

# II appello scritto di Fidi

Luglio 2016

Disco di centro  $C_1$  e anello di centro  $C_2$  sono orizzontali.

Raggio del disco =  $R$   
" dell'anello =  $R$

Massa disco =  $m$  = Massa anello

Centro  $C_1$  su asse  $z$ .

Disco non ruota.

Anello ruota all'esterno del disco in modo che ci sia contatto nel solo punto  $P$ .

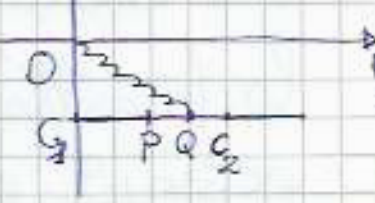
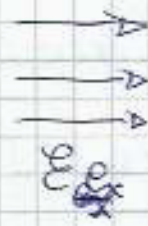
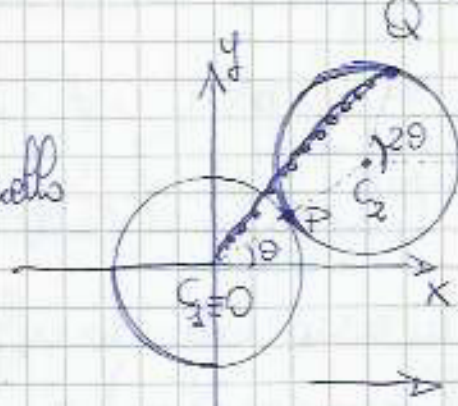
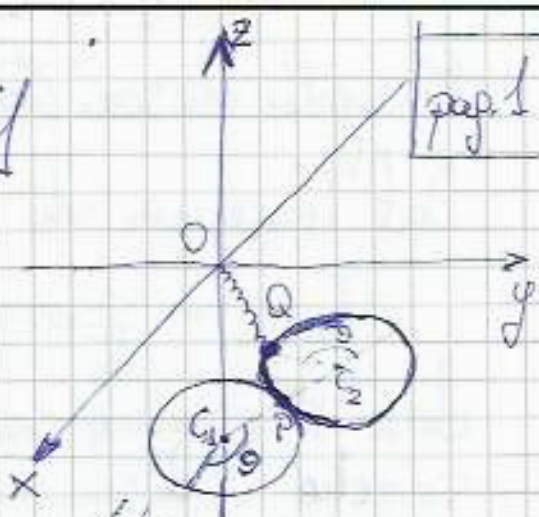
Coordinate orizzontali di  $P$ :  $R(\cos \theta, \sin \theta)$

" " "  $Q$ :  $R(2\cos \theta + \cos 2\theta, 2\sin \theta + \sin 2\theta)$

Massa  $Q = 0$ ; carica  $Q = q > 0$ , campo elettrico =  $\mathcal{E} e_x$   
con  $\mathcal{E} > 0$ ; molla di costante elastica,  $k$  tra  $O$  e  $Q$ .

(1) Lagrangiana ed equazioni di Lagrange.  
Si calcoli la velocità dell'anello nel punto di contatto  $P$ .

Ovviamente, adottiamo  $z$  e  $\theta$  come coordinate libere o lagrangiane, dove  $z$  è la quota orizzontale e  $\theta$  è



l'angolo descritto nelle figure precedenti.

Dal teorema di König otteniamo che

$$T_{\text{siso}} = \frac{1}{2} m \underline{v}_{c_1} \cdot \underline{v}_{c_1},$$

dove il termine corrispondente allo spin non compare perché il disco non ruota.

Inoltre, sempre per il teorema di König, abbiamo

$$\text{che } T_{\text{anello}} = \frac{1}{2} m \underline{v}_{c_2} \cdot \underline{v}_{c_2} + \frac{1}{2} m R^2 \omega^2,$$

dove abbiamo utilizzato il fatto che l'inerzia dell'anello (rispetto a un'asse normale al piano dell'anello e passante per il suo centro) è  $mR^2$ .

Per determinare  $\underline{v}_{c_2}$  e la vel. ang. di rotazione  $\omega$ , osserviamo che le coord. <sup>orizzontali</sup>  $c_2$  sono

$$2R(\cos \theta, \sin \theta).$$

di conseguenza, le coord. <sup>orizzontali</sup> del vettore  $\vec{c_2 Q}$  (che descrive, ovviamente, la posizione di Q rispetto a  $c_2$ ) sono

$$R(\cos 2\theta, \sin 2\theta);$$

di conseguenza, la velocità ~~di~~ angolare di rotazione è

$$\omega = 2\dot{\theta};$$

inoltre,  $\underline{v}_{c_2} = (-2R\dot{\theta} \sin \theta, 2R\dot{\theta} \cos \theta, \dot{z})$

$$\rightarrow T_{\text{anello}} = \frac{1}{2} m (4R^2 \dot{\theta}^2 + \dot{z}^2) + \frac{1}{2} m (4R^2 \dot{\theta}^2)$$

Per quanto riguarda i vari termini dell'energia potenziale, si osserva che

$$U = \frac{1}{2} k \overline{OQ}^2 - q \mathcal{E} x_Q + 2mgz_Q$$

dove  $\overline{OQ}^2 = x_Q^2 + y_Q^2 + z_Q^2 = R^2 (4 \cos^2 \vartheta + 4 \cos \vartheta \cos 2\vartheta + \cos^2 2\vartheta + 4R^2 \sin^2 \vartheta + 4R^2 \sin \vartheta \sin 2\vartheta + R^2 \sin^2 2\vartheta) + z^2 =$   
 $= 5R^2 + 4R^2 (\cos 2\vartheta \cos \vartheta + \sin 2\vartheta \sin \vartheta) + z^2 =$   
 $= 5R^2 + 4R^2 \cos \vartheta + z^2$

Omettendo costanti additive, otteniamo che

$$U = \frac{1}{2} k (z^2 + 4R^2 \cos \vartheta) - q \mathcal{E} R (2 \cos \vartheta + \cos 2\vartheta) + 2mgz$$

Possiamo quindi determinare la lagrangiana scrivendo  $L = T_{\text{Disco}} + T_{\text{Anello}} - U$

$$\Rightarrow L = m \dot{z}^2 + 4m R^2 \dot{\vartheta}^2 - \frac{1}{2} k z^2 - 2k R^2 \cos \vartheta + q \mathcal{E} R (2 \cos \vartheta + \cos 2\vartheta) - 2mgz$$

Di conseguenza, le equazioni di Lagrange diventano

$$\begin{cases} \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{z}} - \frac{\partial L}{\partial z} = 2m \ddot{z} + kz + 2mg = 0 \\ \frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\vartheta}} - \frac{\partial L}{\partial \vartheta} = 8m R^2 \ddot{\vartheta} - 2k R^2 \sin \vartheta + 2q \mathcal{E} R (\sin \vartheta + \sin 2\vartheta) = 0 \end{cases}$$

Per calcolare la velocità dell'anello nel p.t. di contatto P, utilizziamo la formula fondamentale

della cinematica rigida, nel modo seguente: [pag. 4]

$$\underline{V}_P = \underline{V}_{C_2} + \underline{\omega} \wedge \overrightarrow{C_2 P}$$

in modo t.c.  $C_2$  viene considerato come l'origine del sistema di riferimento "mobile" solidale al corpo rigido; di conseguenza, per quanto mostrato nelle pagine precedenti

$$\underline{\omega} = 2\dot{\theta} \underline{e}_z, \quad \overrightarrow{C_2 P} = -R(\cos\theta \underline{e}_x + \sin\theta \underline{e}_y)$$

$$\underline{V}_{C_2} = 2R\dot{\theta}(-\sin\theta \underline{e}_x + \cos\theta \underline{e}_y) + \dot{z} \underline{e}_z$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \underline{V}_P &= -2R\dot{\theta} \sin\theta \underline{e}_x + 2R\dot{\theta} \cos\theta \underline{e}_y + -2R\dot{\theta} \cos\theta \underline{e}_z \wedge \underline{e}_x \\ &= 2R\dot{\theta} \sin\theta \underline{e}_z \wedge \underline{e}_y + \dot{z} \underline{e}_z - \cancel{2R\dot{\theta} \sin\theta} \underline{e}_x \\ &\quad + (2R\dot{\theta} \cancel{\cos\theta} - 2R\dot{\theta} \cancel{\cos\theta}) \underline{e}_y + \dot{z} \underline{e}_z = \dot{z} \underline{e}_z \end{aligned}$$

Possiamo quindi concludere che la velocità dell'anello nel punto di contatto è puramente verticale e quindi è uguale a quella di tutto il disco, quindi la velocità relativa tra disco e anello (nel punto di contatto) è nulla. In altri termini, l'anello rotola senza strisciare all'esterno del disco stesso.

(2) Si determinino s.p.t. di equilibrio e si studi la stabilità.

