

Università degli studi di Catania
 Corso di laurea triennale in Fisica
 Esame di Meccanica Analitica
 Appello del 01.03.2024

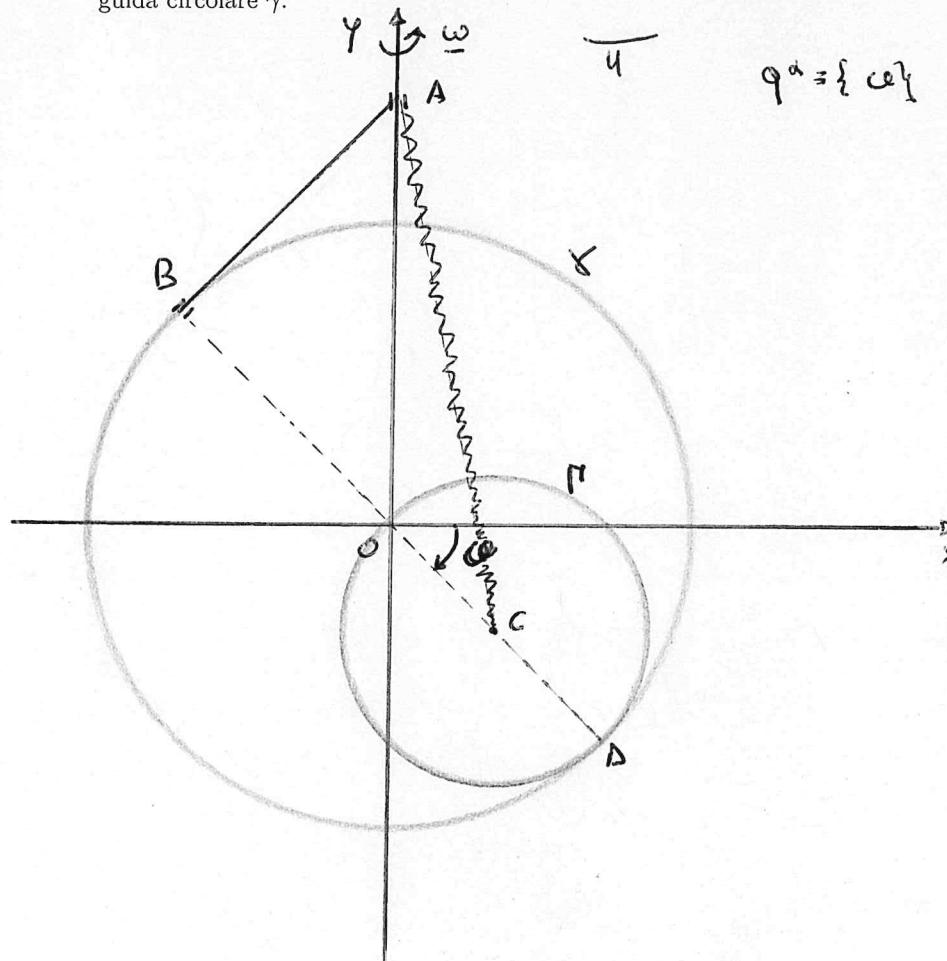
Sia dato un sistema materiale S costituito da un disco circolare rigido omogeneo Γ di centro C , raggio r , massa m e da un'asta rettilinea non omogenea di massa M , lunghezza R ed estremi A e B . Il disco Γ rotola senza strisciare sul bordo interno di una guida circolare γ di centro O e raggio R essendo tale guida fissata in un piano verticale Π . Dato quindi un riferimento fisso $\{O, x, y\}$ posto in Π , avremo che l'estremo A della barra è vincolato a scorrere lungo l'asse y , mentre l'altro estremo B dell'asta si muove sulla guida circolare γ in posizione diametralmente opposta al centro C del disco Γ (vedi figura). L'asta ha una densità, funzione della posizione di un suo generico punto P , descritta dalla relazione $\varrho(p) = \eta|P - A|$ con $\eta > 0$. Inoltre il piano Π è posto in rotazione uniforme attorno alla verticale y di Π con velocità angolare ω ed oltre alla forza peso sul sistema agisce anche la forza elastica

$$F = -k(C - A), \quad \text{con} \quad k > 0,$$

Utilizzando come variabile lagrangiana l'angolo ϑ che OC forma con l'asse orizzontale positivo x , ed assumendo le relazioni

$$M = \frac{1}{2}m, \quad r = \frac{1}{2}R \quad k = \frac{1}{12}m\omega^2,$$

1. Determinare le eventuali configurazioni di equilibrio relativo e discuterne la stabilità.
2. Scrivere l'equazione del moto, e gli eventuali integrali primi.
3. Studiare il moto in prima approssimazione attorno alla evidente configurazione di equilibrio in cui il disco Γ occupa la sua posizione più alta sulla guida circolare γ .



