

MECCANICA RAZIONALE
ING. MECCANICA

PROF. DANIELE ANDREUCCI

Prova scritta del 26/01/2026

1.

Calcolare il potenziale lagrangiano nei seguenti casi. Si ricordi che U^L è definito a meno di una costante additiva.

Qui α , R , k , k_0 , k_1 sono costanti positive date. La coordinata lagrangiana è denotata da $\varphi \in (-\pi, \pi)$ e le coordinate cartesiane nel sistema fisso da \mathbf{x} .

01

Un punto materiale (\mathbf{X}, m) ha parametrizzazione lagrangiana

$$\mathbf{X}^L(\varphi) = R \cos \varphi \mathbf{e}_1 + R \sin \varphi \mathbf{e}_2.$$

Su di esso agisce la forza

$$\mathbf{F} = \alpha |\mathbf{x}| \mathbf{x}.$$

a

$$U^L(\varphi) = \frac{\alpha}{3} R^3 [(\cos \varphi)^3 + (\sin \varphi)^3].$$

b

$$U^L(\varphi) = \frac{\alpha}{3} R^6 [(\cos \varphi)^6 + (\sin \varphi)^6].$$

c

$$U^L(\varphi) = 0.$$

d Nessuna delle altre.

02

Un punto materiale (\mathbf{X}, m) ha rappresentazione lagrangiana, per $t > 0$,

$$\mathbf{X}^L(\varphi, t) = \alpha t \cos \varphi \mathbf{e}_1 + 2\alpha t \sin \varphi \mathbf{e}_2.$$

Su di esso agisce la forza

$$\mathbf{F} = -k \mathbf{x}.$$

a

$$U^L(\varphi, t) = -\frac{k}{2} \alpha^2 t^2.$$

b

$$U^L(\varphi) = -\frac{k}{2} \alpha^2 [(\cos \varphi)^2 + 4(\sin \varphi)^2].$$

c

$$U^L(\varphi) = -\frac{k}{2} \alpha^2 t^2 [1 + 3(\sin \varphi)^2].$$

d Nessuna delle altre.

03

Un'asta rigida AB di lunghezza $2L$ e massa M ha parametrizzazione lagrangiana

$$\mathbf{X}^L(\varphi, s) = s \cos \varphi \mathbf{e}_1 + (R + s \sin \varphi) \mathbf{e}_2.$$

Qui $s \in [-L, L]$ è la coordinata solidale. Sull'asta agisce la distribuzione di forze

$$d\mathbf{F}(\mathbf{x}, s) = -(k_0 + sk_1)\mathbf{x} ds.$$

a

$$U^L(\varphi) = -\frac{2}{3}k_1RL^3 \sin \varphi.$$

b

$$U^L(\varphi) = 0.$$

c

$$U^L(\varphi) = k_0RL^2(\cos \varphi)^2.$$

d Nessuna delle altre.

SOLUZIONE

I: c

Infatti la forza ha potenziale conservativo

$$U(\mathbf{x}) = \frac{\alpha}{3}|\mathbf{x}|^3,$$

per cui quello lagrangiano è

$$U^L(\varphi) = \frac{\alpha}{3}|\mathbf{X}^L(\varphi)|^3 = \frac{\alpha}{3}R^3,$$

ossia costante.

II: c

Infatti la forza ha potenziale conservativo

$$U(\mathbf{x}) = -\frac{k}{2}|\mathbf{x}|^2,$$

per cui quello lagrangiano è

$$U^L(\varphi) = -\frac{k}{2}|\mathbf{X}^L(\varphi)|^2 = -\frac{k}{2}[\alpha^2 t^2 (\cos \varphi)^2 + 4\alpha^2 t^2 (\sin \varphi)^2] = -\frac{k}{2}\alpha^2 t^2 [1 + 3(\sin \varphi)^2].$$

III: a

La distribuzione del potenziale elastico è

$$dU(\mathbf{x}, s) = -\frac{k_0 + sk_1}{2}|\mathbf{x}|^2 ds,$$

e pertanto quella del potenziale lagrangiano è

$$dU^L(\varphi, s) = -\frac{k_0 + sk_1}{2}|\mathbf{X}^L(\varphi, s)|^2 ds = -\frac{k_0 + sk_1}{2}[R^2 + s^2 + 2Rs \sin \varphi] ds.$$

Dunque integrando, e ricordando che l'integrale di s e s^3 su $[-L, L]$ si annulla, si ha

$$\begin{aligned} U^L(s) &= -\frac{k_0}{2} \int_{-L}^L (s^2 + R^2) ds - \frac{k_1}{2} \int_{-L}^L 2Rs^2 \sin \varphi ds \\ &= -\frac{k_0}{2} \left(\frac{2}{3} L^3 + 2LR^2 \right) - k_1 R \frac{2}{3} L^3 \sin \varphi. \end{aligned}$$

2.

Un corpo rigido non degenere C si muove di moto polare di polo O . Il vincolo è liscio. T denota l'energia cinetica di C , \mathbf{L}_O il suo momento angolare (o della quantità di moto) relativo a O e $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}$ il momento delle forze esterne direttamente applicate relativo a O . Indichiamo anche con (\mathbf{u}_h) una terna solidale principale in O e con $\boldsymbol{\omega}$ la sua velocità angolare.

04

Sia

$$\mathbf{M}_O^{\text{ext}} = -k\boldsymbol{\omega},$$

con $k > 0$ costante. Sia anche, all'istante $t = 0$, $T(0) > 0$.

a Si ha $T(t) > 0$ per ogni $t > 0$.

b Si può avere o meno $T(\bar{t}) = 0$ per qualche $\bar{t} > 0$, in dipendenza della geometria delle masse di C .

c Si ha comunque $T(\bar{t}) = 0$ per qualche $\bar{t} > 0$.

d Nessuna delle altre.

05

Sia $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}(t) = 0$ per ogni t . Si può concludere che il moto sia certamente una precessione regolare o una rotazione?

a Sì, ma solo per particolari geometrie delle masse di C .

b Sì, sempre.

c Sì, sotto la sola ipotesi che O sia il centro di massa di C .

d Nessuna delle altre.

06

Sia $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}(t) = 0$ per ogni t . Allora scrivendo

$$\mathbf{L}_O(t) = \sum_{h=1}^3 \alpha_h(t) \mathbf{u}_h(t) = \sum_{h=1}^3 \beta_h(t) \mathbf{e}_h,$$

si ha

a Le componenti α_h nella base solidale sono costanti nel tempo.

b Le componenti β_h nella base fissa sono costanti nel tempo.

c Né le α_h né le β_h sono in genere costanti.

d Nessuna delle altre.

SOLUZIONE

I: a

Infatti dalla teoria

$$\frac{dT}{dt} = \mathbf{M}_O^{\text{ext}} \cdot \boldsymbol{\omega} = -k|\boldsymbol{\omega}|^2,$$

e

$$T = \frac{1}{2} \boldsymbol{\sigma}_O \boldsymbol{\omega} \cdot \boldsymbol{\omega} \geq \frac{1}{2} I_m |\boldsymbol{\omega}|^2,$$

ove I_m è il minimo tra i momenti d'inerzia principali in O . Pertanto

$$\frac{dT}{dt} \geq -\frac{2k}{I_m} T,$$

da cui per ogni $t > 0$

$$T(t) \geq T(0) e^{-\frac{2k}{I_m} t} > 0.$$

II: a

Dalla teoria, questo è il caso se l'ellissoide d'inerzia in O ha simmetria di rotazione.

III: b

Dalla teoria, nei moti polari per inerzia \mathbf{L}_O è costante nella base fissa.

3.

Un corpo rigido non degenere C si muove di moto polare di polo O . Il vincolo è liscio. La terna (\mathbf{u}_h) è solidale e principale in O ; indichiamone con I_{hh} i momenti d'inerzia. Supponiamo che

$$I_{11} < I_{22} < I_{33}.$$

Indichiamo con $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}$ il momento delle forze esterne direttamente applicate relativo a O .

Qui α, β sono costanti positive date.

07

Supponiamo che per ogni t

$$\mathbf{M}_0^{\text{ext}}(t) = \alpha e^{\beta t} \mathbf{u}_2(t).$$

a Il moto può essere una rotazione intorno a $\mathbf{u}_3(t)$, ma non intorno a $\mathbf{u}_2(t)$.

b Il moto può essere una rotazione intorno a $\mathbf{u}_2(t)$, ma non intorno a $\mathbf{u}_3(t)$.

c Il moto non può essere una rotazione.

d Nessuna delle altre.

08

Supponiamo che per ogni t

$$\mathbf{M}_0^{\text{ext}}(t) = \alpha e^{\beta t} (\mathbf{u}_2(t) + \mathbf{u}_3(t)).$$

a Il moto può essere una rotazione intorno a $\mathbf{u}_2(t) + \mathbf{u}_3(t)$, ma non intorno a $\mathbf{u}_1(t)$.

b Il moto può essere una rotazione intorno a $\mathbf{u}_1(t)$, ma non intorno a $\mathbf{u}_2(t) + \mathbf{u}_3(t)$.

c Il moto può essere una rotazione sia intorno a $\mathbf{u}_1(t)$, che intorno a $\mathbf{u}_2(t) + \mathbf{u}_3(t)$.

d Nessuna delle altre.

09

Si assuma che $\boldsymbol{\omega}(t) \neq 0$ per ogni t . Quale delle seguenti affermazioni è vera?

a La risultante delle reazioni vincolari è nulla.

b Per ogni $\bar{t} > 0$ fissato esistono infiniti moti solidali che hanno velocità assoluta nulla all'istante \bar{t} .

c Può accadere che la velocità assoluta di ogni moto solidale $\mathbf{X}(t, \boldsymbol{\lambda})$, diverso dal polo O , sia sempre diversa da zero, per ogni t e ogni $\boldsymbol{\lambda}$.

d Nessuna delle altre.

SOLUZIONE

I: b

Si sa dalla teoria che se il momento delle forze è parallelo a un asse principale, il moto può essere una rotazione intorno a quell'asse e viceversa, se il moto è una rotazione intorno a un asse principale, il momento deve essere parallelo a quell'asse.

II: d

Infatti $\mathbf{u}_2 + \mathbf{u}_3$ non è principale, quindi il moto non può essere una rotazione intorno a $\mathbf{u}_2 + \mathbf{u}_3$ perché il momento $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}$ ha componente normale a tale asse nulla.

Inoltre \mathbf{u}_1 è invece principale, quindi non si può avere rotazione intorno a \mathbf{u}_1 , perché allora si dovrebbe avere $\mathbf{M}_O^{\text{ext}}$ parallelo a \mathbf{u}_1 .

III: b

Infatti tutti i punti dell'asse istantaneo di rotazione hanno velocità nulla, quindi vale b. La a non vale in genere.

4.

Si consideri il moto di un elemento materiale (\mathbf{X}, m) vincolato a una curva regolare $\boldsymbol{\psi}(s)$, con $s \in \mathbf{R}$ ascissa curvilinea e curvatura $k > 0$. Sul punto è applicata direttamente la forza \mathbf{F} .

Indichiamo con $(\mathbf{T}, \mathbf{N}, \mathbf{B})$ la terna intrinseca e con $\alpha > 0$ una costante data.

10

Se il vincolo è liscio, quale delle seguenti ipotesi garantisce che l'energia cinetica resti costante?

a \mathbf{F} è conservativa.

b $\mathbf{F} = \alpha \mathbf{T}$.

c $\mathbf{F} = \alpha \mathbf{N}$.

d Nessuna delle altre.

11

Se il vincolo è scabro, secondo la legge di Coulomb-Morin, con $\dot{s} \neq 0$, quale delle seguenti è vera?

a La velocità deve annullarsi in un tempo finito.

b La reazione vincolare deve avere componente nulla lungo \mathbf{N} .

c La forza \mathbf{F} deve avere componente nulla lungo \mathbf{B} .

d Nessuna delle altre.

12

Quale delle seguenti può essere vera durante il moto, se $\dot{s} \neq 0$?

a

$$\frac{d}{dt}(\mathbf{v} \cdot \mathbf{N}) > 0.$$

b

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{T} > 0.$$

c

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{N} = 0.$$

d Nessuna delle altre.

SOLUZIONE

I: c

Infatti $m\ddot{s} = \mathbf{F} \cdot \mathbf{T} = 0$ nel caso c, quindi \dot{s} si mantiene costante.

II: d

La a ovviamente non vale senza ipotesi su \mathbf{F} . La b e la c non hanno senso.

III: b

Infatti $\mathbf{v} = \dot{s}\mathbf{T}$ e $\mathbf{a} = \ddot{s}\mathbf{T} + k\dot{s}^2\mathbf{N}$.

5.