Per determinare i p.t. di equilibrio, studiamo il seguente sistema di equazioni:

$$\left\{ \frac{\partial U}{\partial z} = kz + 2mg = 0 \right.$$

$$\left. \frac{\partial U}{\partial \theta} = -2kR^2 \sin \theta + 2qER \sin \theta (1 + 2 \cos \theta) = 0 \right.$$

Dalla prima eq. si deduce che

$$z = -\frac{2mg}{k}$$

Dalla seconda eq. segue che

$$2qER \sin \theta \cdot \left( 2 \cos \theta + 1 - \frac{kR}{qE} \right) = 0$$

$$\theta = 0, \pi$$

$$\theta = \pm \beta \text{ dove } \beta = \arccos \left( \frac{1}{2} + \frac{kR}{2qE} \right)$$

$$\text{perché } \frac{kR}{2qE} \leq \frac{3}{2}$$

$$\Rightarrow \frac{kR}{qE} \leq 3.$$

Riassumendo, i possibili p.t. di equilibrio si hanno per  $(z, \theta) \in \left\{ \left( -\frac{2mg}{k}, 0 \right), \left( -\frac{2mg}{k}, \pi \right), \left( -\frac{2mg}{k}, \pm \beta \right) \right\}$

dove la seconda coppia  $\exists$  se  $\frac{kR}{qE} \leq 3$ .

Passiamo a studiare la stabilità a questo scopo, calcoliamo l'Hessiano

$$\text{Hess } U = \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & 2R(qE - kR)\cos\theta + 4qER(2\cos^2\theta - 1) \end{pmatrix}$$

Consideriamo ora i casi particolari

• Caso  $(z, \theta) = \left(-\frac{2mg}{k}, 0\right)$

$$\text{Hess } U \Big|_{\substack{z = -\frac{2mg}{k} \\ \theta = 0}} = \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & 2R(3qE - kR) \end{pmatrix}$$

$\Rightarrow \det \text{Hess } U = 2kR(3qE - kR) > 0$  sse  $\frac{kR}{qE} < 3$ .

Se  $\frac{kR}{qE} < 3 \Rightarrow$  i 2 autoval. sono evidentemente positivi (perché la matrice è diag.)  
 $\Rightarrow$  p.to di equil. STABILE

Se  $\frac{kR}{qE} = 3 \Rightarrow$  1 autoval. è pos. e 1 è nullo  
 $\Rightarrow$  occorre un supplemento di indip.

Se  $\frac{kR}{qE} > 3 \Rightarrow$  1 autoval. è pos. e 1 è neg.  
 $\Rightarrow$  p.to di equil. INSTABILE

• Caso  $(z, \theta) = \left(-\frac{2mg}{k}, \pi\right)$

$$\text{Hess } U \Big|_{\substack{z = -\frac{2mg}{k} \\ \theta = \pi}} = \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & 2R(qE + kR) \end{pmatrix}$$

$\Rightarrow$  2 autoval. sono positivi  
 $\Rightarrow$  è un p.to di equilibrio  
STABILE

• Caso  $(z, \theta) = \left(-\frac{2mg}{k}, \pm\beta\right)$

Hess U  $\Big|_{\substack{z = -\frac{2mg}{k} \\ \theta = \pm\beta}} = \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & 2R(qE - kR) \left(-\frac{1}{2} + \frac{kR}{2qE}\right) + 4qER \left[\left(-\frac{1}{2} + \frac{kR}{2qE}\right)^2 - 1\right] \end{pmatrix}$

$= \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & -qER + kR^2 - \frac{k^2R^3}{qE} - 2qER - 4kR^2 + \frac{2k^2R^3}{qE} \end{pmatrix}$

$= \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & -3qER - 2kR^2 + \frac{k^2R^3}{qE} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} k & 0 \\ 0 & \frac{R}{qE} \left(\frac{kR}{qE} - 3\right) \frac{qE}{kR} \end{pmatrix}$

Se  $\frac{kR}{qE} < 3 \Rightarrow$  1 autoval. pos. e 1 neg.

$\rightarrow$  p.ti di equil. INSTABILI

Se  $\frac{kR}{qE} = 3 \Rightarrow$  1 autoval. pos. e 1 nullo  
 $\rightarrow$  serve un suppl. di indagine

Se  $\frac{kR}{qE} > 3 \Rightarrow$  quei p.ti di equil. STABILI

Consideriamo ora il "caso critico"

pag. 8

$$\frac{kR}{qE} = 3.$$

Osserviamo che, dalla discussione effettuata in precedenza, si prospetta il classico scenario di una biforcazione a forchetta di un p.to di equilibrio instabile in corrispondenza ~~almeno~~ alla transizione del parametro  $kR/qE$  per il valore 3.

Cerchiamo allora di verificare che, quando  $kR/qE = 3$ , il p.to di eq.  $(-\frac{2mg}{k}, 0)$  è instabile.