Università degli studi di Catania
 Corso di laurea Triennale in Matematica
 Prova scritta di Fisica Matematica (12 CFU)
 Appello del 01.03.2024

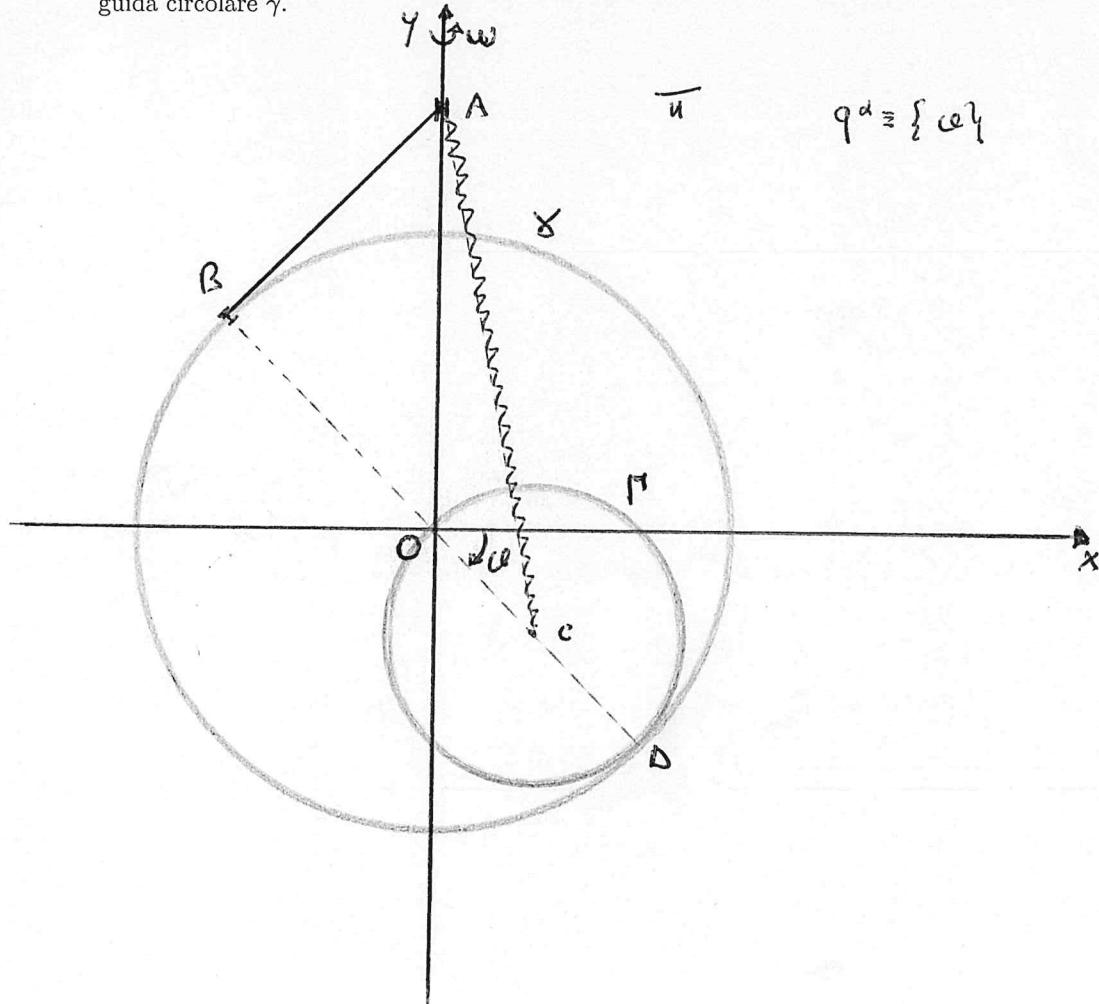
Sia dato un sistema materiale S costituito da un disco circolare rigido omogeneo Γ di centro C , raggio r , massa m e da un'asta rettilinea non omogenea di massa M , lunghezza R ed estremi A e B . Il disco Γ rotola senza strisciare sul bordo interno di una guida circolare γ di centro O e raggio R essendo tale guida fissata in un piano verticale Π . Dato quindi un riferimento fisso $\{O, x, y\}$ posto in Π , avremo che l'estremo A della barra è vincolato a scorrere lungo l'asse y , mentre l'altro estremo B dell'asta si muove sulla guida circolare γ in posizione diametralmente opposta al centro C del disco Γ (vedi figura). L'asta ha una densità, funzione della posizione di un suo generico punto P , descritta dalla relazione $\varrho(p) = \eta|P - A|$ con $\eta > 0$. Inoltre il piano Π è posto in rotazione uniforme attorno alla verticale y di Π con velocità angolare ω ed oltre alla forza peso sul sistema agisce anche la forza elastica

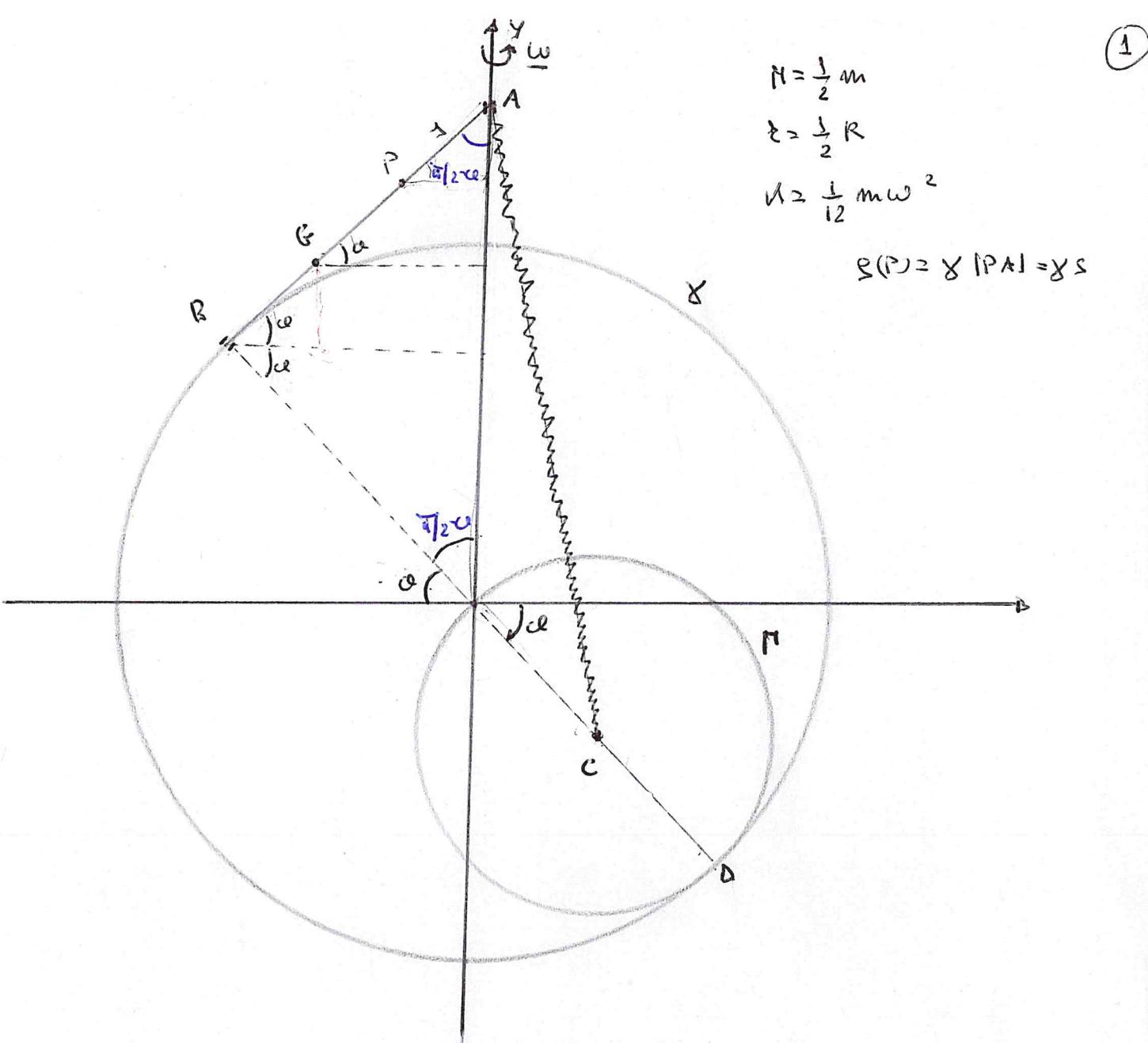
$$F = -k(C - A), \quad \text{con} \quad k > 0,$$

Utilizzando come variabile lagrangiana l'angolo ϑ che OC forma con l'asse orizzontale positivo x , ed assumendo le relazioni

$$M = \frac{1}{2}m, \quad r = \frac{1}{2}R \quad k = \frac{1}{12}m\omega^2,$$

1. Determinare le eventuali configurazioni di equilibrio relativo e discuterne la stabilità.
2. Scrivere l'equazione del moto, e gli eventuali integrali primi.
3. Studiare il moto in prima approssimazione attorno alla evidente configurazione di equilibrio in cui il disco Γ occupa la sua posizione più alta sulla guida circolare γ .





