

## FM210 - FISICA MATEMATICA I

PRIMA PROVA SCRITTA [21-1-2013]

## SOLUZIONI

## ESERCIZIO 1

(a) Il sistema è della forma  $\dot{\mathbf{x}} = A\mathbf{x} + \mathbf{b}$ , con

$$A = \begin{pmatrix} \beta & 8 \\ -2 & -\beta \end{pmatrix}, \quad \mathbf{b} = \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \end{pmatrix}.$$

Se la matrice  $A$  è invertibile, allora la posizione di equilibrio del sistema è data da  $\mathbf{x}_e = -A^{-1}\mathbf{b}$ . Osserviamo che

$$\det(A) = -\beta^2 + 16,$$

per cui esiste una posizione di equilibrio per ogni  $\beta \in \mathbb{R}, \beta \neq \pm 4$ . In questo caso abbiamo

$$\mathbf{x}_e = -A^{-1}\mathbf{b} = \frac{1}{\beta^2 - 16} \begin{pmatrix} -\beta & -8 \\ 2 & \beta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \end{pmatrix} = \frac{1}{\beta^2 - 16} \begin{pmatrix} -\beta - 16 \\ 2(1 + \beta) \end{pmatrix}.$$

Se invece  $\beta = \pm 4$  è facile verificare che il sistema  $\dot{x} = 0, \dot{y} = 0$  non ammette soluzioni e quindi non ci sono posizioni di equilibrio.

Per studiare la stabilità cerchiamo gli autovalori della matrice  $A$ : l'equazione secolare è  $\lambda^2 - \beta^2 + 16 = 0$ , che ha come soluzioni  $\lambda_{\pm} = \pm\sqrt{\beta^2 - 16}$ . Se  $|\beta| > 4$  esiste un autovalore  $\lambda_+ = \sqrt{\beta^2 - 16}$  positivo e quindi il punto di equilibrio è *instabile*. Invece se  $|\beta| < 4$  i due autovalori sono immaginari puri. Il punto di equilibrio è in questo caso un centro e quindi *stabile* (ma non asintoticamente stabile).

(b) Nel caso  $\beta = 4$  la matrice ha due autovalori coincidenti uguali a 0. Cerchiamo gli autovettori associati: l'equazione

$$\begin{pmatrix} 4 & 8 \\ -2 & -4 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix} = 0,$$

ha come soluzione il solo autovettore  $\mathbf{v}_1 = (-2, 1)$ . Cerchiamo allora l'autovettore generalizzato che rende la matrice in forma canonica di Jordan: l'equazione  $A\mathbf{v}_2 = \mathbf{v}_1$  ha come soluzione per esempio  $\mathbf{v}_2 = (-1/2, 0)$ . Un generico vettore  $\mathbf{x}$  si può esprimere come combinazione lineare  $\mathbf{x}(t) = \alpha_1(t)\mathbf{v}_1 + \alpha_2(t)\mathbf{v}_2$ . I dati iniziali implicano

$$\begin{cases} -2\alpha_1(0) - \frac{1}{2}\alpha_2(0) = 0, \\ \alpha_1(0) = 0, \end{cases}$$

che implica  $\alpha_1(0) = \alpha_2(0) = 0$ . Inoltre in termini di  $\alpha_1(t)$  e  $\alpha_2(t)$ , il sistema si scrive (ricordiamo che nella base  $\mathbf{v}_1, \mathbf{v}_2$  la matrice è in forma canonica di Jordan con un unico blocco di Jordan di dimensione 2 e autovalore 0)

$$\begin{cases} \dot{\alpha}_1(t) = \alpha_2(t) + 2, \\ \dot{\alpha}_2(t) = -10, \end{cases}$$

dove abbiamo usato che  $\mathbf{b} = 2\mathbf{v}_1 - 10\mathbf{v}_2$ . Otteniamo pertanto

$$\begin{cases} \alpha_1(t) = 2t - 5t^2, \\ \alpha_2(t) = -10t, \end{cases}$$

che corrisponde a  $\mathbf{x}(t) = (2t - 5t^2)\mathbf{v}_1 - 10t\mathbf{v}_2$  o, equivalentemente

$$\begin{cases} x = (2t - 5t^2)(-2) - 10t(-1/2) = t + 10t^2, \\ y = 2t - 5t^2. \end{cases}$$

(c) Cerchiamo un'Hamiltoniana  $H(x, y)$  del sistema: dovrà essere

$$\begin{cases} \partial_y H = \beta x + 8y + 1, \\ \partial_x H = 2x + \beta y - 2. \end{cases}$$

Dalla prima ricaviamo  $H(x, y) = 4y^2 + \beta xy + y + C(x)$  e dalla seconda  $C'(x) = 2x - 2$  e quindi (per esempio)

$$H(x, y) = x^2 + \beta xy + 4y^2 - 2x + y.$$

Dato che  $H$  è una costante del moto la traiettoria è sempre una conica di equazione

$$x^2 + \beta xy + 4y^2 - 2x + y - E = 0,$$

il cui tipo dipende dal parametro  $\Delta := \beta^2 - 16$ . Se  $\Delta > 0$  la curva è un'iperbole, se  $\Delta = 0$  una parabola e se  $\Delta < 0$  un'ellisse. Nel caso particolare  $\beta = 4$  e  $\mathbf{x}(0) = \mathbf{0}$ , quindi, la traiettoria corrispondente alla soluzione trovata al punto precedente è una parabola.

## ESERCIZIO 2

(a) La posizione e la velocità del centro di massa  $\mathbf{X}_{\text{cm}}(t) = \frac{1}{2}(\mathbf{x}_1(t) + \mathbf{x}_2(t))$  al tempo  $t = 0$  si ricavano dai dati iniziali:

$$\mathbf{X}_{\text{cm}}(0) = (0, \frac{1}{2}d, h), \quad \dot{\mathbf{X}}_{\text{cm}}(0) = (0, 0, 0).$$

La legge di Newton per il moto del centro di massa è

$$2m\ddot{\mathbf{X}}_{\text{cm}}(t) = 2m\mathbf{g} = -2mg\mathbf{e}_z,$$

la cui soluzione è  $\mathbf{X}_{\text{cm}}(t) = (0, \frac{1}{2}d, h - \frac{1}{2}gt^2)$ .

(b) Gli integrali primi del moto nella coordinata relativa  $\mathbf{r}$  sono l'energia  $E$  e il momento angolare  $\mathbf{L}$  (la massa ridotta è  $\mu = \frac{1}{2}m$ ):

$$E = \frac{1}{4}m|\dot{\mathbf{r}}|^2 + \frac{1}{2}k|\mathbf{r}|^2 = \frac{1}{4}m\dot{\rho}^2 + V_{\text{eff}}(\rho), \quad V_{\text{eff}}(\rho) = \frac{1}{2}k\rho^2 + \frac{L^2}{m\rho^2},$$

$$\mathbf{L} = \frac{1}{2}m\mathbf{r} \wedge \dot{\mathbf{r}}.$$

Al tempo  $t = 0$  abbiamo

$$\mathbf{r}(0) = (0, -d, 0), \quad \dot{\mathbf{r}}(0) = (0, 0, 2v_0),$$

e quindi

$$E = mv_0^2 + \frac{1}{2}kd^2, \quad \mathbf{L} = -m(dv_0, 0, 0) = -mdv_0\mathbf{e}_x,$$

il che implica che il moto si svolge sul piano  $\hat{y}\hat{z}$ .

(c) Affinché il moto in  $\mathbf{r}$  sia circolare uniforme la coordinata radiale deve trovarsi nella posizione di equilibrio del potenziale efficace  $V_{\text{eff}}(\rho)$ : calcolando la derivata e uguagliandola a 0, si ha  $k\rho - \frac{2L^2}{m\rho^3} = 0$ , la cui soluzione è

$$\rho_m = \left(\frac{2L^2}{mk}\right)^{1/4} = \left(\frac{2md^2v_0^2}{k}\right)^{1/4}.$$

La condizione sulla coordinata radiale sarà dunque  $|\mathbf{r}(0)| = d = \rho_m$  con  $\dot{\rho}(0) = 0$ . La seconda è ovviamente soddisfatta poichè

$$\dot{\rho}(0) = \mathbf{e}_\rho \cdot \dot{\mathbf{r}}(0) = (0, -1, 0) \cdot (0, 0, 2v_0) = 0.$$

D'altra parte l'altra condizione dà l'equazione

$$d = \left(\frac{2md^2v_0^2}{k}\right)^{1/4},$$

che ha come soluzione

$$d = \sqrt{\frac{2m}{k}} v_0 \simeq 22 \text{ cm.}$$

Si noti che le condizioni che abbiamo imposto implicano automaticamente che  $E = V_{\text{eff}}(\rho_m)$  cioè l'energia è proprio quella associata al punto di equilibrio stabile.

