

TO DEL VINEOLO 2= 28+ 1, SI HA:

$$\begin{cases} y = p \cos \theta \\ y = p \sin \theta \\ z = p^2 \end{cases}$$

IL MOTO DEL PUNTO P E DUNQUE A 2 CIRADI DI LIBERTA' E PUÒ ESSERE DESCRIT DALLE COORDINATE CACIRANCIANE (P.O)-

$$\int \dot{x} = \dot{p} \cos \theta - \rho \dot{\theta} \sin \theta$$

$$\dot{y} = \dot{p} \sin \theta + \rho \dot{\theta} \cos \theta = D = \frac{1}{2} m \left[ \dot{p}^2 + \rho^2 \dot{\theta}^2 + 4 \dot{p}^2 \dot{p}^2 \right]$$

$$\dot{z} = 2 \rho \dot{p}$$

POICHÉ LA LUNCHEZZA A RIPOSO DELLA MOLLA È SUPPOSTA ESSERE Lo>o, TRENTRE L= (30°+y°+2° = p (1+p°, 51 HA)

DUNQUE, L'ENERGIA POTENZIALE (SOUTA DI QUELLA CIRAVITAZIONA E DI QUELLA ELASTIBA) SARA:

$$\begin{array}{ll}
O = mgp^{\circ} + \frac{K^{\circ}}{2} \left( p \sqrt{1+p^{\circ}} - L_{o} \right)^{\circ} \\
1. \quad \mathcal{L} = \frac{m}{2} \left[ p^{\circ} + p^{\circ} \dot{\partial}^{\circ} + 4p^{\circ} \dot{p}^{\circ} \right] - mgp^{\circ} - \frac{K^{\circ}}{2} \left( p \sqrt{1+p^{\circ}} - L_{o} \right)^{\circ} = \\
&= \frac{m}{2} \left( 1 + 4p^{\circ} \right) \dot{p}^{\circ} + \frac{m}{2} p^{\circ} \dot{\partial}^{\circ} - \left( mg + \frac{K^{\circ}}{2} \right) \dot{p}^{\circ} - \frac{K^{\circ}}{2} p^{4} + \\
&+ \frac{K^{\circ}}{2} p \sqrt{1+p^{\circ}} - \frac{K^{\circ}}{2} L_{o}
\end{array}$$

LE EQUAZION DI EULERO-LACIRANCIE SONO DUNQUE:

E L'ALTRA LA OTTENGO COME

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}} = m(1+4p^{4})\dot{p}$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial q} = -2(mq + \frac{K^{2}}{2})p - 2K^{4}p^{3} + mp\dot{\partial}^{4} + 4mp\dot{p}^{2} + K^{2}L_{0}(\sqrt{11+p^{2}} + p^{4} + \sqrt{11+p^{2}})$$

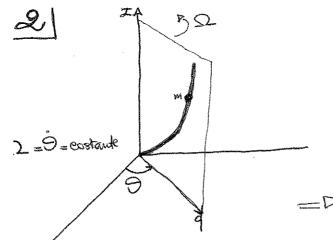
2. LE COSTANTI DEL MOTO DEL SISTEMA SONO PERCIO;

3. PER OTTENERE INFORMAZIONI SUL MOTO DEL SISTEMA USANDO LE DUE COSTANTI I ED E MESTRUISCO LA FUNZIONE DI WEIERSTRASS.

POICHÉ :

$$\phi(0) \rightarrow -\infty$$
 |  $\lim_{\rho \to +\infty} \phi(\rho) = -\infty$ 

SIEURATIENTE IL TIOTO SARÀ EONFINATO IN UNA RECLIONE TRA P & P. ALTRE INFORTIAZIONI "ITTIEDIATE" NON SE NO POSSOJO RICAVARE VISTA LA COMPLESSITA DELLA P.



IN COORDINATE CILINDRICHE E CON IL

VINCOLO 
$$2 = 9^2$$
, HO;

 $x = 9 \cos \Omega t$ 
 $y = 9 \sin \Omega t$ 
 $2 = 9$ 
 $3t = 9 \cos \Omega t - 9 \Omega \sin \Omega t$ 
 $y = 9 \sin \Omega t + 9 \Omega \cos \Omega t$ 
 $y = 9 \sin \Omega t + 9 \Omega \cos \Omega t$ 
 $z = 299$ 