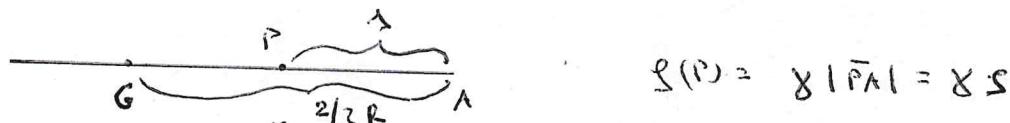
$$N = \frac{1}{2} m$$

$$z = \frac{1}{2} R$$

$$\nu = \frac{1}{12} m \omega^2$$

$$g(P) = \gamma |PA| = \gamma s$$

Determinare il baricentro di BA



$$g(P) = \gamma |\bar{P}A| = \gamma s$$

$$G-A = \frac{1}{N} \int_0^{R/2} z dm = \frac{\gamma}{N} \int_0^{R/2} z^2 dz = \frac{\gamma}{N} \frac{R^3}{3} = \frac{1}{3} \frac{\gamma}{M} R^3$$

$$M = \int dm = \gamma \int_0^{R/2} z dz = \gamma \frac{R^2}{2} \Rightarrow \boxed{2M = \gamma R^2}$$

$$\Delta \text{ai } |G-A| = \frac{R}{3} \frac{1}{M} (\gamma R^2) = \frac{R}{3} \frac{1}{\gamma R^2} \cdot 2\pi = \frac{2}{3} R$$

Si vedi avendo le coordinate dei punti

$$B = \{-R \cos \varphi, R \sin \varphi\} \quad A = \{0, 2R \sin \varphi\}$$

$$C = \{(R-z) \cos \varphi, -(R-z) \sin \varphi\}$$

$$G = \left\{ -\frac{2}{3} R \cos \alpha, 2R \sin \alpha - \frac{2}{3} R \sin \alpha \right\} = \left\{ -\frac{2}{3} R \cos \alpha, \frac{4}{3} R \sin \alpha \right\} \quad (2)$$

MOTORE ALI POTENZIALE:

$$U_{AD}^{(PESO)} = Mg(0, -1) \cdot (G - 0) = Mg(0, -1) \cdot \left\{ -\frac{2}{3} R \cos \alpha, \frac{4}{3} R \sin \alpha \right\}$$

$$\boxed{U_{AD}^{(PESO)} = -\frac{4}{3} Mg R \sin \alpha}$$

$$U_R^{(PESO)} = mg(0, -1) \cdot (C - 0) = mg(0, -1) \cdot \left\{ (R - z) \cos \alpha, -(R - z) \sin \alpha \right\}$$

$$\boxed{U_R^{(PESO)} = mg(R - z) \sin \alpha}$$

$$A - C = \left\{ - (R - z) \cos \alpha, [2R + (R - z)] \sin \alpha \right\}$$

$$(A - C)^2 = (R - z)^2 + [4R^2 + 4R(R - z)] \sin^2 \alpha = 4R(2R - z) \sin^2 \alpha + \text{const.}$$

La cui la FORZA GASSICA AVRA' UNA POTENZIALE

$$E^{(GASS)} = -\frac{1}{2} K (A - C)^2 = -2KR(2R - z) \sin^2 \alpha$$

CALCOLIAMO I POTENZIALI CONFERMI FORTI.

$$U_{AD}^{(CENTR)} = \frac{1}{2} \omega^2 \int (r - \bar{r})^2 dm \quad \text{KPGAD} \Rightarrow \frac{1}{2} \omega^2 I_{Y_0}^{AD}$$

$$P = \left\{ -z \cos \alpha, 2R \sin \alpha - z \sin \alpha \right\}$$

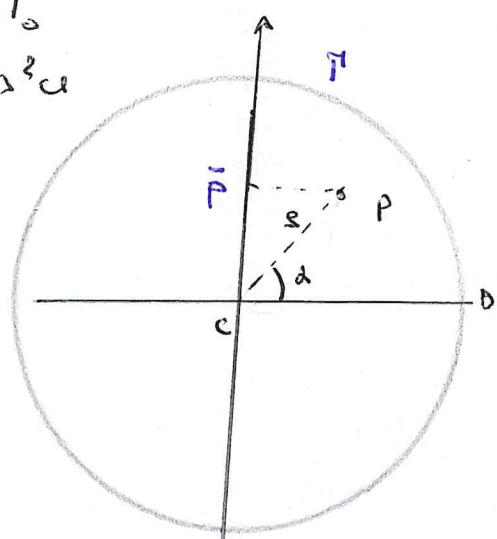
$$\begin{aligned} I_{Y_0}^{AD} &= \int r^2 \cos^2 \alpha (\gamma s) ds = \gamma \cos^2 \alpha \int_0^R r^3 dr = \gamma \frac{R^4}{4} \cos^2 \alpha \\ &= \frac{1}{4} R^2 (\gamma R^2) \cos^2 \alpha = \frac{1}{2} MR^2 \cos^2 \alpha \end{aligned}$$

La cui

$$\boxed{U_{AB}^{(CENTR)} = \frac{1}{4} MR^2 \omega^2 \cos^2 \alpha}$$

$$J_N^{(CENTR)} = \frac{1}{2} \omega^2 \int (r - \bar{r})^2 dm = \frac{1}{2} \omega^2 I_{Y_0}^M$$

$$-Y_{Y_0} = I_{Y_0}^N + m(C - \bar{r})^2$$



$$P = \{ \gamma \cos \alpha, \gamma \sin \alpha, 0 \}$$

(3)

$$I_{y,c}^R = \iint (\rho \omega z)^2 dm = \frac{m}{\pi R^2} \iint \rho^2 \omega^2 z^2 d\rho dz =$$

$$= \frac{m}{\pi R^2} \left[\int_0^R \rho^3 d\rho \right] \left[\int_0^{2\pi} \frac{1 + \cos 2z}{2} dz \right] = \frac{m}{\pi R^2} \cdot \frac{\rho^4}{4} \Big|_0^R = \frac{1}{4} m R^2$$