Il calcolo del periodo si fa osservando che la conservazione del momento angolare implica che la velocità angolare è

$$\dot{\vartheta}(t) = \dot{\vartheta}(0) = \frac{2L}{md^2} = \frac{2v_0}{d} \simeq 8.9 \text{ rad/s,}$$

e quindi il periodo  $T = 2\pi/\dot{\vartheta} \simeq 0.7 \text{ s.}$

### ESERCIZIO 3

Il sistema meccanico ammette un integrale primo del moto, ovvero l'energia meccanica

$$E = \frac{1}{2}\dot{x}^2 + V(x) = \frac{1}{2}\dot{x}^2 - (x-1)^2.$$

Notiamo al fine di determinare l'esistenza globale o meno della soluzione che il potenziale  $V$  è illimitato dal basso e quindi l'esistenza globale non segue dal teorema discusso a lezione. Tuttavia il potenziale è  $C^\infty$  su ogni compatto quindi resta solo da verificare se il corpo raggiunge l'infinito in tempi finiti. L'energia per i dati iniziali assegnati è  $E = -\delta^2$  e il tempo che impiega la particella a raggiungere l'infinito è

$$\lim_{X \rightarrow \infty} \int_{1+\delta}^X dx \frac{1}{\sqrt{2(-\delta^2 + (x-1)^2)}} = \lim_{X' \rightarrow \infty} \int_{\delta}^{X'} dx' \frac{1}{\sqrt{2(-\delta^2 + (x')^2)}} = +\infty,$$

pertanto il moto è globale nel futuro (e, analogamente, è globale nel passato).

La soluzione esplicita si ottiene invertendo l'identità

$$\begin{aligned} t = \int_{1+\delta}^{x(t)} \frac{dx}{\sqrt{2(-\delta^2 + (x-1)^2)}} &= \int_{\delta}^{x(t)-1} \frac{dx'}{\sqrt{2(-\delta^2 + (x')^2)}} = \frac{1}{\sqrt{2}} \int_1^{(x(t)-1)/\delta} \frac{dx''}{\sqrt{(x'')^2 - 1}} = \\ &= \frac{1}{\sqrt{2}} \operatorname{arccosh}(x'') \Big|_1^{(x(t)-1)/\delta} = \frac{1}{\sqrt{2}} \operatorname{arccosh}\left(\frac{x(t)-1}{\delta}\right), \end{aligned}$$

da cui otteniamo

$$x(t) = 1 + \delta \cosh(\sqrt{2}t). \quad (1)$$

Il punto di equilibrio  $(1,0)$  è instabile, come segue (tra le altre cose) dalla soluzione esplicita appena trovata: infatti, per quanto  $\delta$  sia piccolo (e, quindi, per quanto il dato iniziale sia vicino a  $(1,0)$ ) la soluzione  $(x(t), \dot{x}(t))$  si allontana indefinitamente da  $(1,0)$ , come evidente dalla (1).

### ESERCIZIO 4

Scegliamo il sistema di riferimento fisso con origine  $O$  nel centro della giostra, asse  $\hat{z}$  ortogonale al disco della giostra e assi  $\hat{x}$  e  $\hat{y}$  scelti in modo che il sedile abbia coordinate  $(R, 0, 0)$  al tempo  $t = 0$ . Prendiamo il sistema  $K$  in movimento con l'origine  $O'$  nel punto in cui si trova il sedile, asse  $\hat{\eta}_3$  parallelo a  $\hat{z}$  e asse  $\hat{\eta}_1$  parallelo a  $\hat{x}$  al tempo  $t = 0$ .

(a) L'angolo formato da  $\hat{\eta}_1$  con  $\hat{x}$  è  $\vartheta(t) = \int_0^t \omega(t') dt'$ , dove

$$\omega(t) = \begin{cases} \omega_0, & \text{per } 0 \leq t \leq t_1, \\ \omega_0 - \alpha(t - t_1) & \text{per } t_1 \leq t \leq t_2, \\ 0 & \text{per } t \geq t_2, \end{cases}$$

quindi

$$\vartheta(t) = \begin{cases} \omega_0 t, & \text{per } 0 \leq t \leq t_1, \\ \omega_0 t_1 - \frac{1}{2} \alpha (t - t_1)^2 & \text{per } t_1 \leq t \leq t_2, \\ \omega_0 t_1 - \frac{1}{2} \frac{\omega_0^2}{\alpha} & \text{per } t \geq t_2, \end{cases}$$

e  $t_2 = t_1 + \omega_0/\alpha$ . Ora, detta  $B_t$  la matrice

$$B_t = \begin{pmatrix} \cos \vartheta(t) & -\sin \vartheta(t) & 0 \\ \sin \vartheta(t) & \cos \vartheta(t) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix},$$

la posizione  $\mathbf{r}(t)$  di  $O'$  in  $\kappa$  è data da

$$\mathbf{r}(t) = B_t \begin{pmatrix} R \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} =: B_t \mathbf{R} = R \begin{pmatrix} \cos \vartheta(t) \\ \sin \vartheta(t) \\ 0 \end{pmatrix}.$$

Le leggi di trasformazione delle coordinate e delle velocità sono quindi (chiamando  $\mathbf{q}$  e  $\mathbf{Q}$  le coordinate rispettivamente in  $\kappa$  e  $K$ )

$$\mathbf{q}(t) = B_t \mathbf{Q}(t) + \mathbf{r}(t) = B_t [\mathbf{Q}(t) + \mathbf{R}],$$

$$\dot{\mathbf{q}}(t) = B_t [\dot{\mathbf{Q}}(t) + \boldsymbol{\Omega}(t) \wedge \mathbf{Q}(t)] + \dot{\mathbf{r}}(t),$$

dove  $\boldsymbol{\Omega}(t) = \omega(t) \hat{\eta}_3$  e

$$\dot{\mathbf{r}}(t) = B_t [\boldsymbol{\Omega}(t) \wedge \mathbf{R}] = R \omega(t) \begin{pmatrix} -\sin \vartheta(t) \\ \cos \vartheta(t) \\ 0 \end{pmatrix}.$$

(b) La legge di Newton per la sferetta tenendo conto delle forze fittizie si scrive (definendo  $\mathbf{G} = -g \hat{\eta}_3$ )

$$m \ddot{\mathbf{Q}}(t) = m \mathbf{G} - m B_t^{-1} \ddot{\mathbf{r}}(t) - m \boldsymbol{\Omega}(t) \wedge (\boldsymbol{\Omega}(t) \wedge \mathbf{Q}(t)) - 2m \boldsymbol{\Omega}(t) \wedge \dot{\mathbf{Q}}(t) - m \dot{\boldsymbol{\Omega}}(t) \wedge \mathbf{Q}(t),$$

dove  $B_t^{-1} \ddot{\mathbf{r}}(t) = \boldsymbol{\Omega}(t) \wedge (\boldsymbol{\Omega}(t) \wedge \mathbf{R})$  e  $\dot{\boldsymbol{\Omega}}(t) = \dot{\omega}(t) \hat{\eta}_3$  con

$$\dot{\omega}(t) = \begin{cases} 0, & \text{per } 0 \leq t \leq t_1, \\ -\alpha & \text{per } t_1 \leq t \leq t_2, \\ 0 & \text{per } t \geq t_2. \end{cases}$$

In componenti  $\mathbf{Q} = (Q_1, Q_2, Q_3)$  la legge di Newton diventa

$$\begin{cases} \ddot{Q}_1 = \omega^2(t)(Q_1 + R) + 2\omega(t)\dot{Q}_2 + \dot{\omega}(t)Q_2, \\ \ddot{Q}_2 = \omega^2(t)Q_2 - 2\omega(t)\dot{Q}_1 - \dot{\omega}(t)Q_1, \\ \ddot{Q}_3 = -g. \end{cases}$$

## ESERCIZIO 5

Scegliamo anzitutto un sistema di coordinate con origine in  $O$ , asse  $\hat{x}$  lungo  $OA$  e asse  $\hat{y}$  lungo  $OB$ . L'asse  $\hat{z}$  sarà perciò ortogonale al piano del triangolo. Si noti che la regione  $T$  occupata dal triangolo è, in formule,  $T = \{(x, y, 0) : x, y \geq 0, y \leq b(1 - \frac{x}{a})\}$ ; la sua area è  $A_T = \frac{1}{2}ab$ .