Un sistema di punti materiali è vincolato da vincoli olonomi regolari. La parametrizzazione lagrangiana è $\mathbf{z} = \mathbf{z}^L(\mathbf{q}, t)$, $\mathbf{q} \in Q$, $t \in \mathbf{R}$, $\mathbf{z} \in \mathbf{R}^{n_c}$. Si assuma la ipotesi dei lavori virtuali.

13

Lo spazio normale $N_{\mathbf{z},t}\mathbf{f}$ contiene in ogni istante:

a La reazione vincolare complessiva $\mathbf{f}_{\text{vin}} \in \mathbf{R}^{n_c}$.

b L'atto di moto $\dot{\mathbf{z}} \in \mathbf{R}^{n_c}$ del sistema.

c Gli spostamenti virtuali, se i vincoli sono fissi.

d Nessuna delle altre.

14

Le reazioni vincolari sui punti materiali del sistema

a Fanno ciascuna lavoro virtuale nullo.

b Fanno complessivamente lavoro nullo, se i vincoli sono fissi.

c Hanno risultante nulla.

d Nessuna delle altre.

15

Lo spazio degli spostamenti virtuali $V_{\mathbf{z},t}\mathbf{f}$

a Dipende dalla parametrizzazione lagrangiana scelta.

b È indipendente da (\mathbf{z}, t) se le forze sono conservative.

c Contiene gli atti di moto $\dot{\mathbf{z}} \in \mathbf{R}^{n_c}$, se i vincoli sono fissi.

d Nessuna delle altre.

SOLUZIONE

I: a

È l'ipotesi dei lavori virtuali. L'atto di moto appartiene a un traslato dello spazio degli spostamenti virtuali, che coincide con esso se i vincoli sono fissi.

II: b

L'ipotesi dei lavori virtuali implica che il lavoro virtuale complessivo delle reazioni

vincolari sia nullo, ma il lavoro virtuale coincide con quello effettivo se i vincoli sono fissi. La a e la c in genere non valgono.

III: c

Lo spazio $V_{z,t}\mathbf{f}$ dipende solo dai vincoli e non dalla parametrizzazione lagrangiana, perciò a non vale, e, dato che appunto lo spazio non dipende dalle forze, la b non ha senso. Vale invece c , perché gli atti di moto in genere soddisfano

$$\dot{\mathbf{z}} \in V_{z,t}\mathbf{f} + \frac{\partial \mathbf{z}^L}{\partial t},$$

ma $\frac{\partial \mathbf{z}^L}{\partial t} = 0$ se i vincoli sono fissi.

6. Si consideri il sistema mobile di riferimento $\mathcal{S} = (\mathbf{X}_O, (\mathbf{u}_h))$, ove \mathbf{X}_O coincide con l'origine del sistema di riferimento fisso e

$$\begin{aligned}\mathbf{u}_1 &= \cos(\alpha t) \mathbf{e}_1 + \sin(\alpha t) \mathbf{e}_2, \\ \mathbf{u}_2 &= -\sin(\alpha t) \mathbf{e}_1 + \cos(\alpha t) \mathbf{e}_2, \\ \mathbf{u}_3 &= \mathbf{e}_3.\end{aligned}$$

Indichiamo con (y_h) le coordinate in \mathcal{S} .

Due punti materiali di uguale massa (\mathbf{X}_1, m) e (\mathbf{X}_2, m) sono vincolati alla parabola solidale con \mathcal{S} data da

$$y_2 = 0, \quad y_1 = \beta y_3^2.$$

I due punti si scambiano le forze elastiche

$$\mathbf{F}_1 = -k(\mathbf{X}_1 - \mathbf{X}_2), \quad \mathbf{F}_2 = -k(\mathbf{X}_2 - \mathbf{X}_1).$$

Qui α, β, k sono costanti positive assegnate.

Si usi la parametrizzazione lagrangiana

$$\mathbf{X}_1^L(r, t) = \beta r^2 \mathbf{u}_1(t) + r \mathbf{u}_3(t), \quad \mathbf{X}_2^L(s, t) = \beta s^2 \mathbf{u}_1(t) + s \mathbf{u}_3(t),$$

$$(r, s) \in \mathbf{R}^2.$$

Si consideri il moto relativo a \mathcal{S} .

- 1) Si determini l'energia cinetica lagrangiana del sistema, relativa al sistema di riferimento \mathcal{S} .
- 2) Si determini il potenziale lagrangiano del sistema, corrispondente alla dinamica relativa al sistema di riferimento mobile \mathcal{S} .
- 3) Si trovino le posizioni di equilibrio relativo al sistema di riferimento \mathcal{S} tali che $r = -s$.
- 4) Si scrivano le equazioni di Lagrange e si determini se ammettono soluzioni della forma $r(t) = s(t)$ per ogni $t > 0$.
- 5) Si determini la componente lungo \mathbf{u}_2 della reazione vincolare su \mathbf{X}_1 , nel moto generico, come funzione di $r, s, \dot{r}, \dot{s}, \ddot{r}, \ddot{s}$, e di m, k, α e β .
- 6) Si scrivano i vincoli su \mathbf{X}_1 nella forma canonica $\mathbf{f}(\mathbf{x}, t) = 0$ per i vincoli

olonomi, usando le sue coordinate cartesiane \mathbf{x} nel sistema di riferimento fisso $(\mathbf{X}_O, (\mathbf{e}_h))$.

SOLUZIONE

1) Si ha dalla definizione

$$\mathbf{v}_S^1 = 2\beta r \dot{r} \mathbf{u}_1 + \dot{r} \mathbf{u}_3, \quad \mathbf{v}_S^2 = 2\beta s \dot{s} \mathbf{u}_1 + \dot{s} \mathbf{u}_3,$$

e quindi

$$T_S^L = \frac{m}{2} |\mathbf{v}_S^1|^2 + \frac{m}{2} |\mathbf{v}_S^2|^2 = \frac{m}{2} [(1 + 4\beta^2 r^2) \dot{r}^2 + (1 + 4\beta^2 s^2) \dot{s}^2].$$

2) Oltre alle forze elastiche direttamente applicate, dobbiamo considerare le forze apparenti; la forza di Coriolis però ha componenti lagrangiane nulle, dalla teoria, perché i moti si svolgono su un piano solidale a \mathcal{S} che contiene anche $\boldsymbol{\omega} = \alpha \mathbf{u}_3$. Il potenziale delle forze elastiche è

$$U_{el}^L = -\frac{k}{2} |\mathbf{X}_1^L - \mathbf{X}_2^L|^2 = -\frac{k}{2} [(\beta r^2 - \beta s^2)^2 + (r - s)^2].$$

Il campo di forze di trascinamento è

$$\mathbf{F}_T = m\alpha^2 (y_1 \mathbf{u}_1 + y_2 \mathbf{u}_2),$$

con potenziale

$$U_T = \frac{m\alpha^2}{2} (y_1^2 + y_2^2).$$

Pertanto il potenziale lagrangiano di trascinamento del sistema vale

$$U_T^L = \frac{m\alpha^2}{2} (\beta^2 r^4 + \beta^2 s^4).$$

Infine il potenziale lagrangiano vale

$$U_S^L = -\frac{k}{2} (r - s)^2 [\beta^2 (r + s)^2 + 1] + \frac{m\alpha^2 \beta^2}{2} (r^4 + s^4).$$

3) Si noti che la quiete relativa a \mathcal{S} si ha proprio per (r, s) costante. Il sistema del gradiente è

$$\begin{aligned} \frac{\partial U_S^L}{\partial r} &= -k(r - s)[\beta^2 (r + s)^2 + 1] - k\beta^2 (r - s)^2 (r + s) + 2m\alpha^2 \beta^2 r^3 = 0, \\ \frac{\partial U_S^L}{\partial s} &= k(r - s)[\beta^2 (r + s)^2 + 1] - k\beta^2 (r - s)^2 (r + s) + 2m\alpha^2 \beta^2 s^3 = 0. \end{aligned}$$

Nell'ipotesi $r = -s$ entrambe le equazioni si riducono a

$$-2kr + 2m\alpha^2 \beta^2 r^3 = 2r(-k + m\alpha^2 \beta^2 r^2) = 0,$$

che ammette le soluzioni

$$r = 0, \quad r = r_0 := \sqrt{\frac{k}{m\alpha^2 \beta^2}}, \quad r = -r_0.$$

4) Dalla teoria le equazioni di Lagrange sono

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}[m(1+4\beta^2 r^2)\dot{r}] - 4m\beta^2 r\dot{r}^2 = \\ -k(r-s)[\beta^2(r+s)^2+1] - k\beta^2(r-s)^2(r+s) + 2m\alpha^2\beta^2 r^3, \\ \frac{d}{dt}[m(1+4\beta^2 s^2)\dot{s}] - 4m\beta^2 s\dot{s}^2 = \\ k(r-s)[\beta^2(r+s)^2+1] - k\beta^2(r-s)^2(r+s) + 2m\alpha^2\beta^2 s^3. \end{aligned}$$

