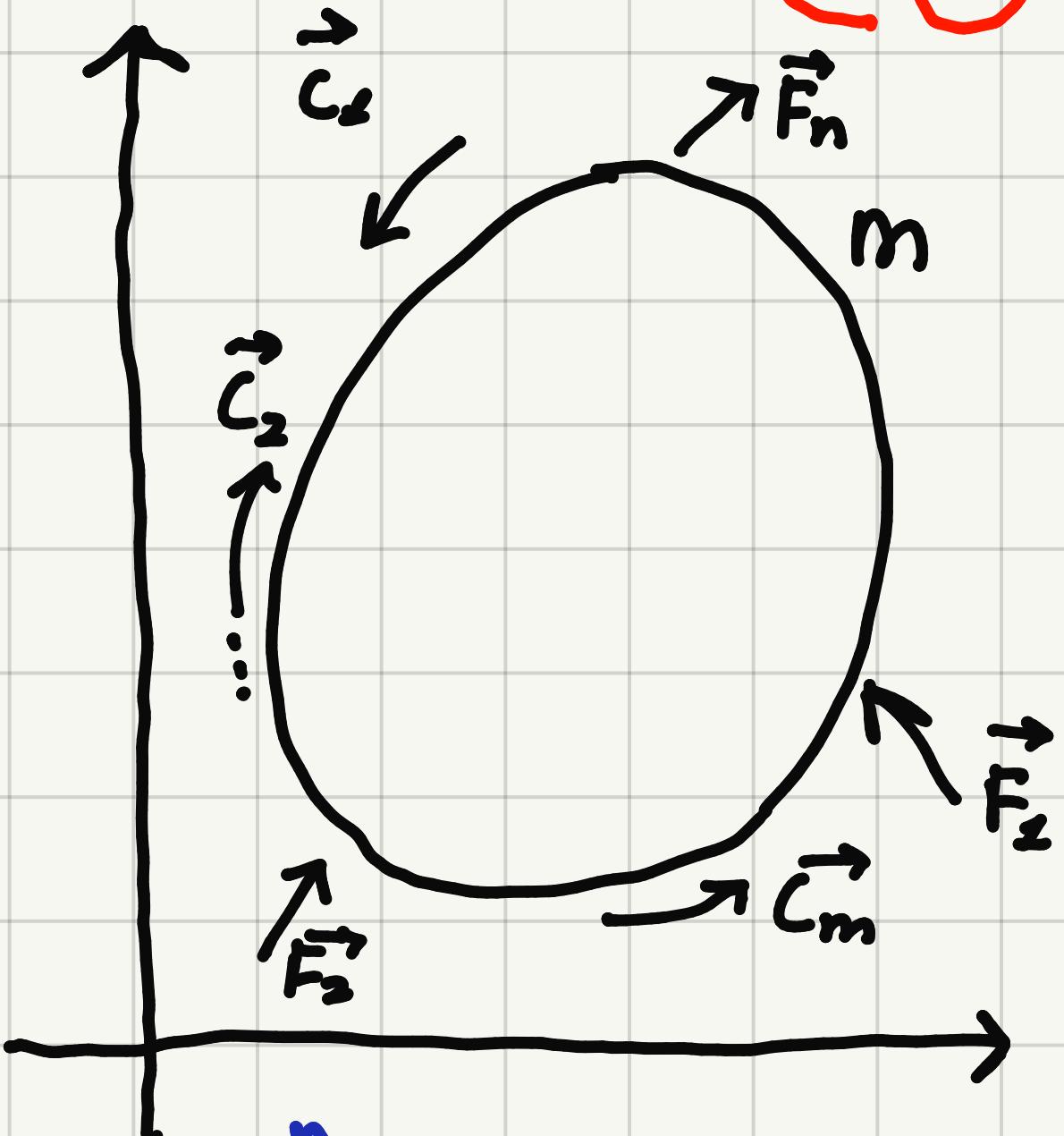
$$\sum_{i=1}^n \vec{F}_i - m \vec{a} = 0$$

$$\vec{F}_{in} = -m \vec{a} \quad \text{FORZA D'INERZIA} \quad \sum_{i=1}^n \vec{F}_i + \vec{F}_{in} = 0$$

DINAMICA

PRINCIPIO DI D'ALEMBERT

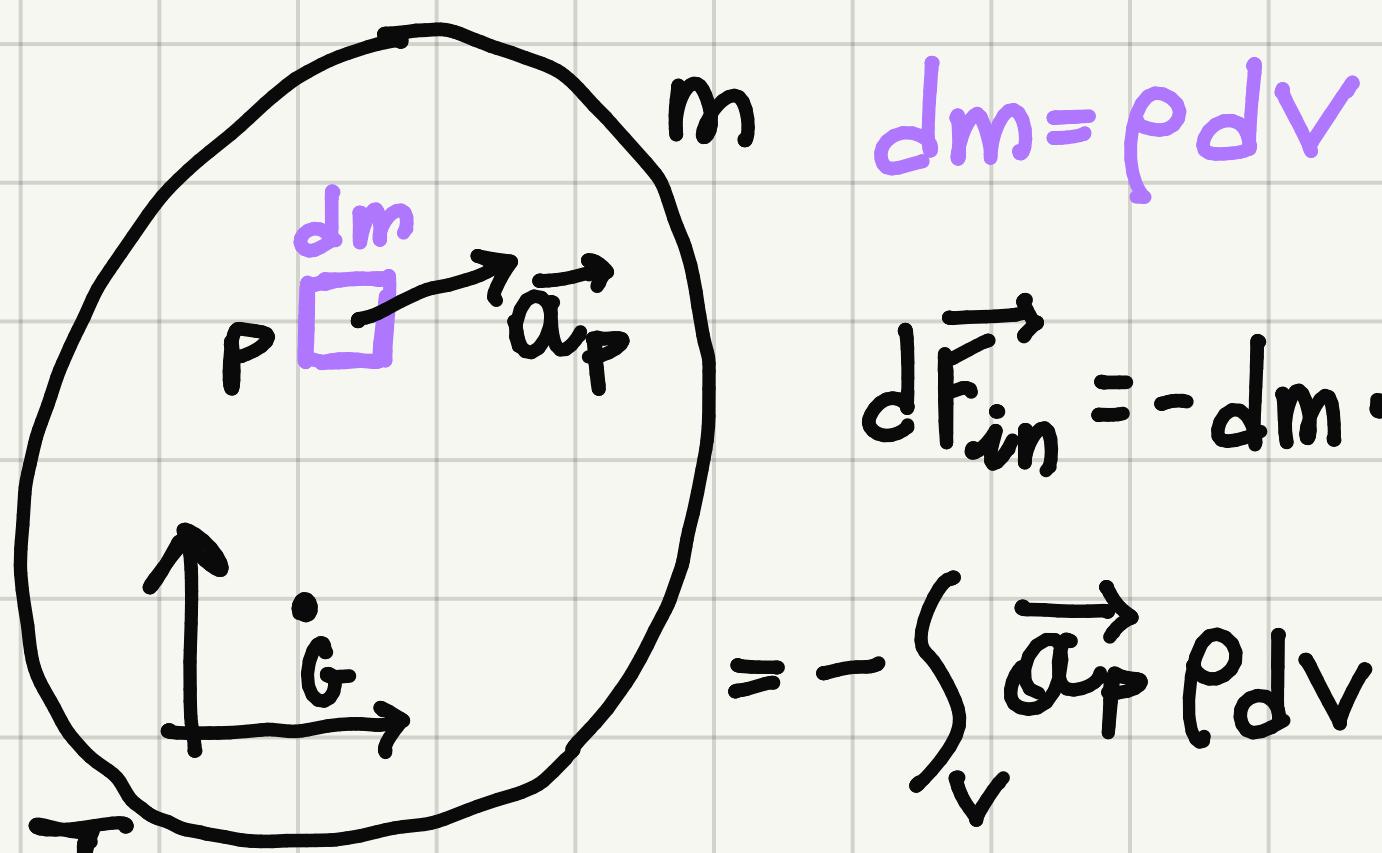
CORPO RIGIDO



$$\left\{ \sum_{i=1}^n \vec{F}_i + \vec{F}_{in} = 0 \right.$$

$$\left. \sum_{i=1}^n (P_i - \Theta) \times \vec{F}_i + \sum_{i=1}^m \vec{C}_i + (G - \Theta) \times \vec{F}_{in} + \vec{C}_{in} = 0 \right.$$

DEFINIRE \vec{F}_{in} E \vec{C}_{in}



$$d\vec{F}_{in} = -dm \cdot \vec{\alpha}_P \Rightarrow \vec{F}_{in} = - \int_m \vec{\alpha}_P dm = - \int_V \vec{\alpha}_P \rho dV$$

TEOREMA DI RIVALS: NOTO $\vec{\alpha}_b$, $\vec{\alpha}_P = \vec{\alpha}_b + \vec{\omega} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_G) + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times (\vec{r}_P - \vec{r}_G))$

$$\Rightarrow \vec{F}_{in} = -\vec{\alpha}_b \int_V \rho dV - \vec{\omega} \times \int_V (\vec{r}_P - \vec{r}_G) \rho dV - \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \int_V (\vec{r}_P - \vec{r}_G) \rho dV)$$

$$\int_V (\vec{r}_P - \vec{r}_G) \rho dV = \hat{x}_1 \int_V x_1 \rho dV + \hat{y} \int_V y_1 \rho dV = 0 + 0, \text{ SONO LA DEFINIZIONE}$$

DEI MOMENTI STATICI DEL PRIMO ORDINE RISPETTO AL BARICENTRO

$$\Rightarrow \vec{F}_{in} = -\vec{\alpha}_b \int_V \rho dV = -m \vec{\alpha}_b$$

$$d\vec{C}_{in} = -(P-G) \times d\vec{F}_{in} \Rightarrow \vec{C}_{in} = - \int_V (P-G) \times \vec{\alpha}_P \rho dV$$

$$(P-G) \times \vec{\alpha}_P = (P-G) \times (\vec{\alpha}_b + \underbrace{\vec{\omega} \times (P-G)}_{\perp} + \cancel{\vec{\omega} \times \vec{\omega} \times (P-G)}) =$$

$$\Rightarrow \vec{C}_{in} = - \left[\int_V (P-G) \rho dV \right] \times \vec{\alpha}_b - \vec{\omega} \int_V \bar{P} \bar{G}^2 \rho dV \Rightarrow \vec{C}_{in} = -\vec{\omega} \int_V \bar{P} \bar{G}^2 \rho dV = -\vec{\omega} J_G$$

IN UN SISTEMA DI CORPI RIGIDI

$$\sum_{j=1}^n \vec{F}_{ij} + \vec{F}_{inj} = 0 \quad \vec{F}_{in} = -m_j \vec{\alpha}_{b,j}$$

$$\sum_{j=1}^n (P_{bj} - 0) \times \vec{F}_{ij} + \sum_{j=1}^n \vec{C}_{ij} + (G_j - 0) \times \vec{F}_{inj} + \vec{C}_{inj} = 0$$

DINAMICA

BILANCIO DI POTENZE

! SOLO UNA EQUAZIONE \Rightarrow INSUFFICIENTE SE $g_d L > 1$

| POTESI:

- I VINCOLI APPLICATI AL SISTEMA SONO FISSI (NO GOCCHI, NO CEDIMENTI) \Rightarrow NO REAZIONI
 - I VINCOLI APPLICATI AL SISTEMA SONO PERFETTI (ASSERZIA DI ATTUAZIONE) \Rightarrow VINCOLANTI
 - I VINCOLI APPLICATI AL SISTEMA SONO BILATERI (VALGONO INENTRAMBI I SENSI)
- FORZE OPPONE ATTIVE INTERNE/ESTERNE

$$\Rightarrow P + P_{\text{inerzia}} = 0 \quad P = \vec{F} \cdot \vec{v} = F v \cos \theta$$



$$P = \vec{C} \cdot \vec{\omega}$$

$$\text{BILANCIO DI POTENZE} \quad \sum_{i=1}^n \vec{F}_i \cdot \vec{v}_i + \sum_{i=1}^m \vec{C}_i \cdot \vec{\omega}_i +$$

$$+ \sum_{i=1}^n (P_{\text{in},i} \cdot \vec{v}_{\text{in},i} + \vec{C}_{\text{in},i} \cdot \vec{\omega}_{\text{in},i}) = 0$$

TEOREMA DI KÖNIG

$$\text{DIMOSTRAZIONE} \quad P_{\text{in}} = - \frac{d}{dt} K = - \sum_{i=1}^n (m_i \vec{a}_{gi} \cdot \vec{v}_{gi} + I_{gi} \vec{\omega}_i \cdot \vec{\omega}_i)$$

$$K = \frac{1}{2} m \vec{v}_p^2 = \frac{1}{2} m \vec{v}_p \cdot \vec{v}_p$$

RIGORDO
ANALOGAMENTE, PER UN CORPO

$$dK = \frac{1}{2} dm \vec{v}_p \cdot \vec{v}_p \Rightarrow K = \frac{1}{2} \int_V \vec{v}_p \cdot \vec{v}_p \rho dV =$$

$$\text{TEOREMA DI RIVALS: } \vec{v}_p = \vec{v}_o + \vec{\omega} \times (P - G)$$

$$= \frac{1}{2} \int_V ((\vec{v}_o + \vec{\omega} \times (P - G)) \cdot (\vec{v}_o + \vec{\omega} \times (P - G))) \rho dV =$$

$$= \frac{1}{2} \int_V (-\vec{v}_o^2 \rho dV + \int_V (\vec{v}_o \cdot (\vec{\omega} \times (P - G))) \rho dV + \frac{1}{2} \int_V ((\vec{\omega} \times (P - G))^2 \rho dV =$$

MONENTO STANCO DEL 1^o ORDINE RISPETTO G

$$= \frac{1}{2} m v_0^2 + \vec{v}_0 \vec{\omega} \times \cancel{\int_V (P-G) \rho dV} + \frac{1}{2} \omega^2 \int_C (P-G)^2 \rho dV$$

$$\Rightarrow K = \frac{1}{2} m v_0^2 + \frac{1}{2} J_G \omega^2$$

TEOREMA DI KÖNIG = L'ENERGIA CINETICA

È DATA DA UNA SOMMA DEI CONTRIBUTI DELLE VELOCITÀ CON CUI IL CORPO TRASLA

INSIEME AL BARICENTRO ED UN CONTRIBUTO DI ROTAZIONE ABBRACCIO AL BARICENTRO

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} K &= \frac{1}{2} m \frac{d}{dt} (\vec{v}_0 \cdot \vec{v}_0) + \frac{1}{2} J_G \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \cdot \vec{\omega}) = \\ &= \frac{1}{2} m (\vec{a}_0 \cdot \vec{v}_0 + \vec{v}_0 \cdot \vec{a}_0) + \frac{1}{2} J_G (\vec{\omega} \cdot \vec{\omega} + \vec{\omega} \cdot \vec{\omega}) = \\ &= m (\vec{a}_0 \cdot \vec{v}_0) + J_G (\vec{\omega} \cdot \vec{\omega}) \end{aligned}$$

PER UN SISTEMA DI CORPI RIGIDI, SI OTTIENE L'EQUAZIONE OBETTIVO