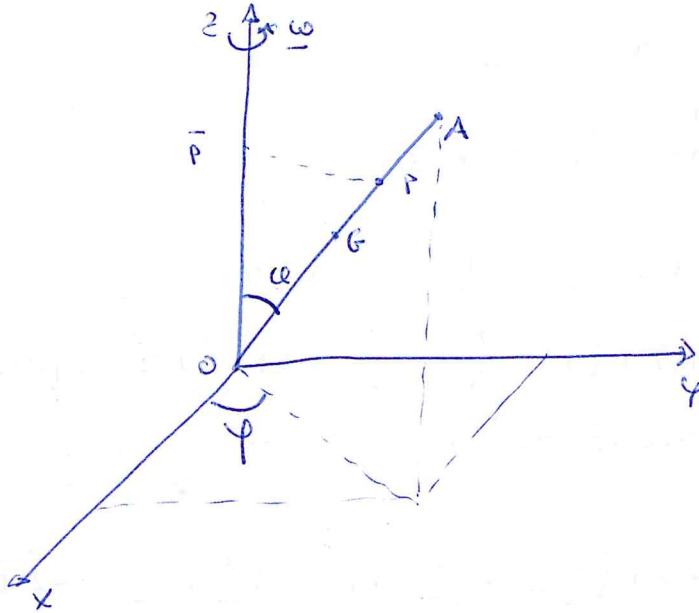


UNA OMOGENEA  $\overline{OA}$ , DI MASSA  $m$  E LUNGHEZZA  $2l$ , SI PUÒ MUOVERE (1)  
 NELLO SPAZIO MANTENENDO FISSO L'ESTREMO  $O$  NEL RIFERIMENTO CHE  
 SI MUOVE DI MOTO ROTATORIO ATTORNO ALLA VERTICALE PASSANTE PER  $O$   
 SICHIONE DI:

- 1) DETERMINARE LE CONFIG. DI EQUILIBRIO RELATIVO ESTIMANDO <sup>SE POSSIBILE</sup> LA STABILITÀ
- 2) TROVARE LE EQUAZIONI NELLO SPAZIO DEI QUANTITÀ INTEGRALI PRIMI
- 3) STUDIARE I PICCOLI MOTI ATTORNO ALLE CONFIGURAZIONI NELLE QUALI L'ASSE È VERTICALE



FORZE:

1) FORZA PESO  $\vec{F}_p = mg(0, 0, -1)$  SU  $G$ .

2) FORZA CENTRIFUGA  
 SU SINGOLO PUNTO  $\vec{F}_c = m_p \omega^2 (P - \bar{P})$  SU  $P$  (CON  $\bar{P}$  PROIEZIONE DI  $P$  SULL'ASSE DI ROTAZIONE)

3) FORZA DI CORIOLIS

$\vec{F}_{COR.} = -2 m_p \underline{\omega} \wedge \dot{\vec{P}}$  SU  $P$ .

4) FORZA NON UNIFORME  
 $\vec{F}^{(N.U.N.I.F.)} = -m_p \underline{\dot{\omega}} \wedge (P - \bar{P})$  SU  $P$ .

PUNTI:

- $A \equiv \{ 2l \cos \alpha \varphi, 2l \sin \alpha \sin \varphi, 2l \cos \alpha \}$   
 $G \equiv \{ l \cos \alpha \varphi, l \sin \alpha \sin \varphi, l \cos \alpha \}$   
 $P \equiv \{ \lambda \cos \alpha \varphi, \lambda \sin \alpha \sin \varphi, \lambda \cos \alpha \}$

Metodo delle Sollecitazioni



Abbiamo già visto che

$$\underline{a}_c = 2 \underline{\omega} \wedge \underline{v}$$

$$\underline{v}_z(P) = \underline{v}_z(O) + \underline{\omega} \wedge (P-O) \Rightarrow \underline{a}_z(P) = \underline{a}_0 + \dot{\underline{\omega}} \wedge (P-O) + \underline{\omega} \wedge (\underline{v}_z(P) - \underline{v}_z(O))$$

Da cui

$$\underline{a}_z = \underline{a}_0 + \dot{\underline{\omega}} \wedge (P-O) + \underline{\omega} \wedge [\underline{\omega} \wedge (P-O)]$$

Nel caso del moto puramente rotatorio  $\underline{a}_0 = 0$

$$\underline{a}_z = \dot{\underline{\omega}} \wedge (P-O) + \underline{\omega} \wedge [\underline{\omega} \wedge (P-O)]$$

↑  
ACCELERAZIONE  
NON UNIFORME

↑  
ACCELERAZIONE CENTRIFUGA

Per l'asse di rotazione e per  $\underline{\omega} = \omega \underline{e}_z$  AURIKO:

$$\dot{\underline{\omega}} \wedge (P-O) = \dot{\underline{\omega}} \wedge [(P-\bar{P}) + (\bar{P}-O)] = \dot{\underline{\omega}} \wedge (P-\bar{P}) = \dot{\omega} |P-\bar{P}| \underline{e}$$

essendo  $\underline{e}$  il vettore tangente al moto rotatorio

ANALOGAMENTE

$$\underline{\omega} \wedge [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P}) + (\bar{P}-O)] = -[\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] \wedge \underline{\omega} = -\{\omega^2 (P-\bar{P}) - \cancel{[(P-\bar{P}) \cdot \underline{\omega}] \underline{\omega}}\} = -\omega^2 (P-\bar{P}) \quad \leftarrow \text{ACCELERAZIONE CENTRIFUGA}$$

Quindi per calcolare i contributi delle sollecitazioni

$$\text{AURIKO: } -m_p \underline{a}_c - m_p \underline{a}_z = -2 m_p \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Centrifuga}}}{\underline{\omega} \wedge \bar{P}} - m_p \underset{\substack{\uparrow \\ \text{NON UNIFORME}}}{\dot{\underline{\omega}} \wedge (P-\bar{P})} + m_p \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CONTRIBUTA}}}{\omega^2 (P-\bar{P})}$$

Da cui

$$Q_d^{(APP)} = -2 m_p [\underline{\omega} \wedge \bar{P}] \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q} - m_p [\dot{\underline{\omega}} \wedge (P-\bar{P})] \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q} + m_p \omega^2 (P-\bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q}$$

Nel caso di un corpo continuo

$$Q_d^{(APP)} = - \int 2 [\underline{\omega} \wedge \bar{P}] \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q} dm + \int [\dot{\underline{\omega}} \wedge (P-\bar{P})] \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q} dm + \int \omega^2 (P-\bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta q} dm$$

SOLICITAZIONE FORZA PESO:

$$\begin{cases} Q_G^{F_P} = F_P \cdot \frac{\Delta G}{\Delta \varphi} = m y (0, 0, -1) \cdot \{ l \cos \varphi, l \sin \varphi, -l \} \\ \qquad \qquad \qquad = + m y l \sin \varphi \\ Q_\varphi^{F_P} = F_P \cdot \frac{\Delta G}{\Delta \varphi} = 0 \end{cases}$$

SOLICITAZIONE FORZA CENTRIFUGA

(SINGOLO PUNTO)

$$Q_G^{F_c} = m_P \omega^2 (P - \bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta \varphi}$$

$$\bar{P} = (0, 0, l \cos \varphi) \Rightarrow (P - \bar{P}) = (l \sin \varphi, l \sin \varphi, 0)$$

$$\begin{aligned} Q_G^{F_c} &= m_P \omega^2 [l \sin \varphi, l \sin \varphi, 0] \cdot \\ &\quad \cdot [l \cos \varphi, l \sin \varphi, -l \sin \varphi] = \\ &= m_P \omega^2 l^2 \sin \varphi \cos \varphi \end{aligned}$$

DA CUI INTEGRANDO SU TUTTI I PUNTI AGGREGATA:

$$\begin{aligned} Q_G^{F_c} &= \int_0^{2\pi} \omega^2 \sin \varphi \cos \varphi l^2 \frac{\sigma d\lambda}{dm} = \sigma \omega^2 \sin \varphi \cos \varphi \left[ \frac{\lambda^3}{3} \right]_0^{2\pi} = \\ &= \frac{\sigma}{\frac{m}{2\pi}} \omega^2 \sin \varphi \cos \varphi \frac{8}{3} l^3 = \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \varphi \cos \varphi \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} Q_\varphi^{F_c} &= m_P \omega^2 (P - \bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta \varphi} = m_P \omega^2 [l \sin \varphi, l \sin \varphi, 0] \cdot \\ &\quad \cdot [-l \sin \varphi, l \sin \varphi, 0] \\ &= 0 \end{aligned}$$

DA CUI  $Q_P^{F_c} = 0$

$$Q_{\dot{\varphi}}^{F_{\text{Cor.}}} = -2 m_p \underline{\omega} \wedge \dot{\mathbf{r}} \cdot \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} = -2 m_p \underline{\omega} \wedge \left[ \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi} + \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi} \right] \cdot \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}}$$

$$= -2 m_p \left( \underline{\omega} \wedge \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi} \right) \cdot \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} =$$

$$Q_{\dot{\varphi}} = -2 m_p \dot{\varphi} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \omega \\ -\Delta \sin \varphi \cos \varphi & \Delta \sin \varphi \cos \varphi & 0 \\ \Delta \cos \varphi \cos \varphi & \Delta \cos \varphi \sin \varphi & -\Delta \sin \varphi \end{vmatrix}$$

$$= -2 m_p \dot{\varphi} \omega \left[ -\Delta^2 \sin \varphi \cos \varphi \right] = 2 m_p \omega \dot{\varphi} \Delta^2 \sin \varphi \cos \varphi$$

INTEGRANDO SU TUTTI I PUNTI  $2P$

$$Q_{\dot{\varphi}}^{F_{\text{Cor.}}} = 2 \omega \dot{\varphi} \sin \varphi \cos \varphi \int_0^{2P} \Delta^2 d\Delta = 2 \omega \dot{\varphi} \sin \varphi \cos \varphi \left( \frac{m}{2e} \right) \frac{8e^3}{3} =$$

$$= \frac{8}{3} m e^2 \omega \dot{\varphi} \sin \varphi \cos \varphi.$$

ANALOGAMENTE AVREMO:

$$Q_{\dot{\varphi}}^{F_{\text{Cor.}}} = -2 m_p \underline{\omega} \wedge \dot{\mathbf{r}} \cdot \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} = -2 m_p \underline{\omega} \wedge \left[ \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi} + \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi} \right] \cdot \frac{\partial \mathbf{P}}{\partial \dot{\varphi}}$$

$$= -2 m_p \dot{\varphi} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \omega \\ \Delta \cos \varphi \cos \varphi & \Delta \cos \varphi \sin \varphi & -\Delta \sin \varphi \\ -\Delta \sin \varphi \sin \varphi & \Delta \sin \varphi \cos \varphi & \Delta \end{vmatrix}$$

$$= -2 m_p \omega \dot{\varphi} \left[ \Delta^2 \sin \varphi \cos \varphi \right] = -2 m_p \omega \dot{\varphi} \Delta^2 \sin \varphi \cos \varphi$$

DA CI INTEGRANDO

$$Q_{\dot{\varphi}}^{F_{\text{Cor.}}} = -2 \omega \dot{\varphi} \sin \varphi \cos \varphi \int_0^{2P} \Delta^2 d\Delta = -\frac{8}{3} m e^2 \omega \dot{\varphi} \sin \varphi \cos \varphi.$$

$$dQ_{ce}^{(N.S.P., O.N.F.)} = -dm \dot{\omega} \wedge (P - \bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta t} = -dm \dot{\omega} \wedge \text{sen } \varphi$$

$$-dm \begin{vmatrix} 0 & 0 & \dot{\omega} \\ \Delta \text{sen } \varphi \text{ cos } \varphi & \Delta \text{sen } \text{sen } \varphi & 0 \\ \Delta \text{cos } \varphi \text{ cos } \varphi & \Delta \text{cos } \text{sen } \varphi & -\Delta \text{sen } \varphi \end{vmatrix} = 0$$

Q.O.I.N.A.T.  $Q_{ce}^{(N.S.P., O.N.F.)} = 0$

ANALOGAMENTE:

$$dQ_p^{(P., O.N.F.)} = -dm \dot{\omega} \wedge (P - \bar{P}) \cdot \frac{\Delta P}{\Delta \varphi} =$$

$$= -dm \begin{vmatrix} 0 & 0 & \dot{\omega} \\ \Delta \text{sen } \varphi \text{ cos } \varphi & \Delta \text{sen } \text{sen } \varphi & 0 \\ -\Delta \text{sen } \text{sen } \varphi & \Delta \text{sen } \text{cos } \varphi & 0 \end{vmatrix} = -dm \Delta^2 \text{sen}^2 \varphi \dot{\omega}$$

DAqui INTEGRAMOS:

$$Q_p^{(P., O.N.F.)} = -\dot{\omega} \text{sen}^2 \varphi \int_0^{2P} \Delta^2 d\Delta = -\dot{\omega} \text{sen}^2 \varphi \cdot \frac{m}{2P} \frac{P^3}{3} =$$

$$Q_p^{(P., O.N.F.)} = -\frac{4}{3} m P^2 \dot{\omega} \text{sen}^2 \varphi$$

LE FORZE PESO E CENTRIFUGA AMMETTE UN POTENZIALE USUALE (C'È UN POTENZIALE POSIZIONALE) LA FORZA DI CORIOLIS AMMETTE UN POTENZIALE GENERALIZZATO. (+ UN POTENZIALE NON UNIFORME se  $\dot{\omega} \neq 0$ )

SE QUINDI CONSIDERIAMO LE FORZE CONSERVATIVE

$$Q_{ce}^{F_p} + Q_{ce}^{(c)F_c} = + mgl \text{ ~~senca~~ } + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \text{ ~~senca~~ }$$

$$Q_p^{F_p} + Q_p^{(c)F_c} = 0$$

QUINDI IL RELATIVO POTENZIALE SARÀ:

$$U_{F_p} + U_{F_c} = \int \left( + mgl \text{ ~~senca~~ } + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \text{ ~~senca~~ } \right) da + C$$

$$= - mgl \text{ ~~senca~~ } + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \int \text{ ~~senca~~ } da + C$$
  
$$\underbrace{\hspace{10em}}_{\frac{\sin^2 \alpha}{2}}$$

$$U_{F_p} + U_{F_c} = - mgl \text{ ~~senca~~ } + \frac{2}{3} m l^2 \omega^2 \sin^2 \alpha$$

"POTENZIALI GENERALIZZATI"

RETRO  $\Rightarrow$

IL POTENZIALE DELLA FORZA DI ~~CORRISPONDENZA~~ È UN POTENZIALE

GENERALIZZATO. PER CUI

$$- \left\{ \frac{d}{dt} \frac{\partial U}{\partial \dot{q}_a} - \frac{\partial U}{\partial q_a} \right\} = Q_a$$

QUINDI U NON SI PUÒ RITROVARE DA UNA SEMPLICE INTEGRAZIONE

RICORDIAMO CHE:  $U_{app} = T_a - T_b$

(MIND NON UNIFORME)

CHÉ NE È CASO DI UNO, PERANTANTO POTIAMO ~~SA~~ ~~PER~~ ~~CHÉ~~

$$U_{app} = - \underbrace{(m \omega \wedge \underline{v}) \cdot (p - \underline{v})}_\text{POTENZIALE FORZE DI GRADIS} + \frac{1}{2} m \underbrace{[\omega \wedge (p - \underline{v})]^2}_\text{POTENZIALE FORZE CENTRIFUGHE} \rightarrow \text{RETRO}$$

$$\hookrightarrow - (b \wedge c) \cdot \underline{\omega} = (m(p - \underline{v}) \wedge \underline{v}) \cdot \underline{\omega} = K_0 \cdot \omega$$

(NOTA: IN REALTÀ SE  $\dot{\omega} \neq 0$  CI DA ~~ALCUN~~)

$$\frac{1}{2} m [\underline{\omega} \wedge (P-0)]^2 = \frac{1}{2} m [\underline{\omega} \wedge [(\underline{P}-\bar{P}) + (\bar{P}-0)]]^2$$

$$\text{Se } \underline{\omega} \uparrow \uparrow (\bar{P}-0) \Rightarrow = \frac{1}{2} m \{ \underline{\omega} \wedge (P-\bar{P}) \}^2 =$$

$$= \frac{1}{2} m [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] \cdot [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] =$$

$$= \frac{1}{2} m \{ [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] \wedge \underline{\omega} \} \cdot (P-\bar{P}) = \frac{1}{2} m \{ (P-\bar{P}) \wedge [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] \} \cdot \underline{\omega} =$$

$$= - \frac{1}{2} m \{ [\underline{\omega} \wedge (P-\bar{P})] \wedge (P-\bar{P}) \} \cdot \underline{\omega} =$$

$$= - \frac{1}{2} m \{ \underline{\omega} \cdot (P-\bar{P}) \} (P-\bar{P}) - (P-\bar{P})^2 \underline{\omega} \} \cdot \underline{\omega} =$$

$$= \frac{1}{2} m \omega^2 (P-\bar{P})^2$$

"NOTA"

ARRIVATO FIN QUI SI VISTO CHE NEL CASO DELLE FORZE APPARENTE ALIBRICO:

$$U^{APP} = \underline{K}_0 \cdot \underline{\omega} - m \underline{a}_0 \cdot (P-0) + \frac{1}{2} m [\underline{\omega} \wedge (P-0)]^2$$

$$\text{MA } \underline{K}_0 \cdot \underline{\omega} = [m(P-0) \wedge \underline{V}] \cdot \underline{\omega} = [m \underline{\omega} \wedge (P-0)] \cdot \underline{V} = - [m \underline{\omega} \wedge \underline{V}] \cdot (P-0)$$

$m \underline{a}_0 \cdot (P-0) \rightarrow 0$  SE IL MOTO È PARALLELO ROTAZIONE

QUINDI SE  $\underline{a}_0 = 0$  AVREMO

$$U^{APP} = - [m \underline{\omega} \wedge \underline{V}] \cdot (P-0) + \frac{1}{2} m \omega^2 (P-\bar{P})^2$$

QUESTO CONTRIBUTO DA UNA PARTE CI DARA' IL POTENZIALE GENERALIZZATO DI CORIOLIS, MA ANCHE IL POTENZIALE ASSOCIATO ALLA FORZA DI TRASLAZIONE NON UNIFORME  $(-m \underline{\omega} \wedge (P-0))$ .

NEGLI PROSSIMI PAGINI CALCOLO PER IL SE PARALLELO I DUE CONTRIBUTI

$$U = - m_P [\underline{\omega} \wedge \underline{P}] \cdot (P-0)$$

OD

$$U = \frac{1}{2} m_P \omega^2 (P-\bar{P})^2$$

QUINDI NEL CASO DI SINGOLA PARTICELLA AUREA.

$$\vec{P} = \frac{\partial P}{\partial \dot{\theta}} \dot{\theta} + \frac{\partial P}{\partial \dot{\varphi}} \dot{\varphi}$$

(5)

$$U_{\text{Cor.}} = - (m \omega \wedge \dot{P}) \cdot (P - O) =$$

$$= - m \begin{vmatrix} 0 & 0 & \omega \\ (\Delta \cos \theta \cos \varphi) \dot{\theta} + (-\Delta \sin \theta \sin \varphi) \dot{\varphi} & (\Delta \cos \theta \sin \varphi) \dot{\theta} + (\Delta \sin \theta \cos \varphi) \dot{\varphi} & (-\Delta \sin \theta) \dot{\theta} \\ \Delta \sin \theta \cos \varphi & \Delta \sin \theta \sin \varphi & \Delta \cos \theta \end{vmatrix}$$

$$= m \omega^2 \sin^2 \theta \dot{\varphi}$$

QUINDI CALCOLIAMO IL POTENZIALE TOTALE

$$dU_{\text{Cor.}} = - \left\{ \frac{d}{dt} \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \theta} \right\} = \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \theta} = 2 m \omega^2 r$$

$$U_{\text{Cor.}} = m \omega^2 \sin^2 \theta \dot{\varphi} \int_0^{2\pi} r^2 d\varphi = \frac{4}{3} m r^2 \omega^2 \dot{\varphi} \sin^2 \theta$$

QUINDI SI CALCOLIAMO LE SOLLECITAZIONI.

$$Q_{\theta}^{\text{Cor.}} = - \left\{ \frac{d}{dt} \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \dot{\theta}} - \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \theta} \right\} = \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \theta} = \frac{8}{3} m r^2 \omega^2 \dot{\varphi} \sin \theta \cos \theta$$

$$Q_{\varphi}^{\text{Cor.}} = - \left\{ \frac{d}{dt} \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \dot{\varphi}} - \frac{\partial U_{\text{Cor.}}}{\partial \varphi} \right\} = - \frac{8}{3} m r^2 \omega^2 \sin^2 \theta \cos \theta \dot{\theta}$$

(VERO SOLO SE  $\omega = \text{CONSTANTE}$ . ALTRIMENTI

AUREA AVREBBE  $\frac{4}{3} m r^2 \omega^2 \sin^2 \theta \dot{\omega}$  CHE

FA PARTE DEGLI ACC. TRASLATORI NON UNIFORMI.

NOTIAMO INOLTRE CHE

$$F_c = - 2 m \omega \wedge \underline{v}$$

$$\text{NON PRODUCE LAVORO. } \vec{F}_c \cdot \underline{S}P = (\vec{F}_c \cdot \underline{v}) \delta t$$

$$= 0$$

QUINDI NON VARIA NEGLIA SOLA CONSERVAZIONE DELLA ENERGIA

DEL CASO DI MOTI PURAMENTE ROTATORI UNIFORMI LA FORZA DI

TRASBINAMENTO SI COMPENSA DA FORZA CONSERVATIVA. (FORZA CENTRIFUGA)



AURORA ROTAZIONE CALCOLA LE AIRTATIONE I POSIZIONI DELLE FORZE PGLA  
E FORZA CENTRIFUGA.

INFATTI SE  $F = k(p - \bar{p}) \Rightarrow U = \frac{1}{2} k (p - \bar{p})^2$   $p - \bar{p} = x_n e_n$

INFATTI  $F = \frac{\partial U}{\partial x_n} e_n = \frac{1}{2} k \frac{\partial (x_n^2)}{\partial x_n} e_n = k x_n e_n = k(p - \bar{p})$

SE LA FORZA E' COSTANTE

$F = q e_n \Rightarrow U = F \cdot (p - o)$  INFATTI  $F = \frac{\partial U}{\partial x_n} e_n = F e_n \frac{\partial x_n}{\partial x_n} = F e_n$   
 $= F e_n e_n = F_n e_n$

QUINDI

~~$F = m \omega^2 (p - \bar{p})$~~   $\Rightarrow U = \frac{1}{2} m_p \omega^2 (p - \bar{p})^2 =$   $\Rightarrow$  RETRO  
 $= \frac{1}{2} m_p \omega^2 \Delta^2 \sin^2 \alpha \Rightarrow U_c = \frac{1}{2} \omega^2 \sin^2 \alpha \int_0^{2\ell} \Delta^2 d\Delta =$   
 $= \frac{1}{2} \omega^2 \sin^2 \alpha \frac{m}{2\ell} \frac{\ell^3}{3} = \frac{2}{3} m \ell^2 \omega^2 \sin^2 \alpha$

$F_p = m g (0, 0, -1) \Rightarrow U_p = m g (0, 0, -1) \cdot (p - o) =$   
 $= -m g \ell \cos \alpha.$

DA CUI AURORA:

$U_{TOT} = -m g \ell \cos \alpha + \frac{2}{3} m \ell^2 \omega^2 \sin^2 \alpha +$   
 $+ \frac{4}{3} m \ell^2 \omega \dot{\varphi} \sin^2 \alpha$  (\*)

POT. DI CORIOLIS (POT. GENERAZIONE)



~~non~~  
(\*) Se  $\dot{\omega} \neq 0$  AURORA AURORA DA AURORA FORMINE  $-\frac{4}{3} m \ell^2 \omega \dot{\varphi} \sin^2 \alpha.$

Condizione di equilibrio: (con  $\dot{\omega} = 0$ )

$$Q_a^{GR} + [Q_a^{(C)} + Q_a^{(P)}] = Q_a^{GR} + \frac{dU^{(C)(P)}}{d\alpha} = \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\varphi} \sin \alpha \cos \alpha + m g l \sin \alpha + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha \Big|_{\dot{\varphi} = \dot{\omega} = 0} = 0$$

$$Q_\varphi^{(GR)} + [Q_\varphi^{(C)} + Q_\varphi^{(P)}] = - \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\alpha} \sin \alpha \cos \alpha \Big|_{\dot{\varphi} = \dot{\omega} = 0} = 0$$

MA PER LE CONDIZIONI PERMANENTI SI TOLGA CON ATTEZIONE IL NODO  
QUINDI  $\dot{\varphi} = \dot{\omega} = 0$

DA QUI:

$$\begin{cases} Q_a^{(P)} \Big|_{\dot{\varphi} = \dot{\omega} = 0} = \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha + m g l \sin \alpha = 0 \\ Q_\varphi^{(P)} \Big|_{\dot{\varphi} = \dot{\omega} = 0} = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \int \sin \alpha \left\{ 1 + \frac{4}{3} \frac{e \omega^2}{g} \cos \alpha \right\} = 0 \Rightarrow \begin{cases} \sin \alpha = 0 \Rightarrow \alpha = 0, \pi \\ \cos \alpha = -\frac{3g}{4l\omega^2} \quad (-1 \leq \cos \alpha \leq 1) \end{cases}$$

$\forall \varphi$

DA QUI  $-\frac{3g}{4l\omega^2} \leq 1$  SCRIVO VERIFICATA (SE  $-\frac{3g}{4l\omega^2} = -1$   
 NOTA: ASSUMIAMO COME QUELLO  $\frac{3g}{4l\omega^2} \neq 1$   $\Rightarrow \cos \alpha = 1 \Rightarrow \alpha = 0$   
 (CAPO-COLA COMPLESSIVO)

SE  $-1 < -\frac{3g}{4l\omega^2} \Rightarrow \frac{3g}{4l\omega^2} < 1$  AURICOLA

ALTRE DUE POSSIBILITÀ  $(\bar{\alpha}, \varphi) \quad (-\bar{\alpha}, \varphi) \quad \bar{\alpha} = \arccos\left(-\frac{3g}{4l\omega^2}\right)$

QUINDI:

1) SE  $\frac{3g}{4l\omega^2} \geq 1 \Rightarrow (\alpha, \varphi) = \{(0, \varphi); (\pi, \varphi)\} \quad \forall \varphi$

2) SE  $\frac{3g}{4l\omega^2} < 1 \Rightarrow (\alpha, \varphi) = \{(0, \varphi); (\pi, \varphi); (\bar{\alpha}, \varphi); (-\bar{\alpha}, \varphi)\} \quad \forall \varphi$

NOTA: LE DO COPPIE DI COORDINATE  $(0, \varphi)$ ,  $(\pi, \varphi) \in \mathbb{R}^2$

CORRISPONDONO IN REALTA' A DUE SOLO CONFIGURAZIONI DEL SISTEMA IN QUANTO VIENE A RICERCARE LA CONFIGURAZIONE (DET  $\neq 0$ ) DI BIVARIETA' DELLA RAPPRESENTAZIONE IN TERMINI DELLE COORDINATE  $\{\alpha, \varphi\}$ .

NON E' SENSATO LA INVERTIBILITA' (TRA COORDINATE CARTESIANE O SFERICHE) VIENE A DECAADERE LA COLAZIONE DI UNA UNICA "MAPPA" O "CARTA" PER LA VARIETA' DELLE CONFIGURAZIONI.

PER INTORNI PICCOLI ALLE CONFIGURAZIONI CHE DECCOLANO L'ASTA SULL'ASSE Z, I PARAMETRI LAGRANGIANI DEVONO ESSERE SOSTITUITI DA ALTRE COORDINATE GENERALIZZATE PER GARANTIRE LA BIVARIETA', E UNA OPPORTUNA REGOLARITA', DELLA RAPPRESENTAZIONE

SI POSSONO USARE ANCHE NUOVE COORDINATE LAGRANGIANE:

1) LE COORDINATE DEL PIANO  $(x, y)$  DEL PARICONTRO DELL'ASTA  
ESSENDO  $G = \{x, y, \pm \sqrt{r^2 - (x^2 + y^2)}\}$

2) LE COORDINATE NEL PIANO DELL'OSTROIA A DELL'ASTA  $(x, y)$   
ESSENDO COSI'  $A = \{x, y, \pm \sqrt{(2r)^2 - (x^2 + y^2)}\}$

NOTA: ANCHE QUESTO CAMBIAMENTO DI VARIABILI NON E' UNIVOCO NEL SENSO CHE AD UNA COPPIA  $(x, y)$  CORRISPONDO DUE DISTINTI VALORI DI  $z = \pm \sqrt{\dots}$  CON DUE PUNTI DISTINTI.

SE PERO' CONSIDERARE SEPARATAMENTE I DUE SEMISPACI IL CAMBIAMENTO E' "UNIVOCO".

PER CONSIDERARE PUNTI VICINI ALL'ASSE Z CONSIDERERAMO I DUE SEMISPACI SEPARATAMENTE.

UTILIZZANDO QUINDI UNA RAPPRESENTAZIONE A TRE CARTE (LEGGENDO APPENA IL SEGNO DELLA Z) LA CARTA E' VERTICALE E QUINDI IL CAMBIAMENTO E' UNIVOCO.

POR RACONATI SLO POSIZIOMI GOSITAVI ICHO MAX O MINIMI

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=0} = mgl \cos a + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 [\cos a - 2m^2 a]$$

$$\frac{3g}{4l\omega^2} > 1$$

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=0} = mgl + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 > 0 \quad \text{MIN.} \Rightarrow \text{INSTABILNO} \quad (??)$$

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=\pi} = -mgl + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 < 0 \quad \boxed{\text{MAX STABILNO}}$$

$$\left( \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 < mgl \Rightarrow \frac{mgl}{\frac{4}{3} m l^2 \omega^2} = \frac{3}{4} \frac{g}{l\omega^2} > 1 \right)$$

$$\text{SLO } \frac{3g}{4l\omega^2} < 1$$

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=0} \Rightarrow mgl + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 > 0 \quad \text{MIN INSTABILNO} \quad (??)$$

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=\pi} > 0 \quad \text{PORETO } -mgl + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 > 0 \quad \text{INSTABILNO} \quad (??)$$

(OSLUVA  $\frac{3g}{4l\omega^2} < 1$ )

$$\frac{\partial^2 U}{\partial a^2} \Big|_{a=\bar{a}} = mgl \cos a + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 [\cos a - (1 - \cos^3 a)]$$
$$= mgl \cos a + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 [2 \cos^3 a - 1] \Big|_{a=\bar{a}, -\bar{a}}$$

$$= mgl \left( -\frac{3g}{4l\omega^2} \right) + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \left[ 2 \cdot \frac{3g^2}{16l^2 \omega^4} - 1 \right]$$

$$= \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \left\{ \underbrace{\left( \frac{3}{4} \frac{g}{l\omega^2} \right)^2 - 1}_{< 0} \right\} < 0$$

**MAX ⇒ STABILNO**

NOTA: "MAGNITUDO CITE a=0, a=π NON POTREBNOV OSLOVITAVI KONKRETNI PARAMETRI

ANDIAMO CHE SE DEF.

$$L = T + U(q)$$

MURON

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} - \frac{\partial L}{\partial q^a} = Q_a^{(ext)}$$

ALLORA SE CALCOLO L'ENERGIA GENERALIZZATA

$$H = T - U(q) = \dot{q}^a \frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} - L$$

$$\begin{aligned} \frac{dH}{dt} &= \dot{q}^a \frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} - \dot{q}^a \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} - \frac{\partial L}{\partial t} - \frac{\partial L}{\partial q^a} \dot{q}^a - \frac{\partial L}{\partial q^a} \dot{q}^a \\ &= \left[ \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} - \frac{\partial L}{\partial q^a} \right] \dot{q}^a = Q_a^{(int)} \dot{q}^a \end{aligned}$$

OSSERVANDO CHE IN QUESTO CASO LE  $Q_a^{(int)} = Q_a^{(conserv)}$

PERCHÉ LE FORZE CONSERVATIVE AUMENTANO IL POTENZIALE

QUINDI

$$Q_\psi^{(cor)} \dot{\psi} + Q_\varphi^{(cor)} \dot{\varphi} = \frac{R}{2} m l^2 \omega \dot{\psi} \text{ senza } \omega$$

$$- \frac{R}{2} m l^2 \omega \dot{\psi} \text{ senza } \omega = 0$$

QUINDI

$$\frac{dH}{dt} = 0 \quad H = T - U = \text{CONSERVA}$$

LE FORZE DI CORIOLIS AGISCONO TRA LE FORZE "DISSIPATIVE"

INQUANTO  $Q_a \dot{q}^a \leq 0$  (IN QUESTO CASO  $Q_a \dot{q}^a = 0$ )

QUINDI LE SOLUZIONI STABILI, DESSO ALCUNO SOSTO ALCUN SOLO POTENZIALE CONSERVATIVO, SONO ANCORA STABILI

PERCHÉ LE FORZE "NON CONSERVATIVE" SONO DISSIPATIVE

CIOÈ  $Q_a \dot{q}^a \leq 0$  (NON IN QUESTO CASO  $Q_a \dot{q}^a = 0$ )

CERTAIN ALTRA INCLUDENDO LE FORZE DI CORIOLIS

SE  $\frac{\partial L}{\partial \dot{q}^a} > 0$  LA CENA È ANCORA STABILE

ENERGIA CINETICA:

PER IL SINGOLO PUNTO

$$T_P = \frac{1}{2} m_P \dot{P}^2 = \frac{1}{2} m_P \left[ \frac{\Delta P}{\Delta x} \dot{x} + \frac{\Delta P}{\Delta \varphi} \dot{\varphi} \right]^2$$

$$\frac{\Delta P}{\Delta x} = [\Delta \cos \varphi \cos \varphi, \Delta \cos \varphi \sin \varphi, -\Delta \sin \varphi]$$

$$\frac{\Delta P}{\Delta \varphi} = [-\Delta \sin \varphi \cos \varphi, \Delta \sin \varphi \sin \varphi, 0]$$

DA CUI:

$$\begin{cases} \left( \frac{\Delta P}{\Delta x} \right)^2 = \Delta^2 \cos^2 \varphi + \Delta^2 \sin^2 \varphi = \Delta^2 \\ \left( \frac{\Delta P}{\Delta \varphi} \right)^2 = \Delta^2 \sin^2 \varphi \\ \frac{\Delta P}{\Delta x} \cdot \frac{\Delta P}{\Delta \varphi} = 0 \end{cases}$$

$$T_P = \frac{1}{2} m_P (\Delta^2 \dot{x}^2 + \Delta^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2)$$

INTEGRANDO SU TUTTA L'AREA

$$T = \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} \sigma d\Delta (\Delta^2 \dot{x}^2 + \Delta^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2) = \frac{1}{2} \left( \frac{m}{2\ell} \right) (\dot{x}^2 + \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2) \cdot \int_0^{2\pi} \Delta^2 d\Delta = \frac{1}{3} 8\ell^3$$

$$T = \frac{2}{3} m \ell^2 (\dot{x}^2 + \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2)$$

NOTA: KONGI... DI PIU' DIFFICILE A PPRCA ZIBAR PERCHIO'  $\underline{\omega} = \dot{\varphi} \underline{u} + \dot{x} \underline{u}'$  (O MENTE IL MOTO DI PURA ROTAZIONE ATTORNO AD UN PUNTO FISSO)

ENERGIA ZIBAR DI MOTO:

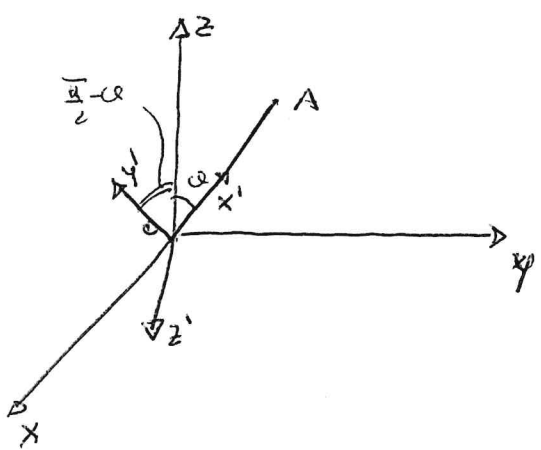
$$\frac{\Delta T}{\Delta \dot{x}} = \frac{4}{3} m \ell^2 \dot{x} \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\Delta T}{\Delta \dot{x}} = \frac{4}{3} m \ell^2 \ddot{x}$$

$$\frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} = \frac{4}{3} m \ell^2 \sin \varphi \dot{\varphi} \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} - \frac{\Delta T}{\Delta \varphi} = Q_{\varphi}^{(T)}$$

1) SE FISSO  $\dot{\varphi}$  AVRO UNA ROTAZIONE ATTORNO ALL'ASSE ORTOGONALE AL PIANO CONTENENTE L'ASTA E L'ASSE Z CON VELOCITA' ANGOLARE  $\dot{\varphi}$  CUI  $\underline{\omega}_1 = \dot{\varphi} \underline{u}^1$  L'ASSE  $u^1$  COINCIDE CON L'ASSE  $z^1$  DEL R.F. PRINCIPALE DI INERZIA CHE CONTIENE L'ASTA

2) SE FISSO  $\dot{\varphi}$  AVRO UNA ROTAZIONE ATTORNO L'ASSE Z CON VELOCITA' ANGOLARE  $\underline{\omega}_2 = \dot{\varphi} \underline{u}^2$  ( $\underline{u}^2$  VETTORE ASSE Z)

ALLORA CONSIDERO IL RIFORNITO "PRINCIPALE DI INERZIA" GIA' USATO PRIMA  
 ASSE  $x^1$  COINCIDENTE CON L'ASTA  $\overline{OA}$   
 ASSE  $y^1 \perp x^1$  NEL PIANO CONTENENTE L'ASSE Z E L'ASTA  $\overline{OA}$   
 ASSE  $z^1 \perp$  AL PIANO CONTENENTE L'ASSE Z E L'ASTA  $\overline{OA}$



IN QUESTO CASO  $z^1 = u^1$  E  $u^2 = z$   
 CALCOLIAMO LE COMPONENTI DI  $u^1 = z^1$  ED  $u^2 = z$  NEL RIFORNITO  $\{0, x^1, y^1, z^1\}$

$u^1 = z^1 = (0, 0, 1)$

$u^2 = z = \{ \cos(\alpha), \sin(\alpha), 0 \} = \{ \cos(\frac{\pi}{2} - \alpha), \sin(\frac{\pi}{2} - \alpha), 0 \} = \{ \sin(\alpha), \cos(\alpha), 0 \}$

QUINDI NEL RIFORNITO  $\{0, x^1, y^1, z^1\}$  SE CALCOLIAMO LA VELOCITA' ANGOLARE

$\underline{\omega} = \underline{\omega}_1 + \underline{\omega}_2$  AVREMO  $\underline{\omega}_1 = \dot{\varphi} \underline{u}^1 = (0, 0, \dot{\varphi})$   
 $\underline{\omega}_2 = \dot{\varphi} \underline{u}^2 = (\dot{\varphi} \sin \alpha, \dot{\varphi} \cos \alpha, 0)$

DA CUI  $\underline{\omega} = \{ \dot{\varphi} \sin \alpha, \dot{\varphi} \cos \alpha, \dot{\varphi} \}$  NEL R.F.  $\{0, x^1, y^1, z^1\}$  CHE E' PRINCIPALE DI INERZIA. QUINDI ESSENDO UN MOTO RIGIDO CON PUNTO FISSO AVREMO:

$T = \frac{1}{2} I_{x^1 y^1} \omega^{x^1} \omega^{y^1} =$  OSSIA  $I_{x^1 y^1} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \frac{4}{3} ml^2 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{4}{3} ml^2 \end{pmatrix}$

AVREMO

$T = \frac{1}{2} \left[ I_{z^1 z^1} (\omega^{z^1})^2 + I_{x^1 x^1} (\omega^{x^1})^2 \right] = \frac{2}{3} ml^2 (\dot{\varphi}^2 \sin^2 \alpha + \dot{\varphi}^2 \cos^2 \alpha)$

$$\frac{4}{3} m l^2 \ddot{\varphi} = \frac{4}{3} m l^2 \sin \omega t \dot{\varphi}^2 = Q_{\alpha}^{(T)} =$$

$$= m g l \sin \omega t + \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \omega t \cos \omega t + \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\varphi} \sin \omega t \cos \omega t.$$

$$\frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} = \frac{4}{3} m l^2 \dot{\varphi} \sin^2 \omega t \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} = \frac{4}{3} m l^2 \ddot{\varphi} \sin^2 \omega t +$$

$$+ \frac{4}{3} m l^2 \dot{\varphi}^2 \sin \omega t \cos \omega t$$

$$\frac{\Delta T}{\Delta \varphi} = 0$$

DA QUI

$$\frac{d}{dt} \frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} - \frac{\Delta T}{\Delta \varphi} = Q_{\varphi}^{(T)}$$

$$\frac{4}{3} m l^2 \ddot{\varphi} \sin^2 \omega t + \frac{8}{3} m l^2 \sin \omega t \cos \omega t \dot{\varphi} \dot{\omega} = Q_{\varphi}^{(T)} =$$

$$= - \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\omega} \sin \omega t \cos \omega t.$$

### "INTEGRALI PRIMI"

DA IL MOMENTO CHE LA F<sub>FOR.</sub> NON COMPIE LAVORO

$$\delta L = F_{COR} \cdot \delta p = \underline{F}_{COR} \cdot \frac{\delta p}{\delta t} \delta t = \underline{F}_{COR} \cdot \underline{v} dt = 0$$

SI CONSERVA L'ENERGIA TOTALE

$$E = T - U$$

MADE U È IL POTENZIALE DELLE SOLLE FORZE CONSERVATIVE

⇒ RGTRO

$$E = \frac{2}{3} m l^2 (\dot{\omega}^2 + \sin^2 \omega t \dot{\varphi}^2) + m g l \cos \omega t - \frac{2}{3} m l^2 \omega^2 \sin^2 \omega t.$$

INOLTRE AFFRANCO UNA VARIABILE CICLICA  $\varphi$  PERCHÉ

$$\frac{d}{dt} \frac{\Delta T}{\Delta \dot{\varphi}} = Q_{\varphi}^{(COR)} = - \frac{d}{dt} \frac{\Delta U_{COR}}{\Delta \dot{\varphi}} \Rightarrow \frac{d}{dt} \frac{\Delta (T + U_{COR})}{\Delta \dot{\varphi}} = 0$$

$$\Rightarrow \frac{\Delta (T + U_{COR})}{\Delta \dot{\varphi}} = \text{costante}$$



UN ALTRO MODO PER UOMANO CHE L'ENERGIA ASSOCIATA ALLE FORZE  
CORPORAATIVE SI "CONSERVA" E DUOLO DI

1) MOLTIPLICA LA 1<sup>a</sup> EQUAZIONE PER  $\dot{\theta}$

2) MOLTIPLICA LA 2<sup>a</sup> EQUAZIONE PER  $\dot{\phi}$  E SOMMA

IL FATTO

$$\begin{aligned}
 > \frac{4}{3} m l^2 \ddot{\theta} \dot{\theta} - \frac{4}{3} m l^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\phi}^2 \dot{\theta} - m g l \sin \alpha \dot{\theta} \\
 - \frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\theta} - \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\theta} \dot{\phi} \sin \alpha \cos \alpha = 0
 \end{aligned}$$

$$> \frac{4}{3} m l^2 \ddot{\phi} \dot{\phi} \sin^2 \alpha + \frac{8}{3} m l^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\phi}^2 \dot{\theta} + \frac{8}{3} m l^2 \omega \dot{\theta} \dot{\phi} \sin \alpha \cos \alpha = 0$$

DA CUI RITRAIANDO:

$$\begin{aligned}
 & \underbrace{\frac{4}{3} m l^2 \ddot{\theta} \dot{\theta}}_{\frac{d}{dt} \left( \frac{2}{3} m l^2 \dot{\theta}^2 \right)} + \underbrace{\frac{4}{3} m l^2 \ddot{\phi} \dot{\phi} \sin^2 \alpha + \frac{4}{3} m l^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\phi}^2 \dot{\theta}}_{\frac{d}{dt} \left( \frac{2}{3} m l^2 \sin^2 \alpha \dot{\phi}^2 \right)} \\
 & - \underbrace{m g l \sin \alpha \dot{\theta}}_{\frac{d}{dt} (m g l \cos \alpha)} - \underbrace{\frac{4}{3} m l^2 \omega^2 \sin \alpha \cos \alpha \dot{\theta}}_{\frac{d}{dt} \left( -\frac{2}{3} m l^2 \omega^2 \sin^2 \alpha \right)} = 0
 \end{aligned}$$

DA CUI

$$\frac{d}{dt} \left\{ \frac{2}{3} m l^2 (\dot{\theta}^2 + \dot{\phi}^2 \sin^2 \alpha) + m g l \cos \alpha - \frac{2}{3} m l^2 \omega^2 \sin^2 \alpha \right\} = 0$$

$E = T - U$

ΔA<sub>ci</sub>

(1)

$$\frac{\lambda}{\dot{\varphi}} \left\{ \frac{2}{I} m l^2 (\dot{\omega}^2 + \sin^2 \alpha \dot{\varphi}^2) + \frac{4}{I} m l^2 \omega \sin^2 \alpha \dot{\varphi} \right\} = \kappa$$

$$\Rightarrow \frac{4}{3} m l^2 \dot{\varphi} \sin^2 \alpha + \frac{4}{I} m l^2 \omega \sin^2 \alpha = \kappa$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{4}{3} m l^2 \sin^2 \alpha (\dot{\varphi} + \omega) = \kappa}$$

—

ANALISI DEI TIPI LINEARI 22ATI

$$F(\varphi, \psi, \dot{\varphi}, \dot{\psi}, \ddot{\varphi}, \ddot{\psi}) = \frac{1}{2} m l^2 \ddot{\varphi} + \frac{1}{2} m l^2 \sin \psi \cos \psi \dot{\psi}^2 - m g l \sin \psi - \frac{1}{2} m l^2 \omega^2 \sin \psi \cos \psi - \frac{p}{2} m l^2 \omega \dot{\psi} \sin \psi \cos \psi$$

$$F|_{(0, \varphi) = S_1} = 0 \quad \left. \frac{\partial F}{\partial \psi} \right|_{S_1} = -m g l \cos \psi - \frac{1}{2} m l^2 \omega^2 (\cos^2 \psi - \sin^2 \psi) \Big|_{S_1} = -m g l - \frac{1}{2} m l^2 \omega^2$$

$$\left. \frac{\partial F}{\partial \varphi} \right|_{S_1} = 0 \quad \left. \frac{\partial F}{\partial \dot{\varphi}} \right|_{S_1} = 0 \quad \left. \frac{\partial F}{\partial \dot{\psi}} \right|_{S_1} = -\frac{p}{2} m l^2 \omega \sin \psi \cos \psi \Big|_{S_1} = 0$$

$$\left. \frac{\partial F}{\partial \ddot{\varphi}} \right|_{S_1} = \frac{1}{2} m l^2 \quad \left. \frac{\partial F}{\partial \ddot{\psi}} \right|_{S_1} = 0$$

$S_1 = (0, \varphi) \quad \forall \varphi$   
 $S_2 = (\pi, \varphi) \quad \forall \varphi$

$$\frac{1}{2} m l^2 \ddot{\varphi} = (m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2) \varphi$$

NOTA:  
 $G(\varphi, \psi, \dot{\varphi}, \dot{\psi}, \ddot{\varphi}, \ddot{\psi}) \Rightarrow$  non sviluppo ancora con i termini  $0=0$   
 questo ci dice che i parametri lagrangiani non sono buoni

