

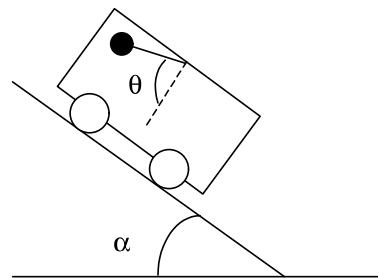
4/5/2011
ore 13:00

FISICA (prima verifica in itinere)

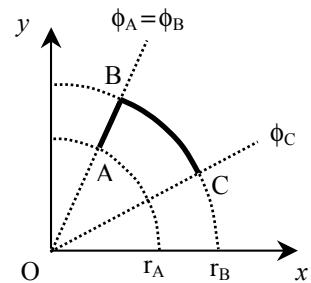
Proff. Della Valle, Nisoli, Torricelli

- 1) a) Si definisca il vettore velocità angolare ω e si scriva la relazione vettoriale fra ω e il vettore velocità istantanea v nel caso di moto circolare, motivando la risposta.
 b) Si determini il modulo della forza agente al tempo $t = 0$ s su un punto materiale di massa m , in moto con traiettoria circolare di raggio R e velocità angolare $\omega = \omega_0 e^{-kt}$, con ω_0 e k costanti positive.

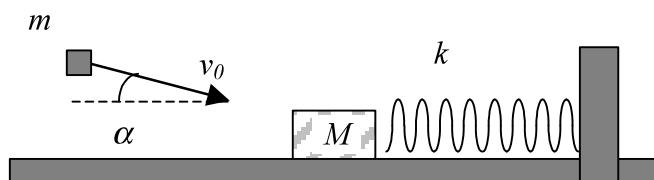
- 2) a) Si definisca la forza di trascinamento.
 b) Un punto materiale di massa m è sospeso mediante una fune ideale al soffitto di un vagone, che scivola lungo un piano inclinato liscio formante un angolo α con l'orizzontale. Si determini l'angolo θ formato dalla fune con la normale al piano inclinato.



- 3) a) Si definisca cosa si intende per forza centrale a simmetria sferica e si dimostri che tale forza è conservativa.
 b) Si calcolino il lavoro della forza $\vec{F} = \frac{k}{r^3} \vec{u}_r$ nel percorso ABC in figura e l'energia potenziale del campo di forze.



- 4) a) Si enunci la prima equazione cardinale della dinamica dei sistemi di punti materiali e da essa si ricavi il teorema dell'impulso.
 b) Un corpo puntiforme di massa m in moto con velocità v_0 , formante un angolo α con l'orizzontale, urta in modo completamente anelastico un corpo di massa M fermo su un piano orizzontale liscio e vincolato ad una molla ideale con costante elastica k . Si determinino:
 i) la massima compressione della molla, supponendo che questa prima dell'urto sia a riposo;
 ii) l'impulso della reazione vincolare del piano orizzontale durante l'impatto.



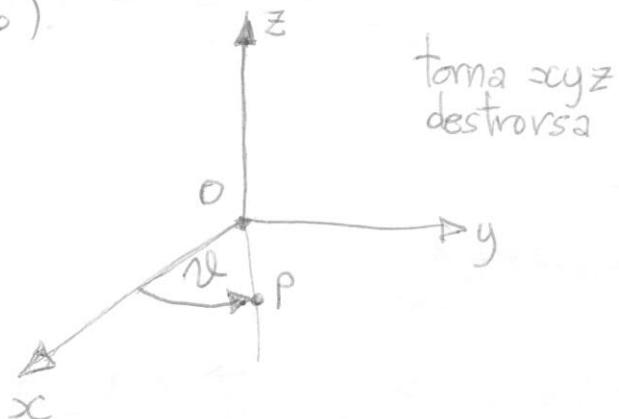
Si ricorda di:

- Scrivere in stampatello NOME, COGNOME e numero di MATRICOLA ,
- **FIRMARE** l'elaborato,
- **MOTIVARE e COMMENTARE adeguatamente le formule utilizzate.**

Soluzione terna prova in itinere FISICA 4/5/11 (Prof. G. Della Valle)

1.