Se $r = s$ entrambe si riducono alla

$$\frac{d}{dt}[m(1+4\beta^2 z^2)\dot{z}] - 4m\beta^2 z\dot{z}^2 = 2m\alpha^2\beta^2 z^3,$$

per $z = r$ o $z = s$. Dunque ammettono soluzione $r = s$ se e solo se i dati iniziali sono compatibili, cioè $r(0) = s(0)$, $\dot{r}(0) = \dot{s}(0)$; infatti basta porre $r(t) = s(t) = z(t)$ con z soluzione dell'equazione sopra e dati iniziali corrispondenti a quelli assegnati.

5) Si ha

$$m\mathbf{a}_S^1 = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_T^1 + \mathbf{F}_C^1 + \mathbf{f}_{\text{vin}}^1.$$

Inoltre

$$\begin{aligned} \mathbf{a}_S^1 &= 2\beta(r\ddot{r} + \dot{r}^2)\mathbf{u}_1 + \ddot{r}\mathbf{u}_3, & \mathbf{F}_1 &= -k[\beta(r^2 - s^2)\mathbf{u}_1 + (r-s)\mathbf{u}_3], \\ \mathbf{F}_T^1 &= m\alpha^2\beta r^2\mathbf{u}_1, & \mathbf{F}_C^1 &= -2m\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{v}_S^1 = -4m\alpha\beta r\dot{r}\mathbf{u}_2. \end{aligned}$$

Dunque

$$\mathbf{f}_{\text{vin}}^1 \cdot \mathbf{u}_2 = -\mathbf{F}_C^1 \cdot \mathbf{u}_2 = 4m\alpha\beta r\dot{r}.$$

6) Il vincolo è costituito dalla parabola ruotante $y_2 = 0$, $y_1 = \beta y_3^2$. Si ha quindi

$$y_2 = \mathbf{X}_1 \cdot \mathbf{u}_2 = \sum_{h=1}^3 x_h \mathbf{e}_h \cdot \mathbf{u}_2 = -x_1 \sin(\alpha t) + x_2 \cos(\alpha t) = 0,$$

e anche

$$y_1 - \beta y_3^2 = \mathbf{X}_1 \cdot \mathbf{u}_1 - \beta(\mathbf{X}_1 \cdot \mathbf{u}_3)^2 = x_1 \cos(\alpha t) + x_2 \sin(\alpha t) - \beta x_3^2 = 0.$$

R.

- 1) $T_S^L = \frac{m}{2}[(1+4\beta^2 r^2)\dot{r}^2 + (1+4\beta^2 s^2)\dot{s}^2].$
- 2) $U_S^L = -\frac{k}{2}(r-s)^2[\beta^2(r+s)^2+1] + \frac{m\alpha^2\beta^2}{2}(r^4+s^4).$
- 3) $(0,0), \quad (r_0, -r_0), \quad (-r_0, r_0), \quad r_0 := \sqrt{\frac{k}{m\alpha^2\beta^2}}.$
- 4) $\begin{cases} \frac{d}{dt}[m(1+4\beta^2 r^2)\dot{r}] - 4m\beta^2 r\dot{r}^2 = \\ -k(r-s)[\beta^2(r+s)^2+1] - k\beta^2(r-s)^2(r+s) + 2m\alpha^2\beta^2 r^3, \\ \frac{d}{dt}[m(1+4\beta^2 s^2)\dot{s}] - 4m\beta^2 s\dot{s}^2 = \\ k(r-s)[\beta^2(r+s)^2+1] - k\beta^2(r-s)^2(r+s) + 2m\alpha^2\beta^2 s^3. \end{cases} \quad \text{Sì.}$
- 5) $\mathbf{f}_{\text{vin}}^1 \cdot \mathbf{u}_2 = 4m\alpha\beta r\dot{r}.$
- 6) $-x_1 \sin(\alpha t) + x_2 \cos(\alpha t) = 0, \quad x_1 \cos(\alpha t) + x_2 \sin(\alpha t) - \beta x_3^2 = 0.$