NON VI' D'UMPIRE  
 NECA I LAVORI DI CASA

$$\begin{cases} \frac{1}{2} m l^2 \ddot{\varphi} = (m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2) \varphi \\ 0 = 0 \end{cases}$$

ATTORNO AA  $S_1 = (0, \varphi) \forall \varphi$

$$\begin{cases} \frac{1}{2} m l^2 \ddot{\varphi} = + (-m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2) (\varphi - \pi) \\ 0 = 0 \end{cases}$$

ATTORNO AA  $S_2 = (\pi, \varphi) \forall \varphi$

nel 1° caso  $\varphi = \varphi_0 e^{i\lambda t} \Rightarrow \frac{1}{2} m l^2 \lambda^2 = (m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2)$

$\Rightarrow \lambda^2 = \frac{m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2}{\frac{1}{2} m l^2} = a > 0 \quad \lambda = \pm \sqrt{a}$  questo caso armonico

nel 2° caso:  $\varphi - \pi = \varphi_0 e^{i\lambda t} \quad \lambda^2 = + \frac{(-m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2)}{\frac{1}{2} m l^2} = a < 0$

nel 1° caso  $\frac{3g}{4l\omega^2} > 1 \Rightarrow -m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2 < 0$   
 nel 2° caso  $\frac{3g}{4l\omega^2} < 1 \Rightarrow -m g l + \frac{1}{2} m l^2 \omega^2 > 0$

OSTIATO CHE IL TERMINO DI FORZA DI COMPLESSO  
NON HA IAI TERMINI LINEARI NELLO SVILUPPO ATTORNO A CERTA

CONDIZIONE: A LIVELLO LINEARE E' COMO SE NON CI FOSSE.

LO STUDIO DELLA STABILITA', FATTO AVENDO TRASCURPATO LA FORZA  
DI COMPLESSO, HA QUINDI UNA EQUIVALENZA CON L'ANALISI  
LINEARE. ANCHE SE LA PARTITURA NON E' UNA EQUIVALENZA  
AL PROBLEMA VA ANALIZZATO CON NUOVI COORDINATE.

$(\omega, \varphi) \rightarrow x, y$  scelto  $x, y$  coordinate nel piano, di G.

NOTA: Per uguali valori di  $x, y \Rightarrow$  punti differenti (in una coordinata  $z$ ) quindi inversione non omissiva in tutto lo spazio  $\Rightarrow$  retto

$$G \equiv \left\{ x, y, \pm \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)} \right\}$$

ci restringiamo ad un solo  
 uccello intero accettato  $z$  ( $\omega = 0$   
 $\omega = \pi$ )  
 quindi non semispazio superiore  
 o non semispazio inferiore.

$$G - O: e = (P - O) : \lambda$$

$$\Rightarrow (P - O) = \frac{1}{e}(G - O)$$

$$P = \left\{ \frac{1}{e} x, \frac{1}{e} y, \pm \frac{1}{e} \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)} \right\}$$

$$\bar{P} = \left\{ 0, 0, \pm \frac{1}{e} \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)} \right\}$$

$$U_P + U_G = m_P g (0, 0, -1) \cdot (G - O) = \mp m_P g \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}$$

$$U_G^{(c)} = \frac{1}{2} m_P \omega^2 (P - \bar{P})^2 = \frac{1}{2} m_P \omega^2 \frac{1}{e^2} (x^2 + y^2)$$

$$\Delta K_{cui} \quad U_c^{(T)} = \frac{1}{2} \frac{\omega^2}{e^2} (x^2 + y^2) \int_0^{2\pi} \lambda^2 d\lambda = \frac{1}{2} \frac{\omega^2}{e^2} (x^2 + y^2) \left( \frac{m}{2e} \right) \frac{1}{3} 8e^3 = \frac{2}{3} m \omega^2 (x^2 + y^2)$$

$$U_P + U_c^{(T)} = \mp m_P g \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)} + \frac{2}{3} m \omega^2 (x^2 + y^2)$$

$$dQ_x^{(P, G)} = -2 dm_P \omega \wedge \dot{P} \cdot \frac{\partial P}{\partial x} = -2 m_P \omega \wedge \left( \frac{\partial P}{\partial x} \dot{x} + \frac{\partial P}{\partial y} \dot{y} \right) \cdot \frac{\partial P}{\partial x}$$

$$= -2 dm_P \dot{y} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \omega \\ 0 & \frac{1}{e} & (\dots) \\ \frac{1}{e} & 0 & (\dots) \end{vmatrix} = + 2 dm_P \dot{y} \omega \frac{1}{e^2}$$

da cui introduciamo:

$$Q_x^{(T) cor} = 2 \frac{\omega}{e^2} \dot{y} \int_0^{2\pi} \lambda^2 d\lambda = 2 \frac{\omega}{e^2} \dot{y} \frac{m}{2e} \frac{8e^3}{3} = \frac{8}{3} m \omega \dot{y}$$

$$dQ_x^{(cor)} = -2 dm_P \left[ \omega \wedge \frac{\partial P}{\partial x} \dot{x} \right] \cdot \frac{\partial P}{\partial x} = -2 \omega \lambda^3 \dot{x} dm \Rightarrow Q_x^{(cor)} = \frac{8}{3} m \omega \dot{x}$$

QUINDI SE PASSO DALLO COORDINATO CARTESIANO ~~AD~~  $(X, Y, Z)$  (13A)  
 NUDO COORDINATE  $X, Y, Z \pm \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}$  L'INVERSIONE NON E' UNIVUCA.

SI A L'ESPRESSIONE DELL'ASTA

COORDINATE CARTESIANE  $X, Y, Z \Rightarrow (\rho, \varphi, \theta)$  CON  $\rho = R$  FISSO

QUINDI DUE PARAMETRI LAGRANGIANI.

$(X, Y, Z) \Rightarrow (\rho, \varphi, \theta)$  TRAMPO QUANDO  $\rho = R$  E  $\theta = 0$

QUINDI  $\varphi = 0, \pi$  CHE SONO L'ASSE ZETA IL CAMBIA MENTO DI  
 VARIABILI NON E' UNIVOCO.

ANALOGAMENTE

$(X, Y, Z) \Rightarrow (\bar{X}, \bar{Y}, Z) \Rightarrow (x, y, \pm \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)})$

A UNA UNICA COPPIA  $(x, y) \Rightarrow$  DUE VALORI DI  $z = \pm \sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}$

PER DUE PUNTI, DISTINTI QUINDI IL CAMBIA MENTO DI  
 VARIABILI E' UNIVOCO SOLO NEI DUE SEMISPACI SEPARATI/UNITI.

RICORRIAMO A

$y = \sin(x) \Rightarrow x = \arcsin(y)$  SOLO SE  $-\frac{\pi}{2} \leq x \leq \frac{\pi}{2}$

$y = \cos(x) \Rightarrow x = \arccos(y)$  SOLO SE  $0 \leq x \leq \pi$ .

CI SONO DUE LA FUNZIONE E' MONOTONA CRESCENTE (O DECRESCENTE).  
 IN MODO CHE SI POSSA CALCOLARE LA SUA INVERSA IN MODO  
 UNICO.

$$Q_{\dot{y}}^{(P, \text{cor})} = -2 m_p (\omega \wedge \dot{p}) \cdot \frac{\partial p}{\partial \dot{y}} = -2 m_p \left[ \omega \wedge \left( \frac{\partial p}{\partial \dot{x}} \dot{x} + \frac{\partial p}{\partial \dot{y}} \dot{y} \right) \right] \cdot \frac{\partial p}{\partial \dot{y}} \quad (14)$$

$$= -2 m_p \dot{x} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \omega \\ \frac{1}{e} & 0 & (-) \\ 0 & \frac{1}{e} & (-) \end{vmatrix} = -2 m_p \dot{x} \frac{1}{e^2} \omega$$

$$Q_y^{(T) \text{ cor}} = -2 \frac{\omega}{e^2} \dot{x} \int_0^{2\pi} \frac{1}{e^2} = -\frac{2\omega}{e^2} \dot{x} \left( \frac{m}{2\pi} \right) \frac{2\pi e^2}{1} = -\frac{2}{3} m \omega \dot{x}$$

$$Q_x^T = \frac{\partial U}{\partial x} + Q_x^{(\text{cor})} = \mp \frac{m g (-x)}{2\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m \omega^2 x + \frac{8}{3} m \omega \dot{y}$$

$$Q_y^T = \frac{\partial U}{\partial y} + Q_y^{(\text{cor})} = \pm \frac{m g y}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m \omega^2 y - \frac{8}{3} m \omega \dot{x}$$

Condizioni di equilibrio per tutti i punti della  $S_1 = \dot{x} = \dot{y} = 0$

"RETRO"  
⇒

$$Q_x^T = 0 \quad Q_y^T = 0$$

$$\Rightarrow x = y = 0$$

$$S_1 = (0, 0, -e)$$

$$S_2 = (0, 0, e)$$

A DUE DIVERSI COEFF. CORRENDONAMO LA SECONDA COPPA AI PARI. LAGRANGE.

ENERGIA cinetica

$$\dot{p} = \left\{ \frac{1}{e} \dot{x}, \frac{1}{e} \dot{y}, \mp \frac{1}{e} \frac{\dot{x}x + \dot{y}y}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} \right\}$$

$$\frac{1}{2} m_p \dot{p}^2 = \frac{1}{2} m_p \frac{1}{e^2} \left\{ \dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \frac{(\dot{x}x + \dot{y}y)^2}{e^2 - (x^2 + y^2)} \right\}$$

DA QUI INTEGRAMO.

$$T = \frac{1}{2} \frac{1}{e^2} \left\{ \dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \frac{(\dot{x}x + \dot{y}y)^2}{[e^2 - (x^2 + y^2)]} \right\} \frac{m}{2\pi} \frac{2\pi e^2}{3} =$$

$$= \frac{2}{3} m \left\{ \dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \frac{(\dot{x}x + \dot{y}y)^2}{[e^2 - (x^2 + y^2)]} \right\}$$

$$Q_x^T |_{\dot{x}=0} = 0 \Rightarrow \pm \frac{mgx}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m\omega^2 x = 0$$

$$Q_y^T |_{\dot{y}=0} = 0 \Rightarrow \pm \frac{mgy}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m\omega^2 y = 0$$

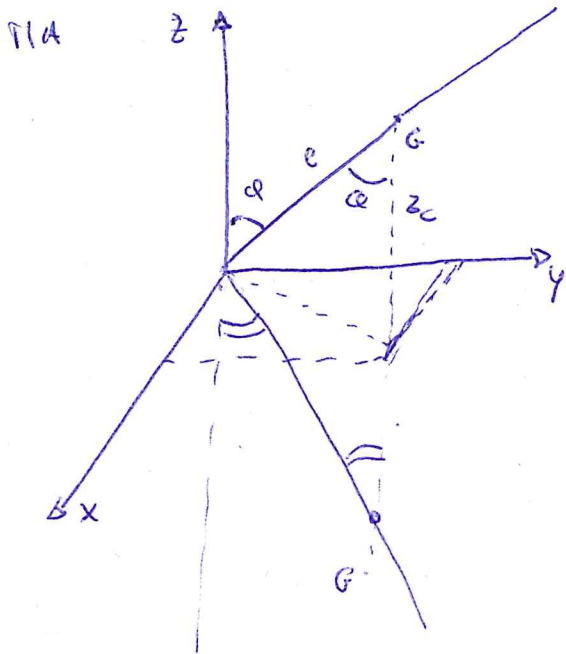
$$\Rightarrow \left\{ \pm \frac{mgx}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m\omega^2 x \right\} x = 0$$

$$\Rightarrow \left\{ \pm \frac{mgy}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m\omega^2 y \right\} y = 0$$

$\Delta \wedge \text{ cui } x=0 \text{ e } y=0 \Rightarrow r_1 = \{0, 0, e\}, r_2 = \{0, 0, -e\}$

$\circ \text{ PPARC } \pm \frac{mg}{\underbrace{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}}_{z_G}} + \frac{4}{3} m\omega^2 = 0$

$$\Rightarrow \pm \frac{e}{z_G} = -\frac{4e\omega^2}{3g} \Rightarrow \begin{cases} \frac{z_G}{e} = -\frac{3g}{4e\omega^2} \\ -\frac{z_G}{e} = -\frac{3g}{4e\omega^2} \end{cases}$$



$$\pm |ze| = e \cos \phi \Rightarrow \frac{|z_G|}{e} = \cos \phi = -\frac{3g}{4e\omega^2}$$

$$\Rightarrow \bar{c} = \arccos \left( -\frac{3g}{4e\omega^2} \right)$$

$\Rightarrow \text{m.c.}$

~~$\frac{3g}{4e\omega^2} = \cos \phi$~~

$\Rightarrow \Delta \wedge \text{ cui } (\bar{c}, \varphi) \quad (-\bar{c}, \varphi)$



NOTA: OSSERVIAMO CHE CON QUESTO NUOVO VARIAZIONE (DUE LA BIODIVOCITA' E' VALIDA SOLO NOI DUE SEPARATI PROSI SEPARATAMENTE) I TERMINI DI CORIOLIS SONO

GIA' LIBERATI DALLA VARIAZIONE ESSENDO

$$Q_x^{(COR)} = \frac{8}{3} m \omega \dot{y} \quad \text{E} \quad Q_y^{(COR)} = -\frac{8}{3} m \omega \dot{x}$$

QUESTO E' UOMO ANCHE PER I TERMI DI FORZA CENTRIFUGA

$$Q_x^{(CENT)} = \frac{4}{3} m \omega^2 x \quad \text{E} \quad Q_y^{(CENT)} = \frac{4}{3} m \omega^2 y$$

HA SENSO STO DIRLO LA STABILITA' TRASCORRANO LE FORZE DI CORIOLIS CHE IN QUESTO CASO SONO PURE LINEARI. IN GENERALE NO

FACCIAMOLO:

$$Q_x = \pm \frac{mg}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} x + \frac{4}{3} m \omega^2 x \Rightarrow U_{xx} = \frac{4}{3} m \omega^2 \pm \frac{mg}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} \pm \frac{mg x^2}{[e^2 - (x^2 + y^2)]^{3/2}}$$

$$Q_y = \pm \frac{mg}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} y + \frac{4}{3} m \omega^2 y \Rightarrow U_{yy} = \frac{4}{3} m \omega^2 \pm \frac{mg}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} \pm \frac{mg y^2}{[e^2 - (x^2 + y^2)]^{3/2}}$$

$$U_{xy} = U_{yx} = \pm mg \frac{x \cdot y}{[e^2 - (x^2 + y^2)]^{3/2}} \quad \begin{matrix} S_1 = (0, 0, e) \\ S_2 = (0, 0, -e) \end{matrix}$$

$$U_{xx}|_{S_1} = \frac{4}{3} m \omega^2 + \frac{mg}{e} = U_{yy}|_{S_1} > 0 \quad H|_{S_1} > 0 \Rightarrow \text{INSTABILE}$$

$$U_{xy}|_{S_1} = 0$$

$$\begin{cases} U_{xx}|_{S_2} = U_{yy}|_{S_2} = \frac{4}{3} m \omega^2 - \frac{mg}{e} \\ U_{xy}|_{S_2} = 0 \end{cases} \quad H|_{S_2} > 0$$

$$S_3 \quad \frac{3g}{4e\omega^2} > 1 \quad U_{xx}|_{S_2} = U_{yy}|_{S_2} < 0 \quad \text{STABILE}$$

$$S_0 \quad \frac{2g}{\dots} < 1 \quad U_{xx}|_{S_0} = U_{yy}|_{S_0} > 0 \quad \text{INSTABILE} \Rightarrow \text{SCUOLA ROTAZIONE}$$

NEL CASO DELL' EQUILIBRIO (c, p) (-c, p)

AURETO SEMPRE H(x,y) |\_{c, p}^{-c, p} = 0

NOTA 2:

OSSERVA INOLTRE CHE ANCHE IN QUESTO CASO

dH/dt = Q\_x^{(COR)} x + Q\_y^{(COR)} y = 8/3 m w y x - 8/3 m w x y = 0

QUINDI LE CONFIGURAZIONI STABILI RIRANCONO INLI ANCHE IN PROSSIMA ALCI FORM DI CORUO.

CIOE LA S2 = (0, 0, -e) PER 3g / 4pw^2 >= 1 STABILE

NOTA 2:

NEL CASO LINEARE (I AT TORMINI ALCI UN MINICI (X, Y))

S2 = (0, 0, -e) E STABILE SEMPRE 3g / 4pw^2 >= 1

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{x}} = \frac{4}{3} m \dot{x} + \frac{2(\dot{x}x + \dot{y}y)x}{[e^2 - (x^2 + y^2)]^2}$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{x}} = \frac{4}{3} m \ddot{x} + T. \text{ NON LINEAR.}$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} = T. \text{ NON LINEAR.}$$

Quasi-linear per

condizioni di posizione

le equazioni lineari di Newton (D)

$$T \approx \frac{2}{3} m (\dot{x}^2 + \dot{y}^2)$$

AA cui

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{x}} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} = \frac{4}{3} m \ddot{x} \quad \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial x} \approx 0 \right)$$

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{y}} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial y} = \frac{4}{3} m \ddot{y} \quad \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial y} \approx 0 \right)$$

ANALOGAMENTE QUANTO LINEARIZZATE LE EQUAZIONI

$$Q_x = \pm \frac{mgy}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m \omega^2 x + \frac{8}{3} m \omega \dot{y}$$

$$\approx \left( \pm \frac{mgy}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right) x + \frac{8}{3} m \omega \dot{y}$$

$$Q_y = \pm \frac{mgx}{\sqrt{e^2 - (x^2 + y^2)}} + \frac{4}{3} m \omega^2 y - \frac{8}{3} m \omega \dot{x}$$

$$\approx \left( \pm \frac{mgx}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right) y - \frac{8}{3} m \omega \dot{x}$$

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{4}{3} m \ddot{x} &= \pm \frac{mgy}{e} x + \frac{4}{3} m \omega^2 x + \frac{8}{3} m \omega \dot{y} \\ \frac{4}{3} m \ddot{y} &= \pm \frac{mgx}{e} y + \frac{4}{3} m \omega^2 y - \frac{8}{3} m \omega \dot{x} \end{aligned} \right.$$

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{4}{3} m \ddot{x} &= \pm \frac{mgy}{e} x + \frac{4}{3} m \omega^2 x + \frac{8}{3} m \omega \dot{y} \\ \frac{4}{3} m \ddot{y} &= \pm \frac{mgx}{e} y + \frac{4}{3} m \omega^2 y - \frac{8}{3} m \omega \dot{x} \end{aligned} \right.$$

colore soluzione  $x = x_0 e^{\lambda t}$   $y = y_0 e^{\lambda t}$

$$\left[ \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 - \frac{4}{3} m \lambda^2 \right] x_0 + \left( \frac{8}{3} m \omega \lambda \right) y_0 = 0$$

$$\left[ \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 - \frac{4}{3} m \lambda^2 \right] y_0 + \left( -\frac{8}{3} m \omega \lambda \right) x_0 = 0$$