Quindi

$$I_{y,0}^R = \frac{1}{4} m R^2 + m (R-z)^2 \omega^2 c.$$

Quindi

$$U_H^{\text{cont}} = \frac{1}{2} m \omega^2 (R-z)^2 \omega^2 c + \text{cost.}$$

Da cui la potenzialità totale:

$$U_{\text{tot}} = -\frac{4}{3} M g R \sin \alpha + M g (R-z) \sin \alpha - 2 K R (2R-z) \sin^2 \alpha$$

$$+ \frac{1}{4} M \omega^2 R^2 \omega^2 c + \frac{1}{2} m \omega^2 (R-z)^2 \omega^2 c.$$

Sostituendo quindi $z = \frac{1}{2} R \Rightarrow (R-z) = \frac{1}{2} R$; $(2R-z) = \frac{3}{2} R$

$$M = \frac{1}{2} m$$

$$U_{\text{tot}} = -\cancel{M g R \omega^2 R^2 c} - \frac{2}{3} M g R \sin \alpha + \frac{1}{2} M g R \sin \alpha$$

$$- 3 K R^2 \sin^2 \alpha + \frac{1}{8} M \omega^2 R^2 \omega^2 c + \frac{1}{8} M \omega^2 R^2 \omega^2 c$$

$$= -\frac{1}{6} M g R \sin \alpha - 3 K R^2 \sin^2 \alpha + \frac{1}{4} M \omega^2 R^2 \omega^2 c$$

Poniamo infine $K = \frac{1}{12} M \omega^2$ e scriviamo $\sin^2 \alpha = 1 - \cos^2 \alpha$

$$U_{\text{tot}} = -\frac{1}{6} M g R \sin \alpha + \frac{1}{2} M \omega^2 R^2 \omega^2 c + \text{cost}$$

Dove si trova la soluzioinazione?

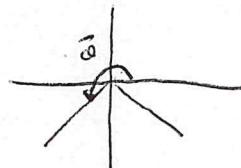
$$\ddot{\alpha} = \frac{d\omega}{d\alpha} = -\frac{1}{6} mgR \cos \alpha - m\omega^2 R^2 \sin \alpha$$

$$\boxed{\ddot{\alpha} = -mR \cos \alpha \left\{ \frac{g}{6} + \omega^2 R \sin \alpha \right\}}$$

Equazioni

$$\ddot{\alpha}=0 \Rightarrow \cos \alpha = 0 \Rightarrow \alpha = \pm \pi/2$$

$$-1 \leq \sin \alpha = -\frac{g}{6\omega^2 R} < 1$$



$$\frac{g}{6\omega^2 R} \leq 1$$

(i.e. se sono al ugualte si scatta punto
 $\sin \alpha = -1 \Rightarrow \alpha = -\pi/2$, caso precedente)

AVEREMO quindi

$$\text{Se } \frac{g}{6\omega^2 R} \geq 1 \quad \left\{ s_1 = \pi/2, \quad s_2 = -\pi/2 \right\} \quad \text{"due configurazioni"}$$

$$\text{Se } \frac{g}{6\omega^2 R} < 1 \quad \left\{ s_1 = \pi/2, \quad s_2 = -\pi/2, \quad s_3 = \bar{\alpha}, \quad s_4 = \bar{\pi} - \bar{\alpha} \right\}$$

$$\text{con } \bar{\alpha} = \arcsin \left\{ -\frac{g}{6\omega^2 R} \right\} \quad \text{"quattro configurazioni"}$$

"stabilità"

$$\frac{d^2\alpha}{d\alpha^2} = +\frac{1}{6} mgR \sin \alpha - m\omega^2 R^2 (\cos^2 \alpha - \sin^2 \alpha)$$

1) Se $s_1 = \{\alpha = \pi/2\}$

$$\left. \frac{d^2\alpha}{d\alpha^2} \right|_{\alpha=\pi/2} = \frac{1}{6} mgR + m\omega^2 R > 0 \quad \boxed{\text{NON MAX} \Rightarrow \text{INSTABILE}}$$

$$\left. \frac{d^2\alpha}{d\alpha^2} \right|_{\alpha=-\pi/2} = -\frac{1}{6} mgR + m\omega^2 R^2 = mR \left[-\frac{g}{6} + \omega^2 R \right]$$

$$s \in \left[-\frac{g}{6} + \omega^2 R < 0 \right]$$

$$\left(\Rightarrow \frac{g}{6\omega^2 R} > 1 \right)$$

$$\boxed{\text{MAX} \Rightarrow \text{STABILE}}$$

$$s \in \left[-\frac{g}{6} + \omega^2 R > 0 \right]$$

$$\left(\Rightarrow \frac{g}{6\omega^2 R} < 1 \right)$$

$$\boxed{\text{NO MAX} \Rightarrow \text{INSTABILE}}$$

$$S_0 - \frac{g}{6} + \omega^2 R = 0 \Rightarrow \frac{g}{6\omega^2 R} = 1 \quad \left. \frac{d^2 U}{d\alpha^2} \right|_{\alpha = -\pi/2} = 0 \quad (5)$$