- a) Il vettore velocità angolare $\vec{\omega}$ è un vettore che ha modulo pari alla derivata temporale della anomalia (coordinate angolare del piano xy), direzione parallela all'asse z (ortogonale al piano xy) e verso concorde a z quando l'anomalia cresce, discorde quando l'anomalia decresce (essendo l'anomalia misurata con verso antiorario).



$$\vec{\omega} = \frac{d\varphi}{dt} \hat{U}_z = \omega \hat{U}_z$$

In un moto circolare la distanza del punto materiale dal centro della traiettoria è costante, pari al raggio della traiettoria stessa: $OP = R$. Definiamo il vettore posizione $\vec{r} = x\hat{U}_x + y\hat{U}_y$. Allora $|\vec{r}| = R$, e poiché \vec{r} è diretto radialmente, $\vec{r} = R\hat{U}_r = \vec{R}$ essendo $\vec{R} = \vec{OP}$. Poiché il moto è circolare, la velocità \vec{v} giace nel piano, ed essendo tangente alla traiettoria è diretta come il versore angolare \hat{U}_φ , dunque $\vec{v} = \frac{ds}{dt} \hat{U}_\varphi$, dove s rappresenta l'ascissa curvilinea.

Essendo la traiettoria circolare, l'arco infinitesimo ds è pari al prodotto tra il raggio R e l'angolo sottratto da φ , $ds = R d\varphi$. Abbiamo perciò

$$\vec{v} = R \frac{d\varphi}{dt} \hat{U}_\varphi = R\omega \hat{U}_\varphi$$

Infine, ricordando che $\hat{U}_\varphi = \hat{U}_z \times \hat{U}_r$, abbiamo

$$\vec{v} = R\omega \hat{U}_\varphi = \omega R (\hat{U}_z \times \hat{U}_r) = \omega \hat{U}_z \times R \hat{U}_r = \vec{\omega} \times \vec{R}$$

b)

$$\vec{F} = \vec{F}_T + \vec{F}_N$$

$$\vec{F}_T = m\vec{a}_T, \quad \vec{F}_N = m\vec{a}_N$$

$$\vec{a}_T = \frac{dv}{dt} \hat{U}_T, \quad \vec{a}_N = \frac{v^2}{R} \hat{U}_N$$

Moto circolare: $\rho = R$ raggio circonferenza

$$v = \omega R \Rightarrow \frac{dv}{dt} = R \frac{d\omega}{dt} = -RK\omega_0 e^{-kt}$$

$$\vec{a}_T = -RK\omega_0 e^{-kt} \hat{U}_T$$

$$\vec{a}_N = \frac{\omega^2 R}{R} \hat{U}_N = R\omega_0^2 e^{-2kt} \hat{U}_N$$

All'istante $t=0s$, $a_T(0) = -RK\omega_0$, $a_N(0) = R\omega_0^2$

$$|\vec{F}(t=0s)| = \sqrt{F_T^2 + F_N^2} \Big|_{t=0s} = m\sqrt{a_T^2(0) + a_N^2(0)} = \\ = m\omega_0 R \sqrt{K^2 + \omega_0^2}$$

2.

a) La forza di trascinamento è una forza apparente dovuta alla presenza di un moto di trascinamento del sistema di riferimento scelto per la descrizione fisica del sistema.

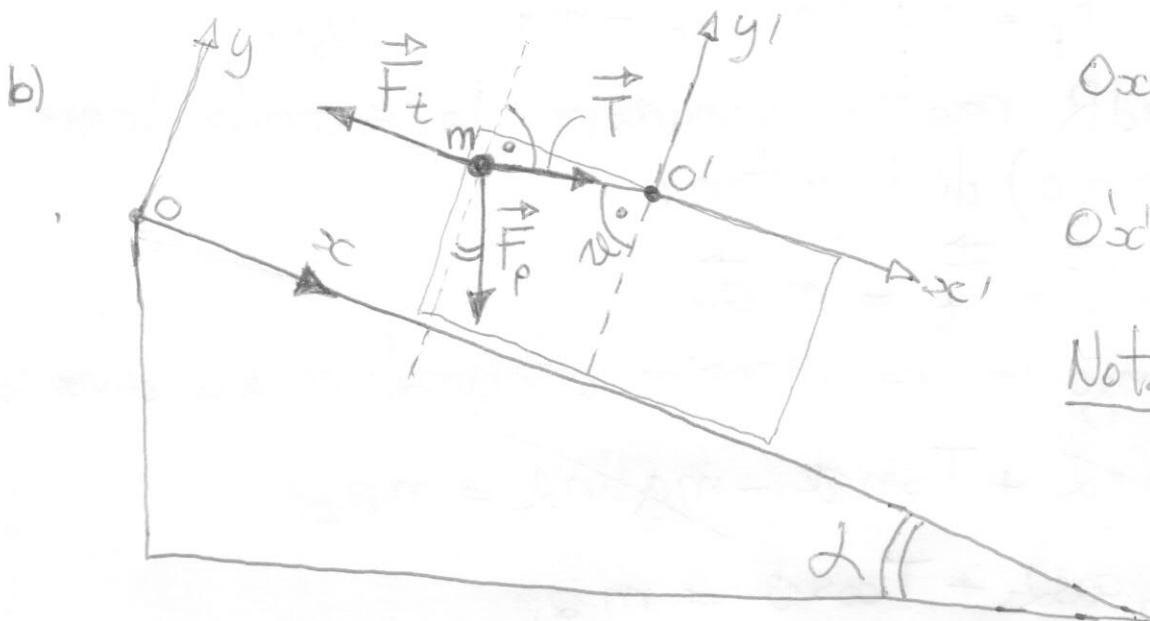
Più precisamente: $\vec{F}_t = -m\vec{a}_t$, essendo \vec{a}_t l'accelerazione di trascinamento. Si dimostra che \vec{a}_t è legata alle grandezze cinematiche che descrivono il moto di trascinamento e al vettore posizione del punto materiale nel sistema di riferimento in moto dalla relazione seguente:

$$\vec{a}_t = \vec{a}_0 + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}_r) + \frac{d\vec{\omega}}{dt} \times \vec{r}_r$$

\vec{a}_0 è l'accelerazione dell'origine del sistema di riferimento in moto rispetto ad un sistema di riferimento inerziale (detto assoluto);

$\vec{\omega}$ è la velocità angolare istantanea di rotazione del sistema di riferimento in moto;

\vec{r}_r è la posizione del punto materiale nel sistema di riferimento in moto.



O_{xy}: SdR assoluto

O'_{x'y'}: SdR relativo

Nota: $\hat{U}_{x'} = \hat{U}_x$
 $\hat{U}_{y'} = \hat{U}_y$

$$\vec{F}_t = -m\vec{a}_t$$

\vec{a}_t accelerazione di traslazione del SdR relativo
(ragone in moto lungo il piano inclinato)

Il SdR relativo è in moto traslatorio però, quindi risulta $\vec{a}_t = \vec{a}_{01}$.

\vec{a}_{01} è l'accelerazione di caduta di un grave lungo un piano inclinato, che sappiamo essere indipendente dalla sua massa (se il piano è fisso), e pari a $g \sin \angle$, quindi $\vec{a}_t = g \sin \angle \hat{U}_x$ e infine

$$\vec{F}_t = -mg \sin \angle \hat{U}_{x1} = -mg \sin \angle \hat{U}_{x1}$$

La tensione della fune ha componenti

$$T_{x1} = T \sin \vartheta, T_{y1} = T \cos \vartheta$$

$$\text{quindi } \vec{T} = T \sin \vartheta \hat{U}_{x1} + T \cos \vartheta \hat{U}_{y1}.$$

La Forza peso ha componenti

$$\vec{F}_{p_{x1}} = mg \sin \angle, \vec{F}_{p_{y1}} = -mg \cos \angle$$

$$\text{quindi } \vec{F}_p = mg \sin \angle \hat{U}_{x1} - mg \cos \angle \hat{U}_{y1}.$$

Nel SdR relativo scriviamo la seconda legge (o principio) di Newton:

$$\vec{F}_p + \vec{T} + \vec{F}_t = m \vec{a}_r$$

che lungo le due direzioni ortogonali si espandono:

$$\begin{cases} mg \sin \angle + T \sin \vartheta - mg \sin \angle = m a_{x1} \\ -mg \cos \angle + T \cos \vartheta = m a_{y1} \end{cases}$$

Nel SdR relativo il punto materiale è in quieto, dunque $\ddot{x} = \ddot{y} = 0$ e avremo:

$$\begin{cases} T \sin \alpha = 0 \\ T \cos \alpha = mg \cos \lambda \end{cases}$$

A meno di assumere che sia $\lambda = \pi/2$ (caduta libera) $mg \cos \lambda$ è diverso da zero, quindi la seconda equazione implica che T sia anch'esso diverso da zero. Allora la prima equazione è soddisfatta se e solo se $\alpha = 0$.

3.

a) Una forza $\vec{F}(r)$ si dice centrale (a simmetria sfERICA) quando soddisfa le seguenti condizioni:

- 1) è diretta verso un punto dello spazio detto centro di forza
- 2) il suo modulo dipende solo dalla distanza dal centro di forza

Analiticamente, rappresentiamo tali forze mediane la scrittura funzionale seguente:

$$\vec{F}(r) = F(r) \hat{u}_r$$

ove r è il vettore posizione del punto rispetto ad un SdR con origine nel centro di forza.

Tale forza è conservativa poiché presi due punti A e B, individuati dai vettori posizione \vec{r}_A e \vec{r}_B , il lavoro compiuto dalla forza lungo un

qualsiasi percorso γ che congiunga A con B è il medesimo, indipendentemente dal percorso).

In fatti

$$\begin{aligned} L_{A \rightarrow B, \gamma} &= \int_{A, \gamma}^B \vec{F}(\vec{r}) \cdot d\vec{r} = \\ &= \int_{A, \gamma}^B F(r) \hat{u}_r \cdot \left(dr \hat{u}_r + r d\theta \hat{u}_\theta \right) = \\ &= \int_{A, \gamma}^B F(r) dr = \int_{r_A}^{r_B} F(r) dr \end{aligned}$$

Quindi è possibile definire una energia potenziale per le forze centrali, cioè un campo scalare $E_p(r)$ tale che

$$L_{A \rightarrow B} = E_p(r_A) - E_p(r_B).$$

Sarà quindi $E_p(r) = \int_r^{r_0} F(r) dr$

con $E_p(r_0) = 0$ per convenzione, essendo r_0 una opportuna distanza dal centro di forza scelta come riferimento per la misura della energia potenziale (ad esempio, $r_0 = \infty$ per forza gravitazionale).

b)

$$\mathcal{L}_{A \rightarrow C, \gamma} = \mathcal{L}_{A \rightarrow B, \gamma_1} + \mathcal{L}_{B \rightarrow C, \gamma_2}$$

Osservo che la forza in esame è conservativa poiché centrale (a simmetria sfERICA), infatti $\vec{F}(r) = F(r) \hat{r}_r$ con $F(r) = \frac{K}{r^3}$.

Applico quindi i risultati riportati sopra (punto a del quesito).

$$\mathcal{L}_{A \rightarrow C, \gamma} = \mathcal{L}_{A \rightarrow C} = \mathcal{L}_{A \rightarrow B}$$

$\mathcal{L}_{B \rightarrow C} = 0$ poiché B e C hanno

$r_B = r_C$, giacciono quindi sulla medesima superficie equi potenziale.

$$\mathcal{L}_{A \rightarrow B} = \int_{r_A}^{r_B} \frac{K}{r^3} dr = \left[-\frac{K}{er^e} \right]_{r_A}^{r_B} = \frac{K}{2} \left(\frac{1}{r_A^e} - \frac{1}{r_B^e} \right)$$

4.

a)

$$\vec{F}^{(E)} = \frac{d \vec{P}}{dt}$$

essendo $\vec{F}^{(E)}$ la risultante di tutte le forze esterne agenti sul sistema di punti materiali (Forze reali in un SdR inerziale, somma delle forze reali e di quelle apparenti in un SdR non inerziale) e \vec{P} la quantità di moto totale del sistema, cioè $\vec{P} = \sum_{i=1}^n m_i \vec{v}_i$.