Osserviamo che, come verrà discusso <sup>approfonditamente</sup> in seguito, le eq. di Lagrange sono separabili.

In particolare, consideriamo soluzioni del tipo

$$t \mapsto \left( z(t) = -\frac{2mg}{k}, \vartheta(t) \right)$$

il cui moto è puramente orizzontale ed è regolato dalla conservazione della seguente energia meccanica per un problema 1-D:

$$4mR^2 \dot{\vartheta}^2 + U(\vartheta) = E_0,$$

$$\begin{aligned} \text{dove } U(\vartheta) &= qER(6\cos\vartheta - 2\cos\vartheta - \cos 2\vartheta) \\ &= qER(4\cos\vartheta - \cos 2\vartheta) \end{aligned}$$

Studiamo rapidamente l'andamento di  $U(\vartheta)$ .



$$U'(\vartheta) = qER(-4\sin\vartheta + 4\sin\vartheta\cos\vartheta)$$
$$= 4qER\sin\vartheta(\cos\vartheta - 1)$$

$$\Rightarrow U'(\vartheta) = 0 \text{ per } \vartheta = 0, \pi$$

$$U''(\vartheta) = qER(-4\cos\vartheta + 4\cos 2\vartheta)$$

$$\Rightarrow U''(\pi) = 8qER > 0 \Rightarrow \vartheta = \pi \text{ è p.to di minimo}$$

$\Rightarrow U''(0) = 0$ , continuiamo a calcolare derivate per comprendere la natura del p.to stazionario  $\vartheta = 0$  (cioè è min., max. o flesso?).

$$U'''(\vartheta) = qER(+4\sin\vartheta - 8\sin 2\vartheta)$$

$$\Rightarrow U'''(0) = 0$$

$$U^{IV}(\vartheta) = qER(4\cos\vartheta - 16\cos 2\vartheta) = 4qER(\cos\vartheta - 4\cos 2\vartheta)$$

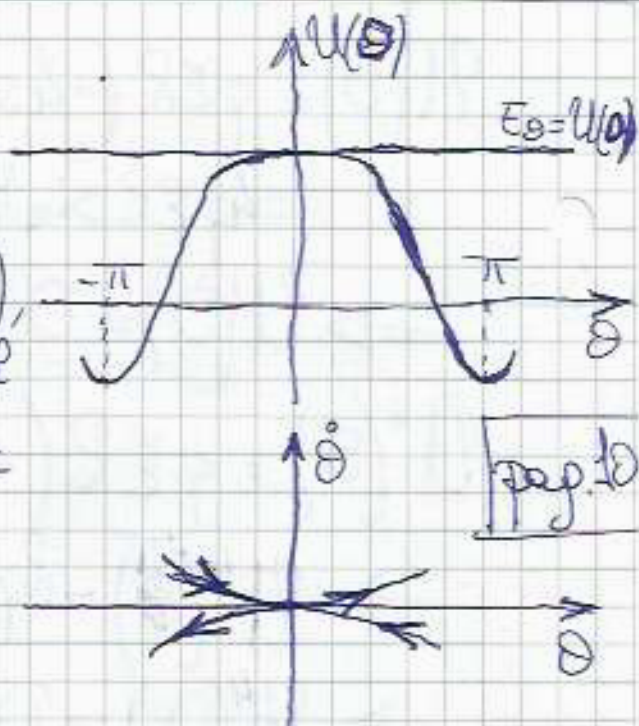
$$\Rightarrow U^{IV}(0) = -12qER$$

Si come la prima derivata che è diversa da zero tra quelle in  $\vartheta = 0$  è quella quarta e è neg., allora  $\vartheta = 0$  è un p.to di massimo (quartico).

Dall'analisi qualitativa del moto, segue immediatamente che quei moti

$$t \rightarrow \left( -\frac{2mg}{k}, \alpha(t) \right)$$

dove  $\alpha(0)$  è prossimo a 0 e  $\dot{\alpha}(0)$  è t.c.  $\lim_{R \rightarrow \infty} R^2(\dot{\alpha}(0))^2 + U(\alpha(0)) = U(0)$ , sono un t.c. si allontana dal p.to di equilibrio lungo la separatrice  $\Rightarrow \left( -\frac{2mg}{k}, 0 \right)$  è un p.to di equilibrio **INSTABILE**, quando  $\frac{kR}{9g} = 3$ .



(3a) Si risolvono "per quadrature" le eq. di Lagrange.

(3b) Si consideri un dispositivo meccanico come quello descritto nel testo, in cui tutti i parametri sono fissati, ad eccezione di  $\mathcal{E}$ , che può essere variato prima di preparare le condizioni iniziali e osservare il conseguente moto.

Si dimostri che  $\forall$  fissato valore Marki traviamente grande,  $\mathcal{E}$  delle piccole oscillazioni t.c. il rapporto

$$\frac{T_0}{T_2} > \pi,$$

dove  $T_0$  e  $T_2$  sono rispettivamente i periodi di oscillazione del moto orizzontale e di quello verticale.

(3a) L'osservazione fondamentale è che le eq. di Lagrange si separano, cioè la prima non dipende da  $\theta$  ( $\dot{\theta}$  o  $\ddot{\theta}$ ) e la seconda non dipende da  $z$  ( $\dot{z}$  o  $\ddot{z}$ ).

La prima eq. di Lagr., cioè

$$2m\ddot{z} + kz + 2mg = 0$$

è del tipo dell'oscillatore armonico pesante, ne segue che

$$z(t) = A \cos(\omega t + \varphi) - \frac{2mg}{k}$$

dove  $\omega = \sqrt{\frac{k}{2m}}$  e  $(A, \varphi)$  sono costanti di integrazione fissate dalle cond. iniz.

Per quanto riguarda la seconda eq. diff., ricordiamo che vale la conservazione dell'energia per la componente orizzontale del moto:

$$4mR^2 \dot{\theta}^2 + U(\theta) = E_\theta$$

come discusso nel p.to (2), dove si può trovare la definizione di  $U(\theta)$ .

Procedendo per separazione di variabili si ottiene

$$\dot{\theta} = \pm \sqrt{\frac{E_\theta - U(\theta)}{4mR^2}} \Rightarrow t - t_0 = \int_{\theta_0}^{\theta} d\psi \sqrt{\frac{4mR^2}{E_\theta - U(\psi)}}$$

cioè la soluzione per quadrature dell'eq.  $\frac{d}{dt} \frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} = \frac{\partial L}{\partial \theta}$

Osserviamo che il periodo

$$T_2 = 2\pi \sqrt{\frac{2m}{k}} \quad \text{non dipende dalle condizioni iniziali.}$$

Nel limite di piccole oscillazioni, possiamo avere come periodo del moto nel piano

$$T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{\delta m R^2}{U''(\pi)}}$$

oppure, limitatamente al caso  $\frac{kR}{gE} < 3$ ,

$$T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{\delta m R^2}{U''(0)}}$$

Ricordiamo che

$$U''(\theta) = (-2kR^2 + 2gER) \cos \theta + 4gER \cos 2\theta$$

$$\Rightarrow U''(\pi) = 2(kR + gE)R$$

$$\Rightarrow \frac{T_0}{T_2} = \frac{\sqrt{\frac{\delta m R^2}{2(kR + gE)R}} \cdot \frac{k}{2m}}{\sqrt{\frac{2}{1 + \frac{gE}{kR}}}} \leq 2$$

Per avere che il rapporto  $T_0/T_2 > 1$  come Marzi  
bravamente grande, occorre ~~una~~ considerare  
oscillazioni attorno a  $\theta = 0$ , cioè

$$\frac{T_0}{T_2} = \frac{\sqrt{\frac{\delta m R^2}{U''(0)}} \cdot \frac{k}{2m}}{\sqrt{\left(6 \frac{gE}{kR} - 2\right)^{-1}}}$$

Si come deve essere  $\frac{kR}{gE} < 3$ , allora prendiamo

$\frac{qE}{kR} \approx \frac{1}{3}$ , più esattamente per fissato  $M > 1$ , perché

$$\text{ma } \frac{qE}{kR} = \frac{1}{3} + \frac{1}{6M^2}$$

pag. 13

$$\Rightarrow \frac{T_0}{T_2} = \sqrt{\frac{2}{3} \frac{1}{\frac{qE}{kR} - \frac{1}{3}}} = \sqrt{\frac{2}{3} \frac{1}{\frac{1}{6M^2}}} = \sqrt{\frac{2}{3} 6M^2} = 2M$$

Basta quindi prendere delle oscillazioni piccole attorno a  $-\frac{2mg}{k}$  per quanto riguarda il moto verticale e, per quanto concerne il moto orizzontale, con valore massimo di  $D$  abbastanza piccolo che

$$\frac{T_0}{T_2} > M, \quad \circ$$

Questo è sicuramente possibile, per il teorema delle piccole oscillazioni, quando

$$E = \left( \frac{1}{3} + \frac{1}{6M^2} \right) \frac{kR}{g},$$

perché abbiamo verificato che

$$\lim_{E \rightarrow U(0)^+} \frac{T_0}{T_2} = 2M.$$