(a) Dato che la lamina giace sul piano  $z = 0$ , si avrà necessariamente  $z_{\text{cm}} = 0$ . Calcoliamo invece le altre due coordinate:

$$x_{\text{cm}} = \frac{1}{A_T} \int_T dx dy x = \frac{2}{ab} \int_0^a dx \int_0^{b(1-\frac{x}{a})} dy x = 2a \int_0^1 dx x(1-x) = \frac{a}{3} = 1 \text{ cm},$$

$$y_{\text{cm}} = \frac{1}{A_T} \int_T dx dy y = \frac{2}{ab} \int_0^a dx \int_0^{b(1-\frac{x}{a})} dy y = b \int_0^1 dx (1-x)^2 = \frac{b}{3} = \frac{4}{3} \text{ cm}.$$

- (b) La matrice d'inerzia è a blocchi rispetto all'asse  $\hat{z}$ : dato che tutti i punti del corpo giacciono sul piano  $z = 0$  si avrà

$$I_{13} = I_{31} = I_{23} = I_{32} = 0,$$

il che in particolare implica che  $\hat{z}$  è un asse principale di inerzia. Calcoliamo i restanti elementi della matrice:

$$I_{11} = \frac{2M}{ab} \int_T dx dy y^2 = \frac{2M}{ab} \int_0^a dx \int_0^{b(1-\frac{x}{a})} dy y^2 = \frac{2}{3} Mb^2 \int_0^1 dx (1-x)^3 = \frac{Mb^2}{6} = \frac{800}{3} \text{ gr} \cdot \text{m}^2,$$

$$I_{22} = \frac{2M}{ab} \int_T dx dy x^2 = \frac{2M}{ab} \int_0^a dx \int_0^{b(1-\frac{x}{a})} dy x^2 = 2Ma^2 \int_0^1 dx x^2 (1-x) = \frac{Ma^2}{6} = 150 \text{ gr} \cdot \text{m}^2,$$

$$I_{12} = I_{21} = -\frac{2M}{ab} \int_T dx dy xy = -\frac{2M}{ab} \int_0^a dx \int_0^{b(1-\frac{x}{a})} dy xy = -Mab \int_0^1 dx x(1-x)^2 = -\frac{Mab}{12} = -100 \text{ gr} \cdot \text{m}^2,$$

$$I_{33} = I_{11} + I_{22} = \frac{1250}{3} \text{ gr} \cdot \text{m}^2.$$

- (c) Per trovare i momenti principali di inerzia dobbiamo diagonalizzare la matrice  $I_{lm}$ : anzitutto abbiamo  $I_3 = I_{33}$ , mentre l'equazione secolare per gli altri due autovalori è

$$(800 - 3\lambda)(150 - \lambda) - 30000 = 0,$$

che ha come soluzioni

$$I_{1,2} = \frac{25}{3} \left( 25 \mp \sqrt{193} \right) \text{ gr} \cdot \text{m}^2.$$

Gli assi principali di inerzia sono l'asse  $\hat{z}$  e gli autovettori relativi a  $I_{1,2}$  ovvero i vettori della forma  $(x, y, 0)$  con  $x, y$  soluzioni di

$$\begin{pmatrix} \frac{175}{3} \pm \frac{25}{3}\sqrt{193} & -100 \\ -100 & -\frac{175}{3} \pm \frac{25}{3}\sqrt{193} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix} = 0,$$

come per esempio

$$\mathbf{v}_{1,2} = \left( 100, \frac{175}{3} \pm \frac{25}{3}\sqrt{193}, 0 \right).$$

- (d) Il momento  $\mathbf{n}$  delle forze esterne rispetto a  $O$  è

$$\mathbf{n} = \mathbf{r}_{\text{cm}} \wedge M\mathbf{g} = -Mg(x'_{\text{cm}}, y'_{\text{cm}}, z'_{\text{cm}}) \wedge \mathbf{e}_{z'},$$

dove abbiamo scelto il sistema di coordinate con  $\mathbf{g}$  lungo l'asse  $\hat{z}'$  con il verso negativo. Si ottiene quindi

$$\mathbf{n} = Mg(y'_{\text{cm}}, -x'_{\text{cm}}, 0),$$

che si annulla solo quando  $y'_{\text{cm}}, x'_{\text{cm}}$  sono entrambe nulle cioè quando  $\mathbf{r}_{\text{cm}}$  è allineato con  $\mathbf{g}$ . Ci sono pertanto  $\infty^2$  posizioni di equilibrio date dalla condizione  $\mathbf{r}_{\text{cm}} = \pm |\mathbf{r}_{\text{cm}}| \mathbf{e}_{z'}$  con il piano su cui giace il corpo passante per l'asse  $\hat{z}'$ .