



Corso Luigi Einaudi, 55 - Torino

Appunti universitari

Tesi di laurea

Cartoleria e cancelleria

Stampa file e fotocopie

Print on demand

Rilegature

NUMERO: 1717A -

ANNO: 2015

A P P U N T I

STUDENTE: Chialà Francesco

MATERIA: Fisica I - prof. Triggiane

Il presente lavoro nasce dall'impegno dell'autore ed è distribuito in accordo con il Centro Appunti.

Tutti i diritti sono riservati. È vietata qualsiasi riproduzione, copia totale o parziale, dei contenuti inseriti nel presente volume, ivi inclusa la memorizzazione, rielaborazione, diffusione o distribuzione dei contenuti stessi mediante qualunque supporto magnetico o cartaceo, piattaforma tecnologica o rete telematica, senza previa autorizzazione scritta dell'autore.

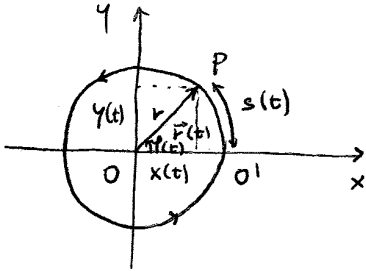
**ATTENZIONE: QUESTI APPUNTI SONO FATTI DA STUDENTIE NON SONO STATI VISIONATI DAL DOCENTE.
IL NOME DEL PROFESSORE, SERVE SOLO PER IDENTIFICARE IL CORSO.**

FISICA 1 (PARTE I)

I ANNO (2013 / 2014)

FRANCESCO CHIALLA'

MOTO CIRCOLARE



COORD. CARTESIANE

$$\begin{cases} x(t) = R \cos(\omega t) \\ y(t) = R \sin(\omega t) \end{cases}$$

$$\vec{v}(t) = x(t) \vec{u}_x + y(t) \vec{u}_y$$

$$[\omega] = [T^{-1}] \quad \frac{\text{rad}}{\text{sec}}$$

MOTO PERIODICO: DOPO T IL PUNTO RITORNA NELLA POSIZIONE INIZIALE CON LA STESSA VELOCITA' DI PARTENZA

$$t \rightarrow t + T$$

$$\begin{aligned} x(t+T) &= R \cos(\omega(t+T)) = R \cos(\omega t + \omega T) = x(t) \\ y(t+T) &= R \sin(\omega(t+T)) = R \sin(\omega t + \omega T) = y(t) \end{aligned} \quad \text{QUANDO } T = \frac{2\pi}{\omega}$$

$$T = \frac{2\pi}{\omega} \quad \text{PERIODO}$$

TRAIETTORIA

$$r^2 = |\vec{r}(t)|^2 = x(t)^2 + y(t)^2 = R^2 \cos^2(\omega t) + R^2 \sin^2(\omega t) = R^2 (\cos^2 \omega t + \sin^2 \omega t) = R^2$$

INFATTI L'EQ DELLA CIRCONFERENZA È

$$x^2 + y^2 = R^2$$

LA TRAIETTORIA È UNA CIRCONFERENZA

$s(t)$ ASCISSA CURVILINEA

$$s(t) = \rho(t) R$$

$$\left[\begin{matrix} \text{COORD.} \\ \text{CART.} \end{matrix} \right] \begin{cases} x(t) = R \cos(\omega t) \\ y(t) = R \sin(\omega t) \end{cases} \Rightarrow \left[\begin{matrix} \text{COORD.} \\ \text{POLARI} \end{matrix} \right] \begin{cases} \rho(t) = R \\ \phi(t) = \omega t \end{cases}$$

IN TAL MODO IDENTIFICHIAMO LA POSIZIONE ANGOLARE

DALLA POSIZIONE ANGOLARE $\phi(t)$ CALCOLIAMO LA VELOCITA' ANGOLARE ω (FACENDO LA DERIVATA DI $\phi(t)$ RISPETTO AL TEMPO)

$$\omega = \frac{d\phi}{dt} = \text{cost.}$$

CALCOLIAMO L'ACCELERAZIONE

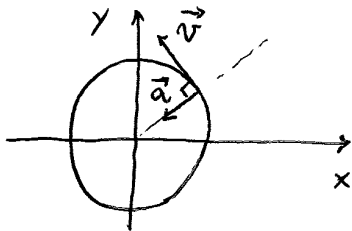
CONSIDERANDO CHE $\vec{v} = -R\omega \sin(\omega t) \vec{u}_x + R\omega \cos(\omega t) \vec{u}_y$

CALCOLIAMO $\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{d}{dt} (-R\omega \sin(\omega t)) \vec{u}_x + \frac{d}{dt} (R\omega \cos(\omega t)) \vec{u}_y$

$= -R\omega^2 \cos(\omega t) \vec{u}_x - R\omega^2 \sin(\omega t) \vec{u}_y =$

$= -R\omega^2 (\cos(\omega t) \vec{u}_x + \sin(\omega t) \vec{u}_y) =$

$= -R\omega^2 \vec{u}_r$



IL SEGNO "-" INDICA CHE \vec{a} HA VERSO ENTRANTE DIRETTO VERSO IL CENTRO DELLA CIRCONFERENZA PERCIÒ L'ACCELERAZIONE È DETTA CENTRIFUGA

NOTIAMO ANCHE $\vec{v} \perp \vec{a}$

RIASSUMENDO

$$\begin{cases} \vec{v} = R\omega \vec{u}_t \\ \vec{a} = -R\omega^2 \vec{u}_r \\ \vec{r}(t) = R\vec{u}_r \end{cases}$$

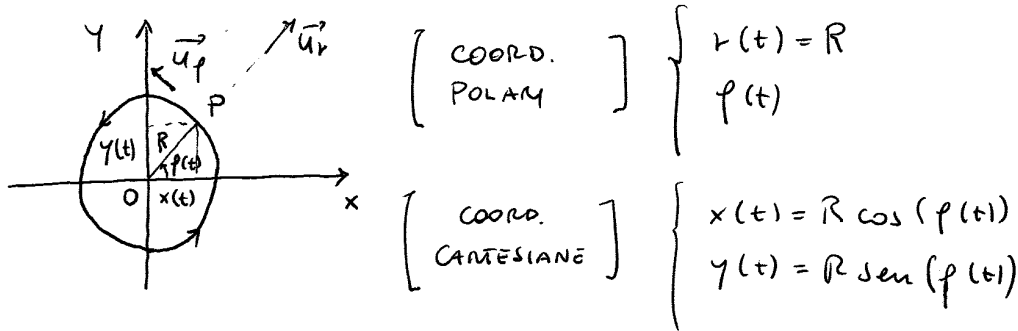
DIMOSTRIAMO CHE IL MODULO DI \vec{v} È COSTANTE

$$|\vec{v}| = \sqrt{\vec{v} \cdot \vec{v}} = \sqrt{R^2 \omega^2 \vec{u}_t \cdot \vec{u}_t} = \sqrt{R^2 \omega^2 \cdot 1} = R|\omega| = \text{COSTANTE}$$

METTIAMO IL VALORE ASSOLUTO ($|\omega|$) PERCHÈ ω PUÒ ESSERE POSITIVA O NEGATIVA, PROPRIÒ PERCHÈ \vec{v} NON VARIA IN MODULO SI PARLA DI "MOTO CIRCOLARE UNIFORME".

NON DIMENTICHIAMO PERÒ CHE \vec{v} VARIA IN DIREZIONE PER EFFETTO DELL'ACCELERAZIONE CENTRIFUGA.

MOTO CIRCOLARE GENERICO



$$\begin{cases} \vec{u}_r = \cos(\varphi(t)) \vec{u}_x + \sin(\varphi(t)) \vec{u}_y \\ \vec{u}_\varphi = -\sin(\varphi(t)) \vec{u}_x + \cos(\varphi(t)) \vec{u}_y \end{cases}$$

CALCOLO VELOCITÀ

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d}{dt} (x(t) \vec{u}_x + y(t) \vec{u}_y) = \left(\frac{dx(t)}{dt} \right) \vec{u}_x + \left(\frac{dy(t)}{dt} \right) \vec{u}_y =$$

$$= -R \sin(\varphi(t)) \frac{d\varphi(t)}{dt} \vec{u}_x + R \cos(\varphi(t)) \frac{d\varphi(t)}{dt} \vec{u}_y =$$

$$= -R \omega(t) \sin(\varphi(t)) \vec{u}_x + R \omega(t) \cos(\varphi(t)) \vec{u}_y =$$

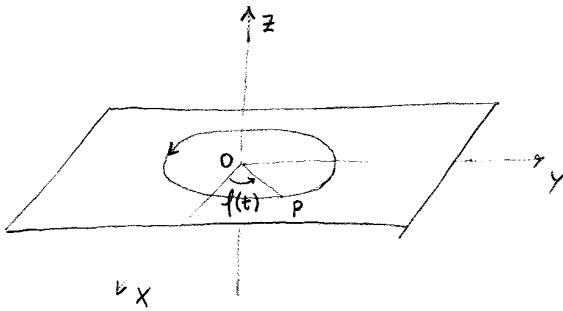
$$= R \omega(t) (-\sin(\varphi(t)) \vec{u}_x + \cos(\varphi(t)) \vec{u}_y) = R \omega(t) \vec{u}_\varphi(t)$$

N.B. ω E \vec{u}_φ
VARIANO NEL TEMPO

RICORDANDO CHE $\frac{ds}{dt} = R \frac{d\varphi}{dt} = R \omega(t)$

QUINDI $\vec{v} = \frac{ds}{dt} \vec{u}_\varphi(t)$ (VELOCITÀ IN COMPONENTI INTRINSECHE)

VETTORE VELOCITÀ ANGOLARE

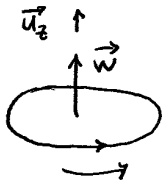


IL VERSO SEGNA TO SULL'ASSE Z È LEGATO A QUELLO FISSATO SULLA CIRCONFERENZA DALLA REGOLA DELLA MANO DESTRA.

N.B. IL VERSO FISSATO SULLA CIRCONFERENZA (VERSO DEI φ CRESCENTI) È INDIPENDENTE DAL VERSO DEL MOTO ANALIZZATO.

DEFINISCO IL VETTORE VELOCITÀ ANGOLARE

$$\vec{\omega} = \omega \vec{u}_z$$

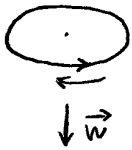


$$\omega > 0$$

$$\vec{\omega} = \omega \vec{u}_z$$

SE IL PUNTO SI MUOVE LUNGO LA CIRCONFERENZA NEL VERSO FISSATO SULLA STESSA $\omega > 0$ E QUINDI $\vec{\omega}$ HA VERSO CONCORDE A QUELLO DI \vec{u}_z

$$\uparrow \vec{u}_z$$



$$\omega < 0$$

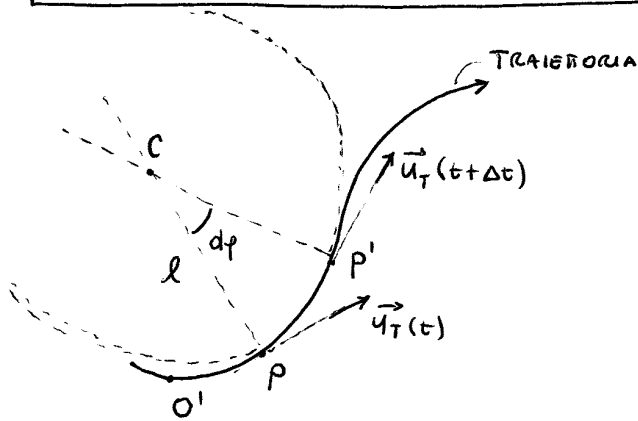
$$\vec{\omega} = \omega \vec{u}_z$$

SE IL PUNTO SI MUOVE NEL VERSO OPPOSTO A QUELLO FISSATO SULLA CIRCONFERENZA $\omega < 0$ E QUINDI $\vec{\omega}$ HA VERSO OPPOSTO A QUELLO DI \vec{u}_z

NOTAZIONE VETTORIALE DI $\vec{\omega}$

$$\vec{\omega} = (0, 0, \omega)$$

ACCELERAZIONE IN UN MOTO 3D



INNANZITUTTO NOTIAMO CHE LA DESCRIZIONE COMPLETA DEL MOTO PUÒ ESSER FATTA ATTRAVERSO L'ASCISSA CURVILINEA $s(t)$

RICORDIAMO CHE...

$$\vec{v} = v(t) \vec{u}_T(t) \quad v(t) = \frac{ds}{dt}$$

CONSIDERIAMO DUE ISTANTI SUCCESSIVI E LA POSIZIONE DELL'OGGETTO IN MOTO INDIVIDUATA DAI PUNTI P E P'.

TRACCIAMO LE UNICHE DUE PERPENDICOLARI AI VETTORI $\vec{u}_T(t)$ E $\vec{u}_T(t+\Delta t)$ PASSANTI PER I PUNTI "P" E "P'" CHE SI INCONTRERANNO IN UN PUNTO "C" IN GENERALE $|PC| \neq |P'C|$

Questa uguaglianza varrà nel limite in cui $\Delta t \rightarrow 0 \Rightarrow \Delta t = dt$

$$|PC| \approx |P'C| = l$$

Ciò vuol dire che i punti "P" e "P'" appartengono ad una stessa circonferenza centrata in "C".

PER $\Delta t \rightarrow 0 \Rightarrow \Delta t = dt$ L'ARCO DI TRAIETTORIA $\widehat{PP'}$ SI CONFONDE CON L'ARCO DELLA CIRCONFERENZA CENTRATA IN "C" DI RAGGIO l .

STIAMO APPROSSIMANDO IL MOTO SFRUTTANDO IL MOTO CIRCOLARE CHE SI PUÒ RICONOSCERE IN UN INTERVALLO INFINITESIMO DI TEMPO dt .

LA CIRCONFERENZA CENTRATA IN "C" È DETTA CERCHIO OSCULATORE ED IL PIANO SU CUI GIACE TALE CERCHIO È DETTO PIANO OSCULATORE.

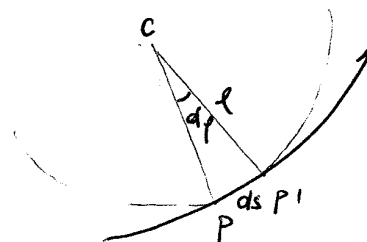
È CHIARO CHE IL "CERCHIO OSCULATORE" CONSIDERATO VARIA DA PUNTO A PUNTO. df È L'ANGOLO SOTTO CUI IL CENTRO "C" VEDE IL TRATTO DI TRAIETTORIA PERCORSO.

DEFINISCO LA VELOCITÀ ANGOLARE ISTANTANEA

$$\omega = \frac{df}{dt}$$

INOLTRE $ds = l df$

QUINDI $v(t) = \frac{ds}{dt} = l \frac{df}{dt} = l \omega$



SAPENDO CHE $\frac{d\vec{u}_T}{dt} = \omega \vec{u}_N = \vec{\omega} \times \vec{u}_T$

$$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{dv}{dt} \vec{u}_T(t) + \vec{v} \frac{d\vec{u}_T}{dt} = \frac{dv}{dt} \vec{u}_T(t) + v (\underbrace{\vec{\omega} \times \vec{u}_T}_{\rightarrow}) = \frac{dv}{dt} \vec{u}_T + (\vec{\omega} \times \vec{v}) =$$

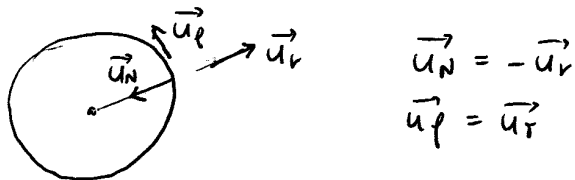
$$= \frac{dv}{dt} \vec{u}_T + v \omega \vec{u}_N = \vec{a}_T + \vec{a}_c$$

$$\vec{a}_T = \frac{dv}{dt} \vec{u}_T = \frac{d^2s}{dt^2} \vec{u}_T$$

$$\vec{a}_c = \vec{\omega} \times \vec{v} = v \omega \vec{u}_N = \underbrace{\ell \omega^2}_{>0} \vec{u}_N = \frac{v^2}{\underbrace{\ell}_{>0}} \vec{u}_N$$

QUINDI L'ACCELERAZIONE
E' SEMPRE RIVOLTA VERSO
L'INTERNO DELLA CURVA
E VERSO IL CENTRO DEL CERCHIO
OSCULATORE

TUTTO QUESTO È CONFORME A QUELLO
CHE ACCADE NEL MOTO CIRCOLARE

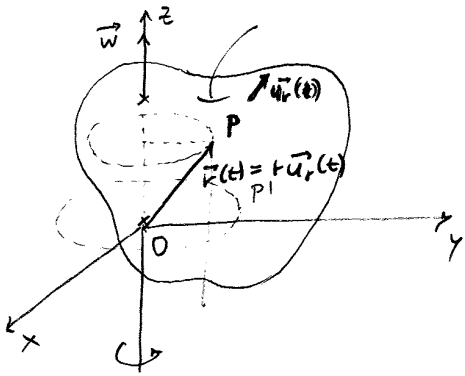


$$\vec{a}_T = \frac{dv}{dt} \vec{u}_T = \frac{d^2s}{dt^2} \vec{u}_T$$

$$\vec{a}_c = v \omega \vec{u}_N = \ell \omega^2 \vec{u}_N = - \frac{v^2}{\ell} \vec{u}_N$$

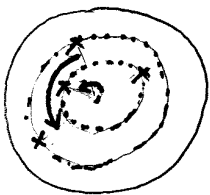
CINEMATICA DEI SISTEMI RIGIDI

CONSIDERIAMO UNA MELA ED IL SUO MOTO DI ROTAZIONE INTORNO AD UN ASSE Z.



LA DISTANZA DI UN "P" (O DI QUALUNQUE ALTRO PUNTO) DELLA MELA DALL'ASSE Z RIMANE COSTANTE DURANTE LA ROTAZIONE. IL PUNTO "P", QUINDI, DESCRIVERA' UNA TRAIETTORIA CONCENTRICA: IL SUO MOTO È CIRCOLARE. NOTIAMO ANCHE CHE LO SPOSTAMENTO DEL PUNTO P IN UN CERTO INTERVALLO DI TEMPO È UGUALE A QUELLO DI QUALSIASI ALTRO PUNTO DELLA MELA IN QUELLO STESSO INTERVALLO DI TEMPO. QUESTA È UNA PROPRIETÀ DEI SISTEMI RIGIDI.

PER CONVINCERCI CONSIDERIAMO UN VINILE.



SE IN UN CERTO INTERVALLO Δt IL GRAFFIO X SUL VINILE SI SARÀ SPOSTATO DI UN ANGOLO $\Delta \phi$ ALLORA IN QUELLO STESSO Δt UN ALTRO GRAFFIO X AVRÀ DESCRITTO UN ANGOLO $\Delta \theta = \Delta \phi$. QUESTO IMPLICA CHE LA VELOCITÀ ANGOLARE DI OGNI PUNTO DEL VINILE È LA STESSA.

$$\omega = \frac{d\phi}{dt} \text{ UGUALE PER TUTTI I PUNTI!!!}$$

PERCIÒ POSSIAMO DIRE CHE IL MOTO DI UN CORPO RIGIDO INTORNO AD UN ASSE FISSO PUÒ ESSERE DESCRITTO COMPLETAMENTE DA UN UNICO PARAMETRO: $\phi(t)$. LA POSIZIONE ANGOLARE DI UN PUNTO ATTRAVERSO LA QUALE DEDUCIAMO QUELLA DI TUTTI GLI ALTRI. IL SISTEMA RIGIDO HA 1 GRADO DI LIBERTÀ.

DEF. SISTEMA RIGIDO: È L'INSIEME DEI PUNTI CHE SI MUOVONO MANTENENDO FISSA LA LORO DISTANZA RECIPROCA.

UN ESEMPIO DI SISTEMA RIGIDO È UN CORPO RIGIDO OPPURE GLI ASSI DI UN SISTEMA DI RIFERIMENTO, I VETTORI \vec{u}_T E \vec{u}_P DI UN MOTO CIRCOLARE ECC.

COME SI MUOVE LA MELA ???

NOTIAMO CHE LA DISTANZA $OP = \text{cost}$ NELLA ROTAZIONE. CIÒ CHE VARIA È IL VETTORE \vec{u}_T .

$$\vec{r}(t) = \vec{OP}(t) \quad OP \text{ È AL CORPO RIGIDO} \Rightarrow |\vec{r}(t)| = |OP| = \text{cost}$$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{r}$$

SE L'ASSE È FISSO $\vec{\omega} = \omega \vec{u}_z$

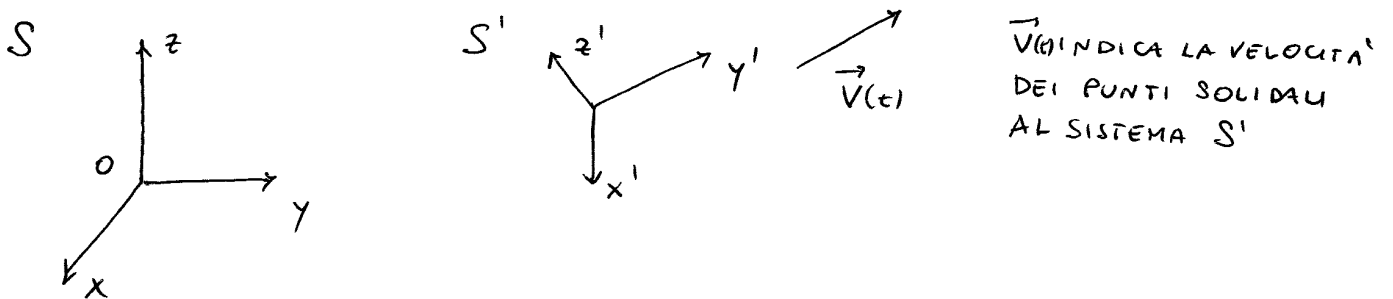
CINEMATICA DEI MOTI RELATIVI

IL MOTO DI UN PUNTO MATEMALE PUO' ESSERE DESCRITTO DA DUE OSSERVATORI CIASCUNO CON UN PROPRIO SISTEMA DI RIFERIMENTO. LE DESCRIZIONI DEI DUE OSSERVATORI SARANNO DIVERSE MA IN QUALCUNO MODO COLLEGATE. A NOI INTERESSA CAPIRE QUALI RELAZIONI INTERCORRONO TRA LORO.

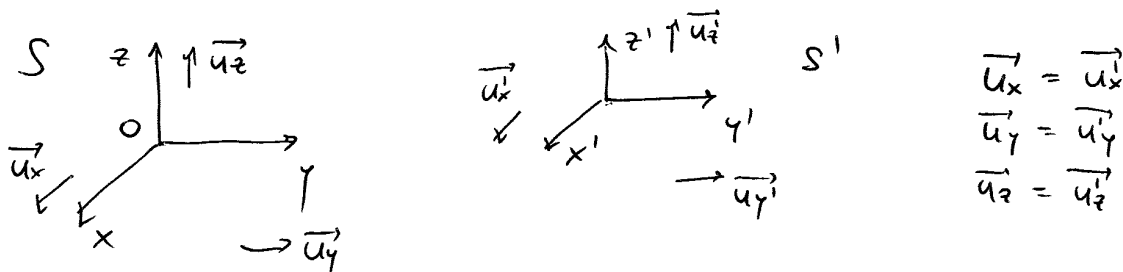
IL MOTO + GENERALE IN ASSOLUTO DI UN SISTEMA RIGIDO E' COMPOSTO DA :
MOTO TRASLATIVO + MOTO ROTATIVO.

CONSIDERIAMO DUE SISTEMI DI RIFERIMENTO: S E S'
 SUPPONIAMO CHE S' SI MUOVA SECONDO UN MOTO DI PURA TRASLAZIONE

DEF. MOTO TRASLATIVO: TUTTI I PUNTI DEL SISTEMA RIGIDO HANNO STESSA VELOCITA' IN UN DATO ISTANTE, O MEGLIO VARIANDO LA LORO VELOCITA' (CHE IN GENERALE DIPENDE DAL TEMPO) ALLO STESSO MODO.



DATO CHE IL MOTO E' DI PURA TRASLAZIONE LA COSA PIU' FUORBA DA FARE E' FISSARE GLI ASSI DI S' IN MODO CHE SIANO PARALLELI A QUELLI DI S



- CALCOLIAMO L'ACCELERAZIONE DEL PUNTO O' MISURATA DA O

$$\frac{d^2 \vec{OO}'}{dt^2} = \frac{d\vec{v}(t)}{dt} = \vec{a}_{O'}$$

- CALCOLIAMO L'ACCELERAZIONE DEL PUNTO P MISURATA DA S'

$$\vec{a}' = \frac{d\vec{v}'}{dt} = \frac{dv'_x}{dt} \vec{u}_x' + \frac{dv'_y}{dt} \vec{u}_y' + \frac{dv'_z}{dt} \vec{u}_z'$$

- CALCOLIAMO L'ACCELERAZIONE DEL PUNTO P MISURATA DA S

$$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{dv_x}{dt} \vec{u}_x + \frac{dv_y}{dt} \vec{u}_y + \frac{dv_z}{dt} \vec{u}_z$$

ANALOGALMENTE A QUANTO OSSERVATO PER IL CALCOLO DELLA VELOCITA' OSSERVIAMO CHE LA LEGGE CHE LEGA LE ACCELERAZIONI MISURATE NEI DIVERSI SISTEMI DI RIFERIMENTO SI OTTIENE DERIVANDO QUELLA DELLA VELOCITA' (O DERIVANDO DUE VOLTE QUELLA DELLE POSIZIONI),

$$\vec{v} = \vec{v}' + \vec{V} \Rightarrow \boxed{\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{d\vec{v}'}{dt} + \frac{d\vec{V}}{dt} = \vec{a}' + \vec{a}_0'}$$

\vec{V} È DETTA VELOCITÀ DI TRASCINAMENTO DI QUALSIASI PUNTO SOLIDALE A S' RISPETTO A S

\vec{a}_0' È DETTA ACCELERAZIONE DI TRASCINAMENTO DI QUALSIASI PUNTO SOLIDALE A S' RISPETTO A S

RIASSUMENDO

$$\begin{cases} \vec{r}(t) = \vec{r}'(t) + \vec{OO}' \\ \vec{v}(t) = \vec{v}'(t) + \vec{V}(t) \\ \vec{a}(t) = \vec{a}'(t) + \vec{a}_0'(t) \end{cases}$$

CASO PARTICOLARE SE S' SI MUOVE DI MOTO UNIFORME

$$\frac{d\vec{OO}'}{dt} = \vec{V} = \text{CONSTANTE} \Rightarrow \frac{d\vec{V}}{dt} = \vec{a}_0' = 0$$

PERCUI $\vec{a}(t) = \vec{a}'(t)$ " I DUE SISTEMI PERCEPISCONO IDENTICAMENTE L'ACCELERAZIONE DEL PUNTO " P ")

QUESTO SI VERIFICA I TUTTI I SISTEMI DI RIFERIMENTO DETTI INERZIALI

$$\text{QUINDI } \vec{OO}'(t) = \vec{OO}'(t_0) + \vec{V}(t-t_0)$$

SE IN $t_0 = 0$ LE ORIGINI O E O' COINCIDONO $\rightarrow \vec{OO}'(0) = 0$

$$\vec{OO}'(t) = \vec{V}t$$

CALCOLIAMO LE DERIVATE DI u_x', u_y', u_z'

$$\frac{d\vec{u}_x'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_x'$$

$$\frac{d\vec{u}_y'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_y'$$

$$\frac{d\vec{u}_z'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_z'$$

ESPRIMIAMO ANCHE IL VETTORE POSIZIONE ATTRAVERSO LE COMPONENTI DEI DUE SISTEMI DI RIFERIMENTO

$$\vec{r} = \vec{r}' = \begin{cases} x' \vec{u}_x' + y' \vec{u}_y' + z' \vec{u}_z' \\ x \vec{u}_x + y \vec{u}_y + z \vec{u}_z \end{cases}$$

CALCOLIAMO ORA LA VELOCITA' DI P MISURATA DA S'

$$\vec{v}' = \left(\frac{d\vec{r}'}{dt} \right)_{S'} = \frac{dx'}{dt} \vec{u}_x' + \frac{dy'}{dt} \vec{u}_y' + \frac{dz'}{dt} \vec{u}_z'$$

NOTARE CHE NELLA DERIVAZIONE NON VENGONO COINVOLTI $\vec{u}_x', \vec{u}_y', \vec{u}_z'$ PERCHE' ESSI SONO FISSI PER L'OSSERVATORE IN S' IN QUANTO SONO AD ESSI SOLIDALI (RUOTANO INSIEME A LUI)

CALCOLIAMO ORA LA VELOCITA' DI P MISURATA DA S TENENDO CONTO CHE, A DIFFERENZA DI PRIMA, $\vec{u}_x', \vec{u}_y', \vec{u}_z'$ VARIANO NEL TEMPO

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{dx}{dt} \vec{u}_x + \frac{dy}{dt} \vec{u}_y + \frac{dz}{dt} \vec{u}_z \quad (\text{DERIVANDO } \vec{r})$$

$$\vec{v} = \left(\frac{d\vec{r}'}{dt} \right)_S = \frac{d}{dt} (x' \vec{u}_x' + y' \vec{u}_y' + z' \vec{u}_z') = (\text{DERIVANDO } \vec{r}')$$

$$= \left(\frac{dx'}{dt} \vec{u}_x' + \frac{dy'}{dt} \vec{u}_y' + \frac{dz'}{dt} \vec{u}_z' \right) + x' \frac{d\vec{u}_x'}{dt} + y' \frac{d\vec{u}_y'}{dt} + z' \frac{d\vec{u}_z'}{dt}$$

$$= \vec{v}' + x' (\vec{\omega} \times \vec{u}_x') + y' (\vec{\omega} \times \vec{u}_y') + z' (\vec{\omega} \times \vec{u}_z') =$$

$$= \vec{v}' + \vec{\omega} \times (x' \vec{u}_x' + y' \vec{u}_y' + z' \vec{u}_z') =$$

$$= \vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{r}' = \vec{v}' + \vec{v}_T$$

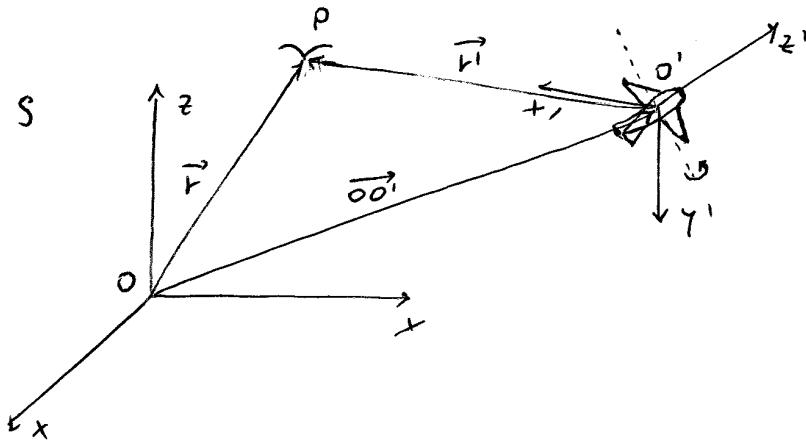
$$\boxed{\vec{v} = \vec{v}' + \vec{v}_T}$$

$\vec{v}_T = \vec{\omega} \times \vec{r}' = \vec{\omega} \times \vec{r} =$ VELOCITA' DI TRASLAMENTO CON CUI SI MUOVE IL SISTEMA S' E TUTTI I PUNTI AD ESSI SOLIDALI

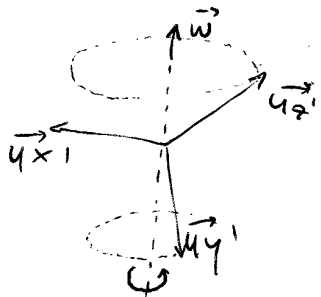
STUDIAMO ADESSO IL MOTO RELATIVO + GENERICO POSSIBILE: ROTATORIO + TRASLATORIO

IN PARTICOLARE IMMAGINIAMO CHE NOI SIAMO SULLA TERRA ED UN ALTRO OSSERVATORE SIA SU UN JET CHE VOLTEGGIA IN ARIA RUOTANDO E TRASLANDO.

FISSIAMO I DUE SISTEMI DI RIFERIMENTO:



- IL MOTO DI TRASLAZIONE DEL JET E' QUELLO CHE COINVOLGE ALLO STESSO MODO TUTTI I PUNTI CHE COMPONGONO IL VELOCIVOLO E CHE SONO AD ESSO SOLIDALI (ANCHE GLI ASSI).
- IL MOTO DI ROTAZIONE DEL JET PUO' ESSERE DESCRITTO IMMAGINANDO DI CONSIDERARE UN ASSE DI ISTANTANEA ROTAZIONE



$$\begin{cases} \frac{d\vec{u}_x'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_x' \\ \frac{d\vec{u}_y'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_y' \\ \frac{d\vec{u}_z'}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{u}_z' \end{cases}$$

$$\vec{r}(t) = \vec{r}'(t) + \vec{oo}'(t)$$

$$\vec{r}(t) = x(t)\vec{u}_x + y(t)\vec{u}_y + z(t)\vec{u}_z$$

$$\vec{r}'(t) = x'(t)\vec{u}_x' + y'(t)\vec{u}_y' + z'(t)\vec{u}_z'$$

CALCOLIAMO LA VELOCITA' MISURATA DA S' (IL JET)

$$\vec{v}' = \left(\frac{d\vec{r}'}{dt} \right)_{S'} = \frac{dx'}{dt} \vec{u}_x' + \frac{dy'}{dt} \vec{u}_y' + \frac{dz'}{dt} \vec{u}_z'$$

CALCOLIAMO LA VELOCITA' MISURATA DA S

$$\begin{aligned} \frac{d\vec{r}'}{dt} &= \frac{d}{dt} (x'(t)\vec{u}_x' + y'(t)\vec{u}_y' + z'(t)\vec{u}_z') = \\ &= \left(\frac{dx'}{dt} \vec{u}_x' + \frac{dy'}{dt} \vec{u}_y' + \frac{dz'}{dt} \vec{u}_z' \right) + x' \frac{d\vec{u}_x'}{dt} + y' \frac{d\vec{u}_y'}{dt} + z' \frac{d\vec{u}_z'}{dt} = \\ &= \vec{v}' + x' (\vec{\omega} \times \vec{u}_x') + y' (\vec{\omega} \times \vec{u}_y') + z' (\vec{\omega} \times \vec{u}_z') = \\ &= \vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{r}' \end{aligned}$$

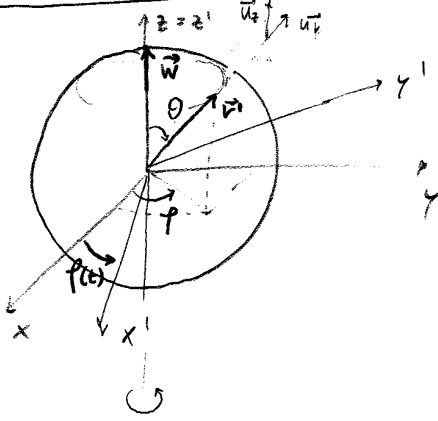
$$\frac{d\vec{r}'}{dt} = \vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{r}'$$

$$\text{SE } \vec{r}(t) = \vec{r}'(t) + \vec{oo}'(t) \Rightarrow \vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d\vec{r}'(t)}{dt} + \frac{d\vec{oo}'(t)}{dt} =$$

$$\vec{v} = \vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{r}' + \vec{v}$$

$$\vec{v}' = \frac{d\vec{oo}'}{dt} = \text{VELOCITA' DI } O'$$

MOTO DELLA TERRA



- CONSIDERIAMO DUE SISTEMI DI RIFERIMENTO:
- 1) S FISSO CON ASSI x, y, z CHE PUNTANO VERSO STELLE FISSI
 - 2) S' CON ASSI x', y', z' CHE SI MUOVE IN MODO SOLIDALE ALLA TERRA INTORNO ALL'ASSE DI ROTAZIONE z

VELOCITÀ ANGOLARE DELLA TERRA $\omega = 7,3 \cdot 10^{-5} \frac{\text{rad}}{\text{sec}}$ $\omega = \frac{d\varphi}{dt}$

QUAL È L'EFFETTO DEL MOTO DI ROTAZIONE SULLA VELOCITÀ E SULLA ACCELERAZIONE? NON TENENDO CONTO DEL MOTO DI ROTAZIONE OGNI CORPO È SICURAMENTE SOGGETTO ALLA ACCELERAZIONE DI GRAVITAZIONALE. CIÒ ACCADE RISPETTO AL SIST. DI REF. S

$\vec{f}_0 = \frac{GM_T}{R_T^2} \vec{u}_r$ $|\vec{f}_0| \approx 9,8 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$ $R_T \approx 6,37 \cdot 10^6 \text{ m} \approx 6400 \text{ km}$

SE OSSERVIAMO IL MOTO DI UN CORPO RISPETTO A S' VARrà LA LEGGE DI TRASFORMAZIONE:

$$\vec{a}' = \vec{f} = \vec{a} - \underbrace{2\vec{\omega} \times \vec{v}'}_{\text{ACC. DI CORIOLIS}} - \underbrace{\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')}_{\text{ACCELERAZIONE CENTRIFUGA}} \quad (1)$$

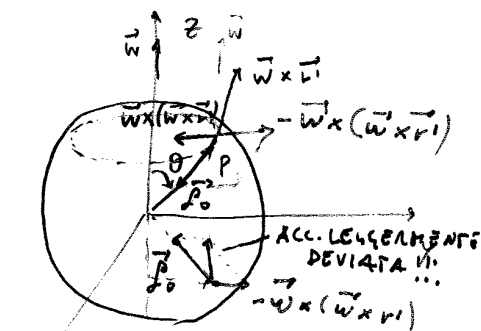
CONSIDERIAMO UN FILO A PIOMBO. LA DIREZIONE DEL FILO AVRà LA STESSA DIREZIONE DI \vec{f} . IL FILO HA $\vec{v}' = 0$

$\vec{f} = \vec{f}_0 - \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')$

$\vec{\omega} = \omega \vec{u}_z$
 $\vec{r}' = R_T \vec{u}_r \Rightarrow \vec{\omega} \times \vec{r}' = \omega R_T \sin \theta \vec{u}_\varphi$

$\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') = \omega^2 R_T \sin \theta \vec{u}$

DOVE $\vec{u} = \vec{u}_z \times \vec{u}_\varphi$ CIÒ È IL VETTORE CHE VA DAL PUNTO "P" ED È DIRETTO VERSO L'ASSE DI ROTAZIONE. DATO CHE NELLA FORMULA (1) VI È UN SEGNO MENO ALLORA L'ACCELERAZIONE SARà CENTRIFUGA



L'ACCELERAZIONE CENTRIFUGA PERÒ VALE IN MODULO $\omega^2 R_T \approx 3,4 \cdot 10^{-2} \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$ ALL'EQUATORE SE LA CONFRONTIAMO CON $|\vec{f}_0| \approx 9,8 \frac{\text{m}}{\text{s}^2}$ ESSA È DEL TUTTO TRASCURBILE HA ESISTE E DETERMINA QUELLA LEGGERISSIMA DEVIATIONE DELLA ACCELERAZIONE CHE PER COMODITÀ CONSIDERIAMO DIRETTO VERSO IL CENTRO DELLA TERRA

L'EFFETTO È DEL 3% (TRE PER MILLE) È TRASCURABILISSIMO!!

DINAMICA (VEDI INTRODUZIONE DISCORSIVA SULLE DISPENSE PAG. 55 - 60)
 PAG. 72 - 75)

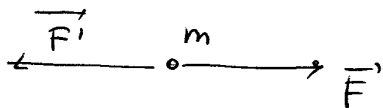
LA DEFINIZIONE OPERATIVA DI FORZA DATA ATTRAVERSO LA LEGGE DI NEWTON,

$F = \frac{d\vec{p}}{dt}$ (CHE È UGUALE A $\vec{F} = m\vec{a}$ QUANDO m È COSTANTE) NON È UTILE

PER DESCRIVERE IL MOTO DI UN OGGETTO PERCHÉ DI FATTO USIAMO IL MOTO STESSO PER DEFINIRE LA FORZA (NEL SENSO CHE PER CONOSCERE \vec{F} DOBBIAMO CONOSCERE $\vec{a}(t)$).

OCORRE QUINDI DEFINIRE UNA FORZA INDIPENDENTE DALL'ACCELERAZIONE CHE ESSA PRODUCE. SUCCESSIVAMENTE UTILizzerEMO IL VALORE COSÌ CALCOLATO PER DETERMINARE \vec{a} GRAZIE ALLA LEGGE DI NEWTON. TALE DEFINIZIONE È DETTA DEFINIZIONE STATICA DI FORZA.

AGIAMO SU DI UN CORPO, A CUI È APPLICATA UNA FORZA INCOGNITA \vec{F} , CON UNA FORZA A NOI NOTA \vec{F}' CHE POSSIAMO MODULARE FACENDO IN MODO CHE $\vec{F} + \vec{F}' = 0$. IL CORPO NON SI MUOVE SE FERMO NELL'ISTANTE INIZIALE t_0



SE $\vec{F} + \vec{F}' = 0 \implies m\vec{a} = 0 \iff \vec{a} = 0$
 $\vec{F} = -\vec{F}'$

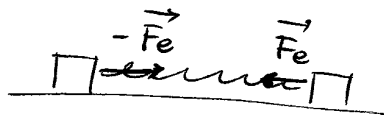
QUESTA È UNA SITUAZIONE DETTA DI EQUILIBRIO STATICO IN CUI $\sum_{i=1}^n \vec{F}_i = \vec{0}$. NOTARE CHE AFFINCHÉ CI SIA EQUILIBRIO STATICO IL CORPO DEVE

AVERE VELOCITÀ INIZIALE NULLA

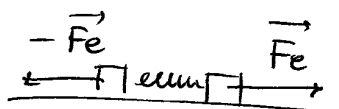
DINAMOMETRO

LA CONDIZIONE DI EQ. STATICO SI REALIZZA QUANDO UTILIZZIAMO IL DINAMOMETRO. ESSO È COSTITUITO DA UNA MOLLA DI LUNGHEZZA A RIPOSO PARIA A "L". QUANDO GLI VIENE APPLICATA UNA FORZA SI GENERANO FORZE UGUALI E OPPOSITE CHE TENDONO A RIPORTARLA NEL SUO STATO INIZIALE FACENDOLA RACQUISIRE LA SUA LUNGHEZZA ORIGINARIA.

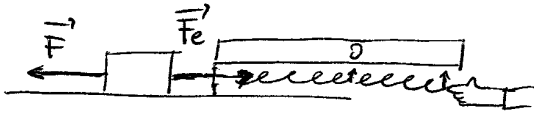
MOLLA ALLUNGATA



MOLLA COMPRESA



USO DEL DINAMOMETRO



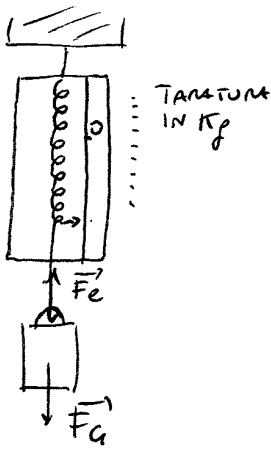
SE APPLICHIAMO UNA FORZA \vec{F}_e UGUALE ED OPPOSTA A \vec{F} SI REALIZZERÀ UNA CONDIZIONE DI EQ. STATICO E QUINDI POTREMO CONOSCERE \vec{F} .

$$\text{VALE } \vec{F} = -\vec{F}_e$$

MISURA DELLA FORZA PESO

SAPPIAMO CHE L'ACCELERAZIONE DI QUAVITA' NON DIPENDE DAL CORPO CONSIDERATO ED È PAM A $9,8 \frac{m}{s^2}$. LA FORZA PESO SARÀ DATA DA $|\vec{F}_g| = m g$

PER MISURARLA POSSIAMO UTILIZZARE UNA BILANCIA A MOLLA.



COLLEGHIAMO AD UN DINAMOMETRO FISSATO AD UN VINCOLO IN VERTICALE E AGGANCIAROLI UNA MASSA. SI REALIZZERÀ UNA CONDIZIONE DI EQUILIBRIO STATICO IN CUI:

$$\vec{F}_e + \vec{F}_g = 0 \iff |\vec{F}_e| = |\vec{F}_g|$$

IN QUESTO MODO POSSIAMO CONOSCERE LA FORZA PESO USANDO LA LEGGE DI NEWTON

$|\vec{F}| = m g$ POSSIAMO TARARE IL DINAMOMETRO

DIRETTAMENTE IN UNITÀ DI MASSA

ABBIAMO REALIZZATO UNA BILANCIA A MOLLA.

ESEMPI DI DEFINIZIONI STATICHE DELLA FORZA SONO

- 1) LA LEGGE DI HOOKE $|\vec{F}_e| = k_e \Delta l$ CI PERMETTE DI RICEVERE LA FORZA SENZA CONOSCERE L'ACCELERAZIONE.
- 2) LA LEGGE DI QUAVITAZIONE UNIVERSALE DI NEWTON (1700) CHE ERA GIÀ STATA FORMULATA DA KEPLERO MA IN TERMINI DINAMICI E NON STATICI.

SELEGO UN CORPO DI MASSA UNITARIA TALE CHE $m_G = 1$ E $m = 1$

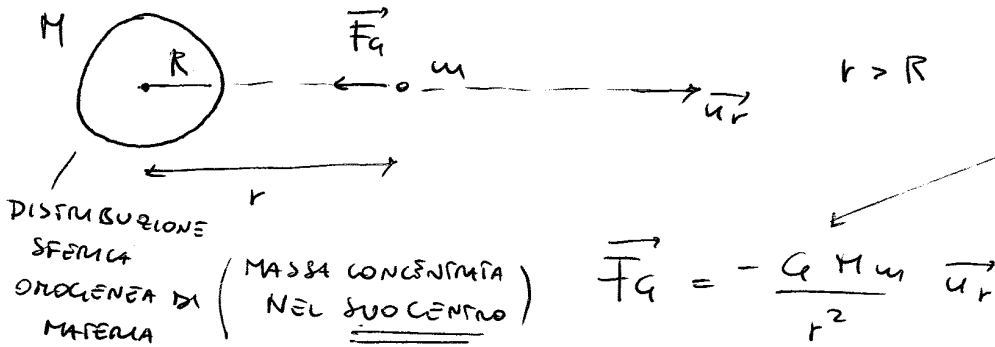
SEQUE $\Rightarrow \frac{m_G}{m} = k = 1$

BENCHÉ m_G SIA DIVERSA DA m COME CONCETTO È POSSIBILE DEFINIRLA ALO STESSO MODO E TALE CHE $m_G = m$ PRINCIPIO DI EQUIVALENZA

POSSIAMO QUINDI SCRIVERE SEMPLICEMENTE

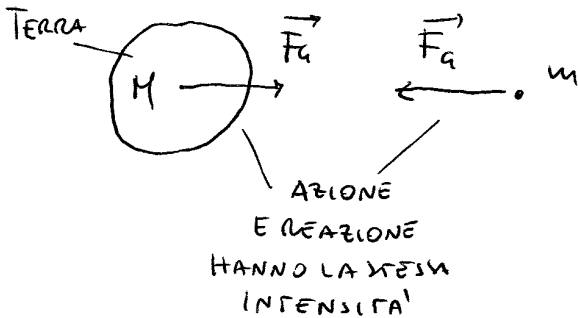
$$\vec{F}_{12} = -G \frac{m_1 m_2}{r^2} \vec{u}_{12} \quad G = 6,67 \times 10^{-11} \frac{Nm^2}{kg^2}$$

IN GENERALE QUESTA RELAZIONE VALE PER OGGETTI PUNTIIFORMI, PERO' SE CONSIDERAMO OGGETTI APPROSSIMATIVAMENTE SFERICI VARRA'



QUESTA SITUAZIONE È QUELLA CHE SI VERIFICA TRA LA TERRA E I CORPI SU DI ESSA.

SE $M \gg m$ SI AVRA' UNA SITUAZIONE DI QUESTO GENERE:



$$|\vec{F}_G| = m |\vec{a}_m| \Rightarrow \frac{|\vec{a}_T|}{|\vec{a}|} = \frac{m}{M_T}$$

$$|\vec{F}_G| = M |\vec{a}_T|$$

SE $M_T \gg m \Rightarrow |\vec{a}_T| \ll |\vec{a}|$

L'ACCELERAZIONE ESERCITATA DA UN CORPO SULLA SUPERFICIE TERRESTRE È TRASCURABILE $|\vec{a}_T| \ll |\vec{a}|$

QUINDI UN SR SOLIDALE

ALLA TERRA È IN BUONA APPROSSIMAZIONE UN INERZIALE.

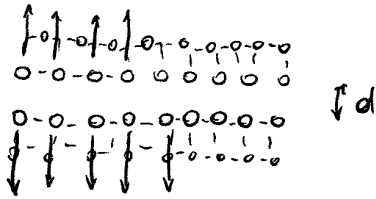
L'ACCELERAZIONE DI UNA MASSA SULLA TERRA PUÒ ESSERE CALCOLATA IN TAL MODO:

$$\vec{a}' = -G \frac{M}{r^2} \vec{u}_r$$

L'ACCELERAZIONE NON DIPENDE DALLA MASSA DEL CORPO IN QUANTO STIAMO USANDO LA STESSA DEFINIZIONE OPERATIVA DI MASSA INERZIALE E MASSA GRAVITAZIONALE

FORZE DI CONTATTO

LE FORZE DI CONTATTO SONO QUELLE FORZE CHE APPARENTEMENTE DERIVANO DA UN CONTATTO. IN REALTÀ ESSE DERIVANO DA UN NUMERO MOLTO ELEVATO DI INTERAZIONI ELEMENTARI CHE DERIVANO DA FORZE ELETTROSTATICHE TRA LE MOLECOLE DEI DUE CORPI CONSIDERATI E SONO DI TIPO REPULSIVO. SONO ANCH'ESSE FORZE A DISTANZA.



TALI FORZE VENGONO DETTE ANCHE

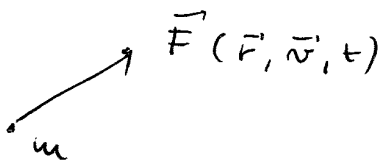
FORZE EFFICACI

ESEMPI DI FORZE EFFICACI:

- 1) REAZIONE VINCOLANTE DI UN TAVOLO SU UN OGGETTO POSTO SU DI ESSO.
 - 2) FORZE D'ATTRITO.
 - 3) FORZE ELASTICHE.
- ECC.

EQUAZIONE DEL MOTO

NOTA LA FORZA CHE AGISCE SU DI UN CORPO IN FUNZIONE DI \vec{r}, \vec{v}, t .
 QUAL È IL MOTO CHE NE DERIVA ???



$$\vec{r}(t) = (x(t), y(t), z(t)) = ?$$

SI PUÒ SCRIVERE L'EQ. DI NEWTON:

$$m \vec{a} = \vec{F}(\vec{r}, \vec{v}, t)$$

SCOMPONENDOLA NELLE COMPONENTI:

$$m \vec{a}_x = \vec{F}_x(x, y, z, v_x, v_y, v_z, t)$$

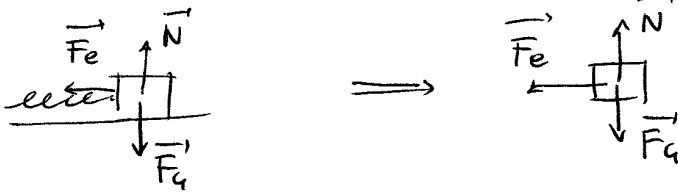
$$m \vec{a}_y = \vec{F}_y(x, y, z, v_x, v_y, v_z, t)$$

$$m \vec{a}_z = \vec{F}_z(x, y, z, v_x, v_y, v_z, t)$$

EQ. DI QUESTO TIPO SONO EQ. DIFFERENZIALI DEL II ORDINE IN
 $x(t), y(t), z(t)$ DIPENDENTI DAL TEMPO

QUESTE SONO DELLE EQ. CHE LEGANO FUNZIONI (x, y, z) DIPENDENTI DAL TEMPO ALLE LORO DERIVATE PRIME E SECONDE $(v_x, v_y, v_z, a_x, a_y, a_z)$

SCRIVIAMO TUTTE LE FORZE AGENTI SUL SISTEMA (SCHEMA DELLE FORZE)



O NEGLIO,
"DIAGRAMMA DI CORPO LIBERO"

SOSTITUIAMO L'AMBIENTE CON LE FORZE CHE ESSO ESERCIATA SUL CORPO

SCRIVIAMO LA LEGGE DI NEWTON

$$m \vec{a} = \vec{N} + \vec{F}_g + \vec{F}_e$$

$$\vec{N} = N \vec{u}_y \quad \vec{F}_g = -m g \vec{u}_y \quad \vec{a} = a \vec{u}_x$$

SCOMPONIAMO IL MOTO

$$m a \vec{u}_x = -k e \vec{u}_x - m g \vec{u}_y + N \vec{u}_y$$

$$\begin{array}{l} \text{LUNGO } x \\ \text{LUNGO } y \end{array} \left\{ \begin{array}{l} m a = -k e x \quad (1) \\ N = m g > 0 \end{array} \right.$$

IL VALORE DI \vec{N} (DETTA REAZIONE VINCOLARE) NON È NOTA A PRIORI MA POSSIAMO RICAVARLA SCOMPONENDO OPPORTUNAMENTE IL MOTO.

ESPRIMIAMO L'ACCELERAZIONE NELLA (1) COME DERIVATA SECONDA DI $x(t)$

$$m \cdot \frac{d^2 x}{dt^2} = -k e x \quad ; \quad \frac{d^2 x}{dt^2} = \frac{-k e x}{m} ;$$

$$\boxed{\frac{d^2 x}{dt^2} + \frac{k e x}{m} = 0}$$

DEFINISCO $\omega_0^2 = \frac{k e}{m}$

$$[k e] = [N L^{-1}] = [M (L T^{-2}) L^{-1}] = [M T^{-2}]$$

$$[\omega_0^2] = \left[\frac{M T^{-2}}{M} \right] = [T^{-2}]$$

$$[\omega_0] = [T^{-1}]$$

$$\boxed{\frac{d^2 x}{dt^2} + \omega_0^2 x = 0}$$

DOMANDA MOLTO
PROBABILE ALL'ESAME !!!

ASPETTO QUANTITATIVO DEL MUOVERSI

BISOGNA RISOLVERE $\frac{d^2 x}{dt^2} + \omega_0^2 x = 0$ IMPONENDO $x(0) = x_0$
 $v(0) = v_0$

L'EQ. RISOLUTIVA È $x(t) = A \sin(\omega_0 t) + B \cos(\omega_0 t)$ (*)

RISOLVENDO IL PROBLEMA DI CAUCHY OTTERREMO L'EQ. SPECIFICA
 CALCOLIAMO LA VELOCITÀ DERIVANDO (*)

$$v = \frac{dx}{dt} = A \omega_0 \cos(\omega_0 t) - B \omega_0 \sin(\omega_0 t)$$

ED ANCHE L'ACCELERAZIONE

$$\begin{aligned} a(t) = \frac{d^2 x}{dt^2} &= -A \omega_0^2 \sin(\omega_0 t) - B \omega_0^2 \cos(\omega_0 t) = \\ &= -\omega_0^2 \underbrace{(A \sin(\omega_0 t) + B \cos(\omega_0 t))}_{x(t)} = \\ &= -\omega_0^2 x(t) \end{aligned}$$

CALCOLIAMO $x(0)$ DALLA (*) E LA VELOCITÀ

$$x(0) = B = x_0$$

$$v(0) = A \omega_0 = v_0$$

$$B = x_0$$

$$A = \frac{v_0}{\omega_0}$$

LA SOLUZIONE DEL PROBLEMA È

$$x(t) = \frac{v_0}{\omega_0} \sin(\omega_0 t) + x_0 \cos(\omega_0 t)$$

LA STESSA EQUAZIONE PUO' ESSERE DESCRITTA IN TAL MODO

$$x(t) = C \cos(\omega_0 t + \phi)$$

\downarrow \downarrow
AMPIEZZA FASE INIZIALE

$$\varphi(t) = \omega_0 t + \phi \quad \text{FASE}$$

USANDO LE FORMULE DI PROSTAFERENTI

$$x(t) = C \cos \phi \cos(\omega_0 t) - C \sin \phi \sin(\omega_0 t) \stackrel{(1)}{=} \\ = B \cos(\omega_0 t) + A \sin(\omega_0 t) \quad (2)$$

PER CONFRONTO DI (2) CON (1)

$$\begin{cases} A = -C \sin \phi = \frac{v_0}{\omega_0} \\ B = C \cos \phi = x_0 \end{cases} \quad \begin{array}{l} C \text{ E } \phi \text{ SONO DETERMINATE} \\ \text{DALLE CONDIZIONI INIZIALI} \end{array}$$

\Downarrow

$$\text{DAL RAPPORTO } \frac{A}{B} \Rightarrow \tan \phi = -\frac{v_0}{x_0 \omega_0}$$

DETERMINIAMO "C" IN TAL MODO:

$$\begin{cases} C = \sqrt{A^2 + B^2} = \sqrt{x_0^2 + \frac{v_0^2}{\omega_0^2}} \\ \tan \phi = -\frac{v_0}{x_0 \omega_0} \end{cases}$$

$$\text{SE } x(0) = x_0, \quad v(0) = 0$$

$$\tan \phi = -\frac{v_0}{x_0 \omega_0} = 0 \Rightarrow \phi = 0 \text{ OPPURE } \pi$$

$$\text{PER } \phi = 0 \quad -C \sin(0) = \frac{v_0}{\omega_0} = 0$$

$$C \cos(0) = x_0 \Rightarrow C = x_0$$

LA SOLUZIONE SARÀ
 $\Rightarrow x(t) = x_0 \cos(\omega_0 t)$

$$\text{PER } \phi = \pi \quad -C \sin(\pi) = \frac{v_0}{\omega_0} = 0$$

$$C \cos(\pi) = x_0 \Rightarrow C = -x_0$$

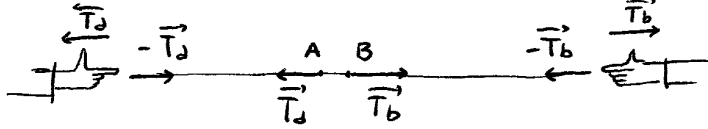
LA SOLUZIONE SARÀ
 $\Rightarrow x(t) = -x_0 \cos(\omega_0 t + \pi)$
 $= x_0 \cos(\omega_0 t)$

FILO INESTENSIBILE IDEALE

È UN FILO CHE HA LUNGHEZZA FISSA ANCHE SE SOGGETTO A DELLE FORZE CHE LO TENDONO. QUESTO AVVIENE GRAZIE A DELLE FORZE CHE SI SVILUPPANO ALL'INTERNO DEL FILO DEDUE FORZE DI TENSIONE.

LA SUA MASSA È NULLA PER IPOTESI.

ESEMPIO: TIRIAMO IL FILO PER LE DUE ESTREMITÀ!



SCRIVIAMO LA LEGGE DI NEWTON:

$$\Delta m \vec{a} = \vec{T}_A + \vec{T}_B$$

Δm = MASSA DELLA PORZIONE DI FILO TRA "A" E "B"

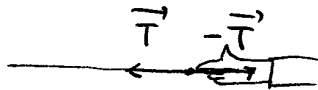
DATO CHE PER DEF. DI FILO

IDEALE, LA SUA MASSA È NULLA

ALLORA AVREMO $\Delta m = 0$ QUINDI:

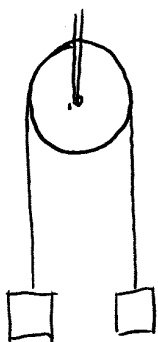
$$\Delta m \vec{a} = \vec{T}_A + \vec{T}_B = 0 \iff \vec{T}_A = -\vec{T}_B = \vec{T}$$

LE FORZE AGLI ESTREMI SONO UGUALI E OPPOSITE, INDIPENDENTEMENTE DAL SUO PUNTO. "T" È DETTA TENSIONE CHE A CAUSA DEL PRINCIPIO DI AZIONE E REAZIONE LA FORZA SI DISTRIBUISCE SU TUTTO IL FILO ED ANCHE SUI CORPI CHE LO TIRANO (NELL'ESEMPIO LE NOSTRE MANI)

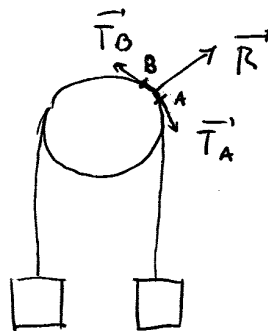


CARRUCOLA

DISCO LIBERO DI RUOTARE INTORNO AL SUO CENTRO SENZA ATRITO. E INOLTRE PRIVA DI MASSA.



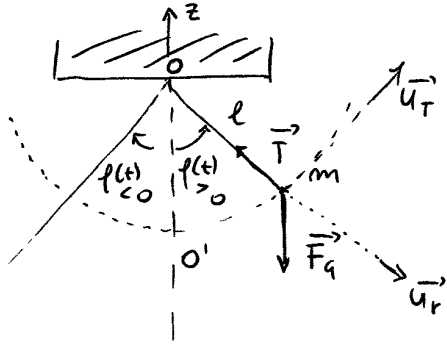
SUPPONIAMO DI AVVOLGERE SULLA CARRUCOLA UN FILO IDEALE. AGIRANNO LE SEGUENTI FORZE.



\vec{R} = REAZIONE

$$\Delta m \vec{a} = \vec{T}_A + \vec{T}_B + \vec{R} = 0$$

PENDOLO SEMPLICE



DOPO AVER DISEGNATO LE FORZE, SCRIVIAMO LA LEGGE DI NEWTON

$$m\vec{a} = \vec{F}_g - \vec{T} \quad \left(\begin{array}{l} \text{LE FORZE AGISCONO} \\ \text{SU UN PIANO} \end{array} \right)$$

NOTIAMO SUBITO CHE IL MOTO DELL' OGGETTO SARÀ UN MOTO PIANO ED ESSO SI MUOVERÀ LUNGO UNA CIRCONFERENZA CENTRATA IN "O".

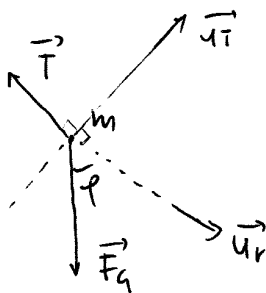
POSSIAMO DESCRIVERE IL MOTO ATTRAVERSO L'ASCISSE CURVILINEA:

$$s(t) = l \varphi(t) \quad \begin{array}{l} \varphi(t), \psi(t) > 0 \implies \text{LA MASSA È A DESTRA DI O} \\ \varphi(t), \psi(t) < 0 \implies \text{SINISTRA} \end{array}$$

DEFINIAMO $w(t) = \frac{d\varphi}{dt}$

LA VELOCITÀ SARÀ $\vec{v} = \dot{s} \vec{u}_t = \frac{ds}{dt} \vec{u}_t = l \frac{d\varphi}{dt} \vec{u}_t = l w \vec{u}_t$

FACCIAMO IL DIAGRAMMA DI CORPO LIBERO:



L'ACCELERAZIONE SARÀ COMPONTA DA DUE COMPONENTI:

$$\vec{a} = \vec{a}_t + \vec{a}_c = \frac{d^2 s}{dt^2} \vec{u}_t - \frac{v^2}{l} \vec{u}_r = \frac{dw}{dt} \vec{u}_t - \frac{v^2}{l} \vec{u}_r$$

SCRIVIAMO L'EQ. DI NEWTON LUNGO LE DIREZIONI POLARI \vec{u}_r e \vec{u}_t

$$\begin{cases} \vec{T} = -T \vec{u}_r \\ \vec{F}_{g_r} = F_g \cos \varphi(t) \vec{u}_r \\ \vec{F}_{g_t} = -F_g \sin \varphi(t) \vec{u}_t \end{cases} \implies \vec{F}_g = m g \cos \varphi(t) \vec{u}_r - m g \sin \varphi(t) \vec{u}_t$$

QUANDO $\varphi = 0$ $\sin \varphi = 0$ AVREMO

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} = - \frac{g \sin \varphi}{l} = - \frac{g \sin 0}{l} = 0 \Rightarrow \underline{\underline{L'ACCELERAZIONE TANGENZIALE \bar{E} NULLA}}$$

L'ACCELERAZIONE CENTRIFUGA NON \bar{E} NULLA IN GENERALE

INFATTI LA GENEREMO LA TENSIONE T

$$T = m \frac{v^2}{l} + m g \cos(\varphi) = m \frac{v^2}{l} + m g$$

LA DUPLICE FUNZIONE DI T \bar{E} :

- 1) GENERARE LA FORZA CENTRIFUGA.
- 2) COMPENSARE LA FORZA PESO.

SE PONIAMO IL PENDOLO IN POSIZIONE $\varphi_0 = 0$ CON VELOCITÀ ANGOLARE $\omega_0 = 0$ ALLORA $v(0) = l \omega(0) = 0 \Rightarrow T = m g$ (NON IMPRIME \vec{a}_c)

QUINDI IN TAL CASO IL PENDOLO RIMANE NELLA SUA POSIZIONE INIZIALE CIO\bar{E} QUELLA VERTICALE. ESSA \bar{E} UNA POSIZIONE DI EQUILIBRIO STABILE

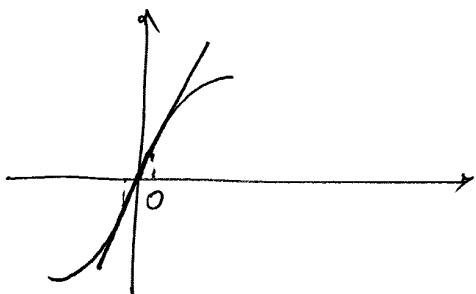
SE LA POSIZIONE INIZIALE VIENE PERTURBATA LEGGERMENTE SI REALIZZA UN MOTO DI PICCOLE OSCILLAZIONI $\varphi(t) \approx 0$ (SEMPRE MOLTO PICCOLO IN OGNI ISTANTE)

CONSIDERIAMO L'EQ.

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} = - \frac{g}{l} \sin(\varphi(t)) \quad \text{SE } \varphi(t) \rightarrow 0 \text{ POSSIAMO SVILUPPARE IN SERIE DI TAYLOR IL SENO}$$

$$\sin(\varphi) = \varphi + o(\varphi^2)$$

GRAFICAMENTE



IN UN INTORNO DI "0" POSSO APPROSSIMARE $\sin \varphi \sim \varphi$

POSSO QUINDI SCRIVERE:

$$\frac{d^2 \varphi}{dt^2} + \frac{g}{l} \varphi = 0 \quad \text{CHIAMANDO } \frac{g}{l} = \omega^2 \Rightarrow \boxed{\frac{d^2 \varphi}{dt^2} + \omega^2 \varphi = 0}$$

EQ. DI UN OSCILLATORE ARMONICO

SISTEMI DI PARTICELLE

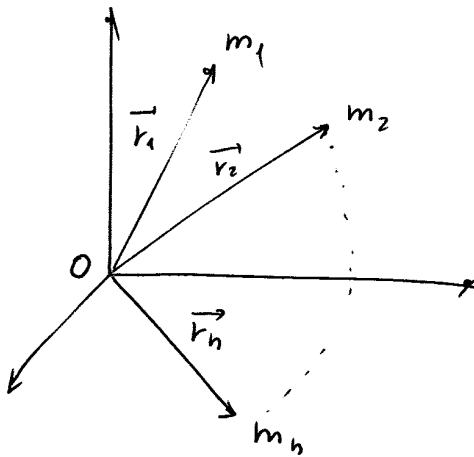
NEL MOMENTO IN CUI SI CONSIDERA UN SISTEMA DI PIÙ PARTICELLE NESSUNA DI ESSE PUÒ ESSERE TRASCURATA PERCHÈ OGNUNA INFLUENZA ED È INFLUENTATA DALLE ALTRE.

DISTINGUIAMO:

FORZA INTERNA: ESERCITATA DAI CORPI INTERNI AL SISTEMA STUDIATO

FORZA ESTERNA: ESERCITATA DA TUTTO CIO' CHE NON FA PARTE DEL SISTEMA (L'AMBIENTE)

SUPPONIAMO DI AVERE A CHE FARE CON UN SISTEMA DI n PARTICELLE

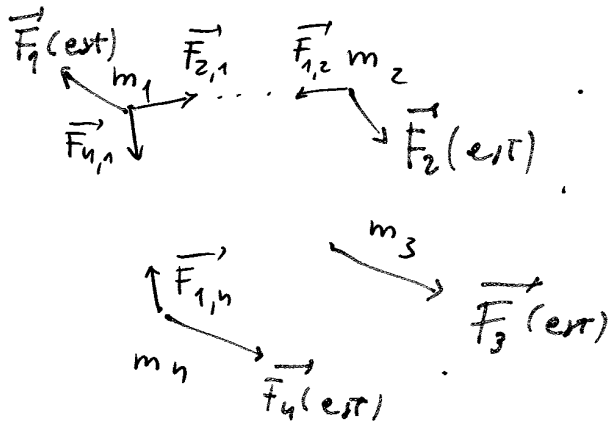


PER DETERMINARE IL MOTO DI QUESTO SISTEMA DOBBIAMO SPECIFICARE LA POSIZIONE DI OGNI PARTICELLA ISTANTE PER ISTANTE

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{r}_1(t) = (x_1(t), y_1(t), z_1(t)) \\ \vec{r}_2(t) = (x_2(t), y_2(t), z_2(t)) \\ \vdots \\ \vec{r}_n(t) = (x_n(t), y_n(t), z_n(t)) \end{array} \right.$$

IL MINIMO NUMERO DI VARIABILI UTILIZZATE PER DESCRIVERE TALE SISTEMA, CIOÈ I SUOI GRADI DI LIBERTÀ, È: "3n"

LE FORZE INTERNE FIGURANO SEMPRE A COPPIE (AZIONE E REAZIONE):



PER LE FORZE ESTERNE NON VALE LA STESSA COSA.

CONSERVAZIONE DELLA QUANTITÀ DI MOTO TOTALE

SCRIVIAMO LE EQ. DEL MOTO DI OGNI PARTICELLA NELLA FORMA PIÙ GENERALE

$$\frac{d\vec{p}_1}{dt} = \vec{F}_1^{(int)} + \vec{F}_1^{(est)}$$

$$\frac{d\vec{p}_2}{dt} = \vec{F}_2^{(int)} + \vec{F}_2^{(est)}$$

$$\vdots$$

$$\frac{d\vec{p}_n}{dt} = \vec{F}_n^{(int)} + \vec{F}_n^{(est)}$$

CALCOLIAMO LA QUANTITÀ DI MOTO TOTALE IN TAL MODO:

$$\vec{P} = \vec{p}_1 + \vec{p}_2 + \dots + \vec{p}_n = \sum_{i=1}^n \vec{p}_i = \sum_{i=1}^n m_i \vec{v}_i$$

DERIVANDO OTENIAMO

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \frac{d\vec{p}_1}{dt} + \frac{d\vec{p}_2}{dt} + \dots + \frac{d\vec{p}_n}{dt} = \left(\vec{F}_1^{(int)} + \vec{F}_2^{(int)} + \dots + \vec{F}_n^{(int)} \right) + \left(\vec{F}_1^{(est)} + \vec{F}_2^{(est)} + \dots + \vec{F}_n^{(est)} \right)$$

DATO CHE LE FORZE INTERNE SONO PER IL 3° PRINCIPIO DELLA DINAMICA GOVERNATE DAL PRINCIPIO DI AZIONE E REAZIONI SI ELIMINANO A DUE A DUE.

QUINDI IN DEFINITIVA:

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \vec{F}_1^{(est)} + \vec{F}_2^{(est)} + \dots + \vec{F}_n^{(est)} = \vec{F}^{(est)}$$

LA VARIAZIONE DELLA QUANTITÀ DI MOTO È SOLO INFLUENZATA DALLE FORZE ESTERNE.

SE LA SOMMA DI TUTTE LE FORZE ESTERNE È UGUALE A ZERO ALLORA

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = 0 \implies \vec{P} = \underline{\underline{\text{COSTANTE}}}$$

CONSERVAZIONE DELLA QUANTITÀ DI MOTO

QUESTO NON VUOL DIRE CHE LA QUANTITÀ DI MOTO DELLA SINGOLA PARTICELLA È COSTANTE, MA SOLO LA QUANTITÀ DI MOTO TOTALE LO È.

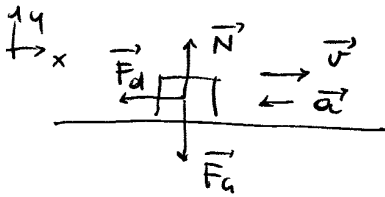
SI DIMOSTRA CHE LA COMPONENTE TRASLATORIA DI INSIEME DEL MOTO DI UN SISTEMA È DESCRITTA DA $\vec{P} = \text{cost}$ È RISENTE SOLO DELLA RESULTANTE DELLE FORZE ESTERNE.

FORZE DI ATRITO

ATRITO RADENTE

SAPPIAMO CHE NEL MOMENTO IN CUI SPINGIAMO UN OGGETTO SU UNA SUPERFICIE ESSO RALLENTERÀ PROGRESSIVAMENTE IL SUO MOTO FINO A FERMARSI.

CIÒ SIGNIFICA CHE ESSO SUBISCE UNA DECELERAZIONE. ESAMINIAMO IL CASO:



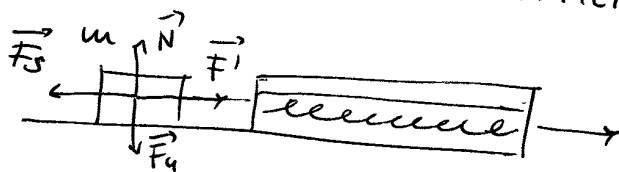
DATO CHE IