

Rispetto alla terna trirettangola e levogira  $Oxyz$ , si consideri il sistema di vettori applicati:

$$(A_1, \underline{v}_1), (A_2, \underline{v}_2), (A_3, \underline{v}_3), (A_4, \underline{v}_4), (A_5, \underline{v}_5)$$

essendo  $A_1 = (2, 3, 1)$ ,  $A_2 = (1, 1, 0)$ ,  $A_3 = (1, 2, 2)$ ,  $A_4 = (0, 0, 1)$

$A_5 = (-1, 3, 10)$

e  $\underline{v}_1 = (0, -1, -2)$ ,  $\underline{v}_2 = (2, 0, -6)$ ,  $\underline{v}_3 = (1, 1, -1)$ ,  $\underline{v}_4 = (-1, 2, 7)$

$\underline{v}_5 = (2, 3, 0)$  - Si chiede di:

- Trovare il momento risultante del sistema rispetto all'origine
- Scrivere l'equazione dell'asse centrale
- Scrivere e determinare un sistema di vettori applicati a cui il sistema è riducibile

continua a pagina 2 → ultima pagina foglio A4

$$\underline{R} = \sum_{i=1}^5 \underline{v}_i = (4, 5, -2), \quad R^2 = 16 + 25 + 4 = 45$$

$$\underline{M}_O = \sum_{i=1}^5 (A_i - O) \wedge \underline{v}_i = (2i + 3j + k) \wedge (-j - 2k) + (i + j) \wedge (2i - 6k) + (i + 2j + 2k) \wedge (i + j - k) + k \wedge (-i + 2j + 7k) + (-i + 3j + 10k) \wedge (2i + 3j)$$

MB: Il sistema è un sistema piano! quindi l'invariante scalare  $J = R \cdot \underline{M}_O = 0$   
 $(4, 5, -2) \cdot (4, 5, -2) = -3 - 4 + 2$

Eq. piano:  $3x - 2y + z - 1 = 0$

$$A_1 = (2, 3, 1), \quad A_2 = (1, 1, 0), \quad A_3 = (1, 2, 2), \quad A_4 = (0, 0, 1)$$

$$A_5 = (-1, 3, 10)$$

$$\underline{v}_1 = (0, -1, -2), \quad \underline{v}_2 = (2, 0, -6), \quad \underline{v}_3 = (1, 1, -1), \quad \underline{v}_4 = (-1, 2, 7)$$

$$\underline{v}_5 = (2, 3, 0)$$

$$M_0 = \textcircled{2}$$

$$= -2\underline{K} + 4\underline{J} - 6\underline{I} + \underline{I}$$

$$+ 6\underline{J} - 2\underline{K} - 6\underline{I}$$

$$+ \underline{K} + \underline{J} - 2\underline{K} - 2\underline{I} + 2\underline{J} - 2\underline{I} - 2\underline{J}$$

$$- \underline{J} - 2\underline{I}$$

$$= -3\underline{K} - 6\underline{K} + 20\underline{J} - 30\underline{I}$$

$$\begin{cases} \underline{I} \wedge \underline{F} = \underline{K} \\ \underline{K} \wedge \underline{J} = \underline{I} \\ \underline{J} \wedge \underline{K} = \underline{I} \end{cases}$$

$$M_0 = \underline{-47\underline{I} + 32\underline{J} - 14\underline{K}}$$

Si verifica quindi che  $I=0$  essendo

$$M_0 \cdot \underline{R} = (-47\underline{I} + 32\underline{J} - 14\underline{K}) \cdot (4, 5, -2) = -188 + 160 + 28 = 0$$

$$\begin{array}{r} 47 \\ 4 \\ \hline 188 \end{array} \quad -188$$

$$\begin{array}{r} 32 \\ 5 \\ \hline 160 \end{array}$$

$$\underline{R} = 4\underline{I} + 5\underline{J} - 2\underline{K}$$

$$M_0 = -47\underline{I} + 32\underline{J} - 14\underline{K}$$

$$\underline{M} = \underline{R} \cdot M_0 = 0 \quad (\text{infatti il sistema è un sistema piano!})$$

Il sistema è quindi equivalente al risultante  $\underline{R}$  applicato in un punto dell'asse centrale.

Quindi detto  $A$  un punto dell'asse centrale un sistema equivalente a quello dato è  $(A, \underline{R})$ .

Si può prendere come  $A$  il punto definito come

$$A = O + \frac{\underline{R} \wedge M_0}{R^2} = \frac{\begin{vmatrix} \underline{I} & \underline{J} & \underline{K} \\ 4 & 5 & -2 \\ -47 & 32 & -14 \end{vmatrix}}{45} = \dots$$

Eq. asse centrale  
in forma parametrica

$$\begin{cases} x = x_A + t \\ y = y_A + 5t \\ z = z_A - 2t \end{cases}$$

dove  $x_A, y_A, z_A$  sono le coordinate del punto  $A$

# Mecanica 1 (29/09/2015)

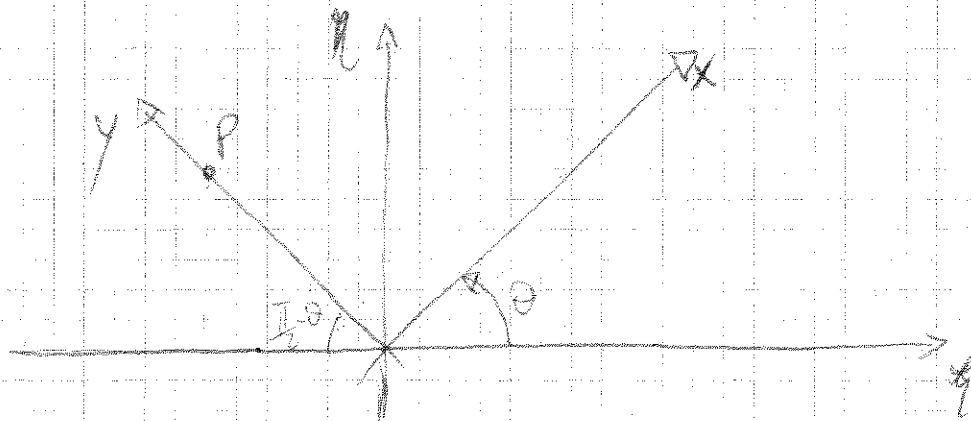
(1)

## Esercizio 2

Cadi figura

L'asse  $x$  passante per l'origine di un sistema cartesiano  $Oxy$  forma con l'asse  $\xi$  un angolo  $\theta$  variabile con il tempo in accordo alla legge:  $\theta = \omega t$  ( $\omega$  costante). Si consideri un punto  $P$  che si muove sull'asse  $y$  con la legge  $y = \frac{1}{2} a t^2$  ( $a$  come costante).  
 Detto assoluto il moto di  $P$  rispetto a  $O\xi\eta$  e relativo quello rispetto a  $Oxy$ , si calcolino:

- velocità assoluta e relativa e di trascinamento
- accelerazione assoluta, relativa e di trascinamento



### Soluzione (Trascrivere)

Siano  $e_1, e_2$  i versori degli assi  $\xi, \eta$  e  $i, j$  i versori degli assi  $x, y$

a) Rispetto al riferimento  $Oxy$   $P$  ha  $P(0, \frac{1}{2} a t^2)$   
 e quindi la  $v_p^{(x)} = \frac{d}{dt} \frac{1}{2} a t^2 = a t j$   
 $v_p^{(x)} = a t j$ ,  $e_{p1} = e_j$

Esprimendo che:  
 $i = (i \cdot e_1) e_1 + (i \cdot e_2) e_2 = \cos \theta e_1 + \sin \theta e_2$   
 $j = (j \cdot e_1) e_1 + (j \cdot e_2) e_2 = -\sin \theta e_1 + \cos \theta e_2$