Integrando ad ambo i membri rispetto al tempo abbiamo

$$\int_{t_1}^{t_2} \vec{F}^{(E)}(t') dt' = \vec{P}(t_2) - \vec{P}(t_1) \triangleq \Delta \vec{P}(t_1, t_2)$$

A primo membro l'integrale prendo il nome di impulso della forza esterna $\vec{I}_{\vec{F}^{(E)}}(t_1, t_2)$ nell'intervallo $\Delta t = t_2 - t_1$.

Abbiamo quindi il teorema dell'impulso per un sistema di punti materiali:

$$\Delta \vec{P}(t_1, t_2) = \vec{I}_{\vec{F}^{(E)}}(t_1, t_2)$$

La variazione della quantità di moto totale di un sistema di punti materiali nell'intervallo di tempo Δt è pari all'impulso della risultante di tutte le forze esterne nel medesimo intervallo di tempo.

b.i)

Nell'urto il sistema non è isolato, cioè $\vec{F}^{(E)} \neq 0$. Tuttavia lungo la direzione tangente al piano (detta x), non possono agire forze impulsive, perché l'unica forza esterna a componente orizzontale non nulla è la forza elastica della molla, che è costitutivamente non impulsiva. Secondo il modello di Hooke essa è inoltre proporzionale alle deformazioni, e quindi

per piccole deformazioni è piccola. Poiché il fenomeno di urto è supposto essere istantaneo, durante l'urto la molla non può deformarsi, quindi la forza elastica della molla, anche qualora fosse non nulla, non può varia-
re durante l'urto. Essa rimane finita e
perciò ha impulso nullo (se l'urto è istantaneo).

Allora (t₁ istante precedente all'urto
t₂ istante successivo all'urto)

$$P_x(t_1) = mv_0 \cos \angle$$

$$P_x(t_2) = (M+m)v \quad (v \text{ velocità sistema} \\ \text{dopo l'urto})$$

e, in base al thm dell'impulso,

$$P_x(t_2) - P_x(t_1) = I_{x,F^{(E)}}(t_1, t_2) = 0$$

$$mv_0 \cos \angle = (M+m)v \Rightarrow v = \frac{m \cos \angle}{M+m} v_0$$

Dopo l'urto il sistema conserva l'energia meccanica poiché il piano è liscio, e non sono quindi presenti forze di attrito.

$$E_{in} = E_{kin} = \frac{1}{2}(M+m)v^2 = \frac{1}{2}\left(\frac{m \cos^2 \angle}{M+m}\right)mv_0^2$$

$$E_{fin} = E_{pot} = \frac{1}{2}K\Delta L^2$$

$$\Delta L = \sqrt{\frac{m}{M+m}} \sqrt{\frac{m}{K}} v_0 \cos \angle$$

b.ii)

Durante l'impatto è presente lungo la direzione normale al piano sia la forza peso che la reazione vincolare del piano stesso.

Quest'ultima può avere carattere impulsivo (per costituzione del vincolo, che è assunto indistruttibile, quindi impenetrabile).

In fatti se, come assunto implicitamente, dopo l'urto non sono presenti moti in direzione normale, ma solo in direzione tangenziale al piano, è chiaro che durante l'urto non è conservata la componente normale (della mola y) della quantità di moto.

$$\text{Allora } P_y(t_1) = -mv_0 \sin \angle$$

$$P_y(t_2) = 0$$

$$\Delta P_y(t_1, t_2) = mv_0 \sin \angle \neq 0$$

In base al teorema dell'impulso tale variazione è pari all'impulso della risultante di tutte le forze esterne lungo l'asse y , e poiché la forza peso non è impulsiva (forza costante), tale impulso è quello della reazione normale del piano:

$$\vec{I}_N(t_1, t_2) = \Delta P_y(t_1, t_2) \hat{u}_y = mv_0 \sin \angle \hat{u}_y$$