ANALISI PROBABILITÀ CON IL METODO DELLE DERIVATE SECONDE:

$$\frac{d^2 U}{d\alpha^2} = \frac{1}{6} mgR \cos \alpha + 2m\omega^2 R^2 \sin \alpha \left. \right|_{\alpha = \frac{\pi}{2}} = 0$$

$$\frac{d^2 U}{d\alpha^2} = -\frac{1}{6} mgR \sin \alpha + 2m\omega^2 R^2 [\cos^2 \alpha - \sin^2 \alpha] \left. \right|_{\alpha = -\pi/2} =$$

$$= +\frac{1}{6} mgR - 4m\omega^2 R^2 = mR \left[\frac{g}{6} - 4\omega^2 R \right] \left. \right|_{g = 6\omega^2 R} =$$

$$= -3m\omega^2 R^2 < 0 \Rightarrow \boxed{\text{MAX} \Rightarrow \text{STABILITÀ}}$$

Quindi: NELL'ESTATE $\boxed{\alpha = -\pi/2}$ AVVICINA al CIELO

$$\left. \begin{array}{l} \frac{g}{6\omega^2 R} > 1 \\ \frac{g}{6\omega^2 R} < 1 \end{array} \right\} \text{MASSIMO} \Rightarrow \text{STABILITÀ}$$

$$\left. \begin{array}{l} \frac{g}{6\omega^2 R} < 1 \\ \frac{g}{6\omega^2 R} > 1 \end{array} \right\} \text{NO MAX} \Rightarrow \text{INSTABILITÀ}$$

$$\text{NELL'INVERNO} \quad \text{PER} \quad \alpha = \bar{\alpha} \quad E \quad \omega = \bar{\omega} - \dot{\alpha} \quad \Rightarrow \sin \alpha = -\frac{g}{6\omega^2 R}$$

$$\text{ANALISI} \rightarrow \boxed{\text{NOMI:} \quad \left. \frac{d^2 U}{d\alpha^2} \right|_{\alpha=\bar{\alpha}, \omega=\bar{\omega}-\dot{\alpha}} = \left\{ \frac{1}{6} mgR + m\omega^2 R^2 \sin \alpha \right\} \sin \alpha = -m\omega^2 R^2 \sin^2 \alpha < 0}$$

$$\left. \frac{d^2 U}{d\alpha^2} \right|_{\alpha=\bar{\alpha}, \omega=\bar{\omega}-\dot{\alpha}} = \frac{1}{6} mgR \sin \alpha - m\omega^2 R^2 [1 - 2\sin^2 \alpha] \left. \right|_{\alpha=\bar{\alpha}, \omega=\bar{\omega}-\dot{\alpha}} =$$

$$= \frac{1}{6} mgR \cdot \left(-\frac{g}{6\omega^2 R} \right) + 2m\omega^2 R^2 \cdot \frac{g^2}{(6\omega^2 R)^2} - m\omega^2 R^2$$

$$= -\frac{mg^2}{36\omega^2} + \frac{1}{3} mR (6\omega^2 R) \frac{g}{(6\omega^2 R)^2} - m\omega^2 R^2$$

$$= \frac{mg^2}{36\omega^2} - m\omega^2 R^2 = m\omega^2 R^2 \left[\left(\frac{g}{6\omega^2 R} \right)^2 - 1 \right] = -m\omega^2 R^2 \cos^2 \bar{\alpha} < 0$$

DOMANDA VALORE DI OMNIBUS

(6)

$$\frac{d}{d\omega^2 R} < 2 \text{ AURCMO} \quad \left. \frac{d^2 U}{d\alpha^2} \right|_{\alpha=\bar{\alpha}} = m \omega^2 R^2 \left[\left(\frac{\delta}{6\omega^2 R} \right)^2 - 1 \right] < 0$$

DA QUI MAX \Rightarrow STABILITÀ PUR $\alpha = \bar{\alpha}$ ED $\alpha = \bar{\alpha} - \bar{\alpha}$.