Rispetto al rif. Oxy

$$P = (-y \sin \theta, y \cos \theta)$$

$$\underline{v}_P^{(a)} = \left( at \sin(\omega t) + \frac{1}{2} at^2 \omega \cos(\omega t) \right) \underline{e}_1 + \left( at \cos(\omega t) - \frac{1}{2} at^2 \omega \sin(\omega t) \right) \underline{e}_2$$

derivando  $\underline{v}_P^{(a)}$  si trova  $\underline{a}_P^{(a)}$

$$\underline{a}_P^{(a)} = \left( a \omega \cos(\omega t) - at \omega^2 \sin(\omega t) + at \omega \cos(\omega t) + \frac{1}{2} at^2 \omega^2 \sin(\omega t) \right) \underline{e}_1 + \left( -a \omega \sin(\omega t) - at \omega^2 \cos(\omega t) - at \omega \sin(\omega t) - \frac{1}{2} at^2 \omega^2 \cos(\omega t) \right) \underline{e}_2$$

$$\underline{k} = \underline{e}_3$$

Il moto della brina Oxy è rotatorio uniforme rispetto all'asse  $z \equiv \underline{k}$

si ha  $\underline{\omega}^{(a)} = \omega \underline{e}_3$  e  $\underline{r}_{P/O}^{(a)} = at(-\sin \theta \underline{e}_1 + \cos \theta \underline{e}_2)$  rispetto a come Oxy P-O = yI

e quindi  $\underline{a}^{(a)} = \omega \underline{\omega}^{(a)}$  e  $\underline{v}^{(a)} = \omega \underline{r}_{P/O}^{(a)} + at \omega \sin(\omega t) \underline{e}_1 + at \omega \cos(\omega t) \underline{e}_2$

$$\begin{aligned} \underline{e}_1 \wedge \underline{e}_2 &= \underline{e}_3 \\ \underline{e}_3 \wedge \underline{e}_1 &= \underline{e}_2 \\ \underline{e}_3 \wedge \underline{e}_2 &= -\underline{e}_1 \end{aligned}$$

Le velocità di trascinamento per il teorema di Serret sono date da

$$\underline{v}_P^{(a)} = \underline{v}_P^{(a)} - \underline{v}_P^{(a)} = \left( -\frac{1}{2} at^2 \omega \cos(\omega t) \right) \underline{e}_1 + \left( \frac{1}{2} at^2 \omega \sin(\omega t) \right) \underline{e}_2$$

$\underline{a}_P^{(a)} = \underline{a}^{(a)} - \underline{a}^{(a)} - \underline{a}^{(a)}$  NOTA: occorre esprimere tutto rispetto alla stessa base, per esempio  $\underline{e}_1, \underline{e}_2$  o  $\underline{e}_1, \underline{e}_3$  o  $\underline{e}_2, \underline{e}_3$  sono giuste espressioni in tale base

ma basta fare il calcolo mentre  $\underline{a}^{(a)} = \omega(-\sin(\omega t) \underline{e}_1 + \cos(\omega t) \underline{e}_2)$

Nota la velocità di trascinamento si può trovare direttamente anche osservando che  $y$  è la velocità che compete al punto della brina solidale che nell'istante  $t$  è nel riferimento mobile nell'istante considerato. Quindi  $P-O = yI$  con  $y$  costante e  $I$  dipendente dal tempo.

quindi  $\underline{v}_P^{(a)} = y \frac{dI}{dt} = y(\omega \sin(\omega t) \underline{e}_1 + \omega \cos(\omega t) \underline{e}_2)$

$\underline{a}_P^{(a)} = y \frac{d^2 I}{dt^2} = y(-\omega^2 \cos(\omega t) \underline{e}_1 - \omega^2 \sin(\omega t) \underline{e}_2)$