DA LE EQUAZIONI SOGGERO

$$\left[ \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 - \frac{4}{3} m \lambda^2 \right]^2 + \frac{64}{9} m^2 \omega^2 \lambda^2 = 0$$

$$\frac{16}{9} m^2 \lambda^4 + \left[ -\frac{8}{3} m \left( \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right) + \frac{64}{9} m^2 \omega^2 \right] \lambda^2$$

$$+ \left( \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right)^2 = 0$$

$$\frac{16}{9} m^2 \lambda^4 - \frac{8}{3} m \left[ \pm \frac{m g}{e} - \frac{4}{3} m \omega^2 \right] \lambda^2 + \left( \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right)^2 = 0$$

$$\lambda^2 = z \Rightarrow a z^2 + b z + c = 0$$

SE CALCOLO IL  $\frac{\Delta}{4}$

$$\frac{\Delta}{4} = \frac{16}{9} m^2 \left\{ \left[ \pm \frac{m g}{e} - \frac{4}{3} m \omega^2 \right]^2 - \left( \pm \frac{m g}{e} + \frac{4}{3} m \omega^2 \right)^2 \right\}$$

$$= \mp \frac{16}{9} m^2 \cdot \frac{16}{3} m^2 \frac{g \omega^2}{e}$$

ALLORA SE CONSIDERO LA CONF. PIU' BASSA  $(0, 0, -e)$

AVREMO  $\frac{\Delta}{4} = \frac{(16)^2}{27} m^4 \frac{g \omega^2}{e} > 0$  DUE SOLUZIONI REALI E DISTINTE

MAI PIU' RADICI  $\lambda^2$  REALI, NEGATIVE ( $a z^2 + b z + c = 0$   $a, b, c > 0$ )

$$\lambda_{1,2} = \pm i \sqrt{|z_{1,2}|} \quad z = -\frac{b}{2a} \left[ \frac{\omega^2 + 3g}{4e} \right] \pm \sqrt{\frac{3g\omega^2}{e}} \quad z_1 + z_2 = -\frac{b}{a} < 0 \quad z_1 \cdot z_2 = \frac{c}{a} > 0$$

$\lambda_{3,4} = \pm i \sqrt{|z_{3,4}|}$  MODI A RISONANZA (MODI NON ASSOCIATI AL PUNTO BASSO)

CONF. PIU' ALTA  $(0, 0, e)$   $\frac{\Delta}{4} < 0$   $\lambda^2 = \tilde{a} + i \tilde{b}$

$\lambda_1, \lambda_2$  COMPLESSI A PARTE REALE NON NULLA, MODI NON SMORZATI 0

ALLORA NEL CASO IN CUI  $\frac{\Delta}{4} < 0$

AUROMI COMPLESSI DEL TIPO

$$\lambda^2 = \tilde{a} + i\tilde{b}$$

CHIAMATELI SOLUZIONI DEL TIPO

$$\lambda = \pm \left[ \sqrt{\frac{\rho + \tilde{a}}{2}} + i \kappa \sqrt{\frac{\rho - \tilde{a}}{2}} \right]$$

$\Rightarrow$  ROTKS

$$\text{CON } \kappa = \begin{cases} 1 & \text{se } \tilde{b} = 0 \\ \frac{\tilde{b}}{|\tilde{b}|} & \text{se } \tilde{b} \neq 0 \end{cases}$$

$$\text{CON } \rho = \sqrt{\tilde{a}^2 + \tilde{b}^2}$$

LE PARTI REALI SARANNO  $\pm \sqrt{\frac{\rho + \tilde{a}}{2}}$  DA CUI AUROMI ROTI

SILURATI NEL CASO IN CUI  $-\sqrt{\frac{\rho + \tilde{a}}{2}}$  E MOTI ESPONENZIALI

CROSCENTI (NEL TEMPO) NEL CASO IN CUI  $\sqrt{\frac{\rho + \tilde{a}}{2}}$

(QUESTO A PROSCINDERE DAL FATTO CHE  $\frac{3g}{4\rho\omega^2} \geq 1$ )

"NOTA!"

PER  $\omega = 0$  ( $\rho = (0, 0, +\rho)$ )  $\Delta/4 < 0 \Rightarrow$  ~~instabilità~~

~~instabilità~~ (PER LA PARTE REALE POSITIVA)

$$\left\{ \begin{array}{l} \lambda_1^2 = \tilde{a} + i\tilde{b} \\ \lambda_2^2 = \tilde{a} - i\tilde{b} \end{array} \right. \quad \text{CON } \tilde{a} = \omega^2 \left[ \frac{3g}{4\rho\omega^2} - 1 \right]$$
  
~~instabilità~~  
$$\tilde{b} = \sqrt{\frac{3g\omega^2}{e}}$$

DA CUI ESPANDEMO LA PARTE REALE POSITIVA  $\sqrt{\frac{\rho + \tilde{a}}{2}}$  AUROMI  
DAI MOTI ESPONENZIALI (CROSCENTI) ~~instabilità~~ (PER LA PARTE CUI  $\frac{3g}{4\rho\omega^2} \geq 1$ )

NOTA SE CONSIDERA  $\lambda^2 = (u + iv)^2 = a + ib$  con  $b \neq 0$

PROPO:

$$\begin{cases} u^2 - v^2 = a \\ 2uv = b \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} u^2 - \frac{b^2}{4u^2} = a \\ v = \frac{b}{2u} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 4u^4 - (4a)u^2 - b^2 = 0 & (1) \\ v = \frac{b}{2u} & (2) \end{cases}$$

ALCUN 1<sup>a</sup>  $u^2 = x \geq 0 \Rightarrow 4x^2 - 4ax - b^2 = 0$   
 $\Rightarrow x = \frac{a \pm \sqrt{a^2 + b^2}}{2}$  (SCARFO IL SCARFO - PERCHÉ  $u^2 = x \geq 0$ )

DA CUI  $u^2 = x = \frac{s+a}{2}$  (CON  $s = \sqrt{a^2 + b^2}$ )  $\Rightarrow u = \pm \sqrt{\frac{s+a}{2}}$

ALCUN (2)  $\Rightarrow v = \frac{b}{2u} = \pm \frac{b}{\sqrt{2} \sqrt{s+a}} = \pm \frac{\sqrt{2} b \sqrt{s+a}}{2(s+a)} = \pm \frac{b}{\sqrt{2}} \frac{\sqrt{s+a}}{a + \sqrt{a^2 + b^2}}$   
 $= \pm \frac{b}{\sqrt{2}} \frac{\sqrt{s+a} (a - \sqrt{a^2 + b^2})}{\cancel{a^2 - a^2 - b^2}} = \pm \frac{b}{\sqrt{2} b^2} \sqrt{s+a} \underbrace{(s-a)}_{\sqrt{(s-a)^2} \text{ (PERCHÉ } s-a \geq 0)}$

$= \pm \frac{b}{\sqrt{2} b^2} \sqrt{s+a} \sqrt{(s-a)} \sqrt{s-a} = \pm \frac{b}{\sqrt{2} b^2} \sqrt{s-a} \sqrt{s^2 - a^2} =$

$= \pm \frac{b \sqrt{b^2}}{b^2} \sqrt{\frac{s-a}{2}} = \pm \frac{\cancel{|b|} b}{|b|^2} \sqrt{\frac{s-a}{2}} = \pm \frac{b}{|b|} \sqrt{\frac{s-a}{2}}$

$v = \pm \frac{b}{|b|} \sqrt{\frac{s-a}{2}}$  Quindi se  $b \neq 0 \lambda = u + iv = \pm \left[ \sqrt{\frac{s+a}{2}} + i \frac{b}{|b|} \sqrt{\frac{s-a}{2}} \right]$

SE  $b = 0 \Rightarrow \lambda^2 = a \Rightarrow \lambda = \begin{cases} \pm \sqrt{|a|} & \text{se } a \geq 0 \\ \pm i \sqrt{|a|} & \text{se } a \leq 0 \end{cases}$

DA CUI LA FORMA GENERALE:

$$\lambda = \pm \left[ \sqrt{\frac{s+a}{2}} + i k \sqrt{\frac{s-a}{2}} \right] \text{ con } k = \begin{cases} 1 & \text{se } b = 0 \\ \frac{b}{|b|} & \text{se } b \neq 0 \end{cases}$$

$\rho = a = \bar{u}$      $S_2 = (0, 0, -e)$      $A|4 > 0$      $z_1, z_2 \in \mathbb{R}$

caso 10     $a z^2 + b z + c = 0$     con  $a, b, c > 0$      $z_1 + z_2 = -\frac{b}{a} < 0$      $z_1 \cdot z_2 = \frac{c}{a} >$

DA cui  $z_1, z_2 < 0$

$\lambda_{1,2} = \pm i \sqrt{|z_1|}$      $\lambda_{3,4} = \pm i \sqrt{|z_2|}$     NOTI ARRETRATI

INDIPENDENTEMENTE DAL FATTO CHE  $\frac{3g}{4e\omega^2} \geq 1$   
"CONFRONTO CON IL CASO CRITICO PER LA STABILITÀ"

CASO CRITICO:

$S_2 = (0, 0, -e)$

Se  $\frac{3g}{4e\omega^2} > 1$      $u_{xx}|_{S_2} = u_{yy}|_{S_2} = \frac{4}{3} m \omega^2 - \frac{n \cdot b}{e} < 0$      $H|_{S_2} > 0$     STABILE

CASO LINEARIZZATO

$S_2 = (0, 0, -e)$

STABILE SEMPRE INDIPENDENTEMENTE DAL FATTO CHE  $\frac{3g}{4e\omega^2} > 1$

(NEL CASO  $\frac{3g}{4e\omega^2} = 1$      $c = 0$      $\Rightarrow a z^2 + b z = z(a z + b) = 0$

DA CUI  $z = 0 \Rightarrow \lambda = 0$  NOTI UNIFORMI    e  $z = -\frac{b}{a} < 0$  (NOTI ARRETRATI)

"PER LA INSTABILITÀ NON HA POSTO SENZA IL CONFRONTO"