ENERGIA CINETICA:

$$T = T_{AB} + T'_P$$

APPLICAZIONE KONIG.

$$T_{AB} = \frac{1}{2} M \dot{\theta}^2 + T'_{AB}$$

$$T'_{AB} = \frac{1}{2} I_{G,z}^{AB} \dot{\phi}^2$$

OSSERVIAMO CHE LA DENSITÀ ρ SI CALCOLA A PARTIRE DELL'ISTRUTTA
DELL'ASTA QUINDI DOBBIAMO PRIMA CALCOLARE IL MOMENTO DI

INERTIA $I_{A,z}^{AB} = \int_0^R s^2 \rho s ds = \rho \frac{R^4}{4} = \frac{R^3}{4} (\cancel{\times R^2}) = \frac{1}{2} MR^2$

NOTA: OPPURE CALCOLO DIRITTAMENTE $I_{G,z}^{AB} = \int_0^R \left(\frac{2}{3}R - z\right)^2 \rho s^2 dz = \frac{4}{9}R^2 M + \rho \int_0^R z^3 dz + \frac{1}{2} R \rho \int_0^R z^2 dz = \frac{2}{9}MR^2 + \frac{1}{2}R^2 - \frac{8}{9}MR^2 = \frac{1}{18}MR^2$

$$I_{z,A}^{AB} = I_{z,G}^{AB} + N(\bar{G}\bar{A})^2 \Rightarrow I_{z,G}^{AB} = I_{z,A}^{AB} - N(\bar{G}\bar{A})^2 = \frac{1}{2}MR^2 - N\left(\frac{2}{3}R\right)^2 = MR^2 \left(\frac{1}{2} - \frac{4}{9}\right) = \frac{1}{18}MR^2$$

QUINDI $I_{z,G}^{AB} = \frac{1}{18}MR^2$

DISCUSSIONE $\ddot{\theta} = \left\{ \frac{2}{3}R \sin \dot{\theta}, \frac{4}{3}R \cos \dot{\theta} \right\}$

DA QUI $\ddot{\theta}^2 = \underbrace{\frac{4}{9}R^2 \sin^2 \dot{\theta} \ddot{\theta}^2}_{1-C\dot{\theta}^2} + \frac{16}{9}R^2 \cos^2 \dot{\theta} \ddot{\theta}^2 =$

$$= \frac{4}{9}R^2 \dot{\theta}^2 \left(\frac{16}{9} - \frac{4}{9} \right) R^2 \cos^2 \dot{\theta} \ddot{\theta}^2 = \frac{4}{9}R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{4}{3}R^2 \cos^2 \dot{\theta} \ddot{\theta}^2$$

QUINDI $T_{AB} = \frac{1}{2}M \cdot \left\{ \frac{4}{9}\dot{\theta}^2 + \frac{4}{3}R^2 \cos^2 \dot{\theta} \ddot{\theta}^2 \right\} R^2 + \frac{1}{36}MR^2 \dot{\theta}^2$

(7)

$$T_{AD} = \left(\frac{2}{9} + \frac{1}{36} \right) MR^2 \dot{\omega}^2 + \frac{2}{3} NR^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 =$$

$$\boxed{T_{AD} = \frac{1}{4} MR^2 \dot{\omega}^2 + \frac{2}{3} MR^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2}$$

LO STOSSI RI SULTATO SI OTTURA' CON IL METODO PONTEAU

$$T_{AD} = \frac{1}{2} \int p^2 dm \quad \text{con } p \in \{-s \cos \alpha, (2R-s) \sin \alpha\}$$

$$\text{da cui } \overset{\circ}{p} = \{ s^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2, (2R-s)^2 \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \}$$

$$\overset{\circ}{p}^2 = s^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 + (2R-s)^2 \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2$$

$$\text{dovendo: } T_{AD} = \frac{1}{2} \left\{ \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 \int_0^R s^2 dm + \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \int_0^R (2R-s)^2 dm \right\}$$

$$= \frac{1}{2} \left\{ \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[\int_0^R s^3 ds \right] + \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[-4R^2 \int_0^R dm + \int_0^R s^2 dm \right. \right. \\ \left. \left. - 4R \int_0^R s dm \right] \right\} =$$

$$= \frac{1}{2} \left\{ \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 \times \frac{R^4}{4} + \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[-4MR^2 + 8 \int_0^R s^3 ds \right. \right. \\ \left. \left. - 4R \times \int_0^R s^2 ds \right] \right\} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{4} R^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 (\cancel{8R^2}) + \right.$$

$$\left. + \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[-4MR^2 + 8 \frac{R^4}{4} - 4R \times \frac{R^3}{3} \right] \right\}$$

$$= \frac{3}{2} \left\{ \frac{1}{2} MR^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 + \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[-4MR^2 + \frac{1}{2} MR^2 - \frac{8}{3} MR^2 \right] \right\} \underbrace{+ 6}_{12/6}$$

$$= \frac{1}{4} MR^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 + \frac{1}{2} \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2 \left[-4 + \frac{1}{2} - \frac{8}{3} \right]$$

$$= \frac{1}{4} MR^2 \sin^2 \alpha \dot{\omega}^2 + \frac{11}{18} MR^2 \cos^2 \alpha \dot{\omega}^2$$

$$T = \frac{1}{4} MR^2 \dot{\omega}^2 + \left(\frac{11}{18} - \frac{1}{4} \right) MR^2 \dot{\omega}^2 \cos^2 \alpha$$