1. 
$$T = \frac{1}{2}m\left[\dot{q}^{2} + \Omega^{2}\dot{q}^{2} + 4\dot{q}^{2}\dot{q}^{2}\right]$$
;  $U = mq\dot{q}^{2}$   
 $= D \mathcal{L} = \frac{m}{2}(1+4q^{2})\dot{q}^{2} + (\frac{m}{2}\Omega^{2} - mq)\dot{q}^{2}$ 

DUNQUE, ESSENDO DATA D= COSTANTE, SI HA 1 UNICO CIRAD. DI LIBERTA'- OVVERO UN'UNICA EQUAZIONE DI EULERO-LACRAM

- 2. IL TERMINE MY 29° COMPARE NELL ENERGIA CINETICA, NEL SISTEMA DI RIFERIMENTO INERZIALE FISSO, STRURE CORE TERMIN POTENZIALE (NON DIPONDE DALLE VELDETA' LACIRAMCIIANE) NO NEL SISTEMA DI RIFERIMENTO SOLIDALE CON LA CIVIDA. TALE SISTEME ESSENDO IN ROTAZIONE, È NON INERZIALE. INFATTI, IL TERMINE SUDDETTO RAPPRESENTA L'ENERCIA POTENZIALE SELLA PORZA CE, TRIFUCIA, CHE È UNA FORZA APPARENTE.
- 3. POICHÉ LA LACIRANCIIANA DEL SISTETTA È INDIFFENDENTE DAI TEHRO (IN QUANTO IL PIANO SI HUOVE CON VELOCITA' ANGOLARE COSTANTE), EDA IL VINCOLO È RECNORD, ABBIATCO LA COSTAN DEL TROTO HAMILITONIANA:

$$\mathcal{H} = \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}} \dot{q} - \mathcal{L} = \frac{\mathcal{W}}{2} (1 + q^2) \dot{q}^2 - \mathcal{W} (\frac{Q^2}{2} - q^2) q^2$$

OHE NON CONCIDE CON L'ENERCIA DEPINITÀ COME E = TIU.

HE CONCIDE PROPRIO CON L'INTECRALE DELL'EQUAZIONE DEL ME

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} = 1$$

POICHÉ È, AD ESETTPIO:

POINTER E, AD ESSETTION, easily = 
$$\frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} - e^{0}}{2} = \frac{e^{0} - e^{0}}{2} = \frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} - e^{0}}{2} = \frac{e^{0} + e^{0}}{2} = \frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} + e^{0}}{2} + \frac{e^{0} + e^{0}}{2} = \frac{e^{0}}{2} = \frac{e^$$

RICAVA

$$\varphi \circ \varphi = \begin{pmatrix} \cosh(\theta + \phi) & \sinh(\theta + \phi) \end{pmatrix} = \varphi + \varphi$$

$$\varphi \circ \varphi = \begin{pmatrix} \sinh(\theta + \phi) & \cosh(\theta + \phi) \end{pmatrix} = \varphi + \varphi$$
Such  $(\theta + \phi)$   $\cosh(\theta + \phi)$ 

2. FISSATO UN PUNTO P=(Ho, Yo) IN RT, SE APPLIED AD ESS IL FLUSSO, OTTENBO:

$$\varphi(P) = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \text{stuh } \theta \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \sinh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \cosh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \cosh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \cosh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 + \cosh \theta & \chi_0 \\ \text{stuh } \theta & \chi_0 + \cosh \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cosh \theta & \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \chi_0 \\ \chi_0 \end{pmatrix} \end{pmatrix} \begin{pmatrix}$$

DUNQUE, AL VARIARE DI (36,4), SI HANNO LE EURVE PATECRALI, ON RO LE LINEE DI FLUSSO

$$Y_{e}(t) = \varphi_{t}(P) \Rightarrow Y: t \rightarrow (eash t \cdot n_{0} + shuft \cdot y_{0})$$

3. IL CIENTERATIORE INFINITESITED DEL FLUSSO SI TROVA CONTE SEGUE:

$$\begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_0 \\ y_0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x_0 \\ y_0 \end{pmatrix} = \begin{cases} x = exsht & x_0 + sucht & y_0 \\ y = sucht & x_0 + exsht & y_0 \end{cases}$$

DERIVANDO, SI OTTIENE :

$$j = \text{cosht} \times 0 + \text{cosht} \cdot y_0 = y$$

$$j = \text{cosht} \times 0 + \text{shift} \cdot y_0 = \times 0$$

ALTERNATIVAMENTE, IL CIENTERATIONE SI TROVA DERIVANDO LA TRASFORMAZIONE

RISPETTO A L E PONENDO L=0-