Esercizio 3

Essendo l'asse  $z$  un'asse di simmetria materiale si ha

$$x_G = z_G = 0$$

a)

$$y_G = \frac{\int_C \rho y \, dC}{\int_C \rho \, dC} = \frac{\int_{R_1}^{R_2} \rho r \int_0^\pi \sin \theta \, d\theta \, dr}{\int_{R_1}^{R_2} \rho r \int_0^\pi \, d\theta \, dr} = \frac{4}{3\pi} \frac{(R_2^2 + R_1 R_2 + R_1^2)}{R_1 + R_2}$$

b)

$$I_x = \int_C \rho (y^2 + z^2) \, dC = \rho \int_C y^2 \, dC = \dots = \frac{M}{4} (R_1^2 + R_2^2)$$

$$I_y = \int_C \rho (x^2 + z^2) \, dC = \rho \int_C x^2 \, dC = \dots = \frac{M}{4} (R_2^2 + R_1^2)$$

$$I_{xz} = I_{yz} = 0$$

$$I_{xy} = \int_C \rho xy \, dC = \rho \int_C xy \, dC = \dots = \frac{M}{8} \frac{(R_2^4 - R_1^4)}{R_2^2 - R_1^2} \int_0^\pi \sin 2\theta \, d\theta = (- \dots \text{continue voi})$$

La forma  $Oxyz$  non è principale d'inerzia.

Mecanica 29/09/2015

Esercizio (Trocece)

①

si ha  $G = (x, \frac{l}{2})$

$$G_1 = (x + 2l \cos \theta, \frac{l}{2} + 2l \cos \theta)$$

$$A = (x + 4l \cos \theta, \frac{l}{2} + 4l \sin \theta)$$

$$U = -m g y_G - m g y_{G_1} + \frac{1}{2} I_{yy}^{(quad)} \omega^2 + \frac{1}{2} I_{yy}^{(arte)} \omega^2 + \text{cost}$$

dove:

$I_{yy}^{(arte)}$  è il momento d'inerzia dell'arte rispetto all'asse y

$I_{yy}^{(quad)}$  è il momento d'inerzia del quadrato rispetto all'asse y

si trova facilmente

$$I_{yy}^{(arte)} = \frac{m}{12} (4l)^2 \cos^2 \theta + m(x + 2l \cos \theta)^2$$

$$I_{yy}^{(quad)} = \frac{m}{12} l^2 + m x^2$$

$$\text{Quindi } U = -2mgl \sin \theta + \frac{m}{2} x^2 \omega^2 + \frac{m}{2} (x + 2l \cos \theta)^2 \omega^2 + \frac{1}{3} m l^2 \omega^2 \cos^2 \theta + \text{cost}$$

Semplici calcoli conducono alle seguenti configurazioni di equilibrio relative

$$\text{I) } \begin{cases} \theta = \frac{\pi}{2} \\ x = 0 \end{cases} ; \text{ II) } \begin{cases} \theta = \frac{3\pi}{2} \\ x = 0 \end{cases} ; \text{ III) } \begin{cases} \theta_1 = \arccos\left(\frac{x}{2l}\right) \\ x = -l \cos \theta_1 \end{cases}$$



$$V) \begin{cases} \theta_2 = \pi - \theta_1 \\ x = -l \cos(\theta_1) \end{cases}$$

e le posizioni III) e IV) sono presenti solo se  $|\frac{v}{l}| < 1$

$$e) T = T_{\text{quadr}} + T_{\text{rot}}.$$

$$T_{\text{quadr}} = \frac{1}{2} m v_G^2 \quad \text{essendo il moto brachistico}$$

$$T_{\text{rot}} = \frac{1}{2} m v_G^2 + \frac{1}{2} I_G \dot{\theta}^2$$

essendo  $I_{G_1}$  il momento d'inerzia rispetto ad un'asse parallelo all'asse  $z$  e passante per il punto  $G_1$ .

$$\boxed{I_{G_1} = \frac{1}{12} m (hl)^2 = \frac{4}{3} ml^2}$$

quindi  $T_{\text{quadr}} = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$

$$T_{\text{rot}} = m \left( \frac{\dot{x}^2}{2} - 2l \dot{x} \dot{\theta} \sin \theta + \frac{4}{3} l^2 \dot{\theta}^2 \right)$$

si invitano gli studenti a completare il calcolo.