(8)

DA cui lo stesso risultato ottenuto con KONIG.

$$\boxed{T_{\text{KIN}} = \frac{1}{2} M R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{2}{3} M R^2 \cos^2 \alpha \dot{\varphi}^2}$$

Si calcolano $T_K = \frac{1}{2} m \dot{c}^2 + \frac{1}{2} I_{z,c}^N n^2$

$$\dot{c} = \{- (R - z) \sin \alpha \dot{\varphi}, - (R - z) \cos \alpha \dot{\varphi}\}$$

$$\dot{c}^2 = (R - z)^2 \dot{\varphi}^2$$

$$I_{z,c}^N = \int_0^R z^2 \rho dz = \frac{m}{6} \frac{R^4}{z^2} \int_0^{2\pi} d\alpha \int_0^{2\pi} dz = \frac{m}{6} \frac{R^4}{z^2} \frac{2\pi}{4} = \frac{1}{2} m z^2$$

Per il calcolo di n ricorriamo alle noce rototo al punto

ROTOLAMENTO

$$V_\Delta = 0 = V_C + \Delta n (\Delta - c) \quad |V_C| = \cancel{\text{prezzo}} \Delta^2 z^2$$

$$\text{DA cui } n^2 = \frac{(R - z)^2}{z^2} \dot{\varphi}^2$$

Quindi ~~T_K~~ $T_K = \frac{1}{2} m (R - z)^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{2} m z^2 \right) \cdot \frac{(R - z)^3}{z^2} \dot{\varphi}^2$

$$T_K = \frac{3}{4} m (R - z)^2 \dot{\varphi}^2$$

Ricordando che $M = \frac{1}{2} m$ $z = \frac{1}{2} R$ un altro quinzi

$$T_{\text{TOT}} = \frac{1}{8} M R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{3} M R^2 \cos^2 \alpha \dot{\varphi}^2 + \frac{3}{16} M R^2 \dot{\varphi}^2$$

DA cui:

$$\boxed{T_{\text{TOT}} = \frac{5}{16} M R^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{3} M R^2 \cos^2 \alpha \dot{\varphi}^2}$$

EQUAZIONE DI LAGRANGE

(9)

$$\frac{d\ddot{\vartheta}}{dt} = \frac{5}{8} m R^2 \ddot{\vartheta} + \frac{2}{3} m R^2 \omega^2 \sin \vartheta \cos \vartheta$$

$$\frac{d}{dt} \frac{d\ddot{\vartheta}}{dt} = \frac{5}{8} m R^2 \ddot{\vartheta} + \frac{2}{3} m R^2 \cos^2 \vartheta \ddot{\vartheta} - \frac{4}{3} m R^2 \sin \vartheta \cos \vartheta \dot{\vartheta}^2$$

$$\frac{d\ddot{\vartheta}}{d\alpha} = - \frac{2}{3} m R^2 \sin \vartheta \cos \vartheta \dot{\vartheta}^2$$

DACI:

$$\left| \begin{aligned} \frac{5}{8} m R^2 \ddot{\vartheta} + \frac{2}{3} m R^2 \cos^2 \vartheta \ddot{\vartheta} - \frac{2}{3} m R^2 \sin \vartheta \cos \vartheta \dot{\vartheta}^2 &= \\ = - m R \cos \vartheta \left\{ \frac{g}{R} + \omega^2 R \sin \vartheta \right\} \end{aligned} \right.$$

introcucce PRIMO L'ENERGIA $E = T - U$.

L'INDICATRICE ATTORIO HA UNA DIVERSA CONFIGURAZIONE DI
GALVANIZZIO IN CUI SI TROVA NELLA POSIZIONE PIÙ ALTA SU X
CIOCI $\vartheta_2 = \{ \vartheta = -\pi/2 \}$

$$\frac{5}{8} m R^2 \ddot{\vartheta} = m R \left[\omega^2 R - \frac{g}{6} \right] (\alpha + \pi/2)$$

CONDIZIONE SOLOZIAMI $\alpha + \pi/2 = \alpha_0 e^{\lambda t}$

$$\frac{5}{8} m R^2 \lambda^2 = m R \left[\omega^2 R - \frac{g}{6} \right]$$

$$\text{DACI } \lambda^2 = \frac{8}{5R} \left[\omega^2 R - \frac{g}{6} \right] = A$$

PER $\omega^2 R - \frac{g}{6} < 0$ $A < 0$ $\lambda = \pm i\sqrt{|A|}$ MOTI ARMONICI

PER $\omega^2 R - \frac{g}{6} > 0$ $A > 0$ $\lambda = \pm \sqrt{A}$ MOTI IRRIDUCA

PER $\omega^2 R - \frac{g}{6} = 0$ MOTI UNIFORMI, LA CINERIZZAZIONE NON HA
SIGNIFICATIVA FISICO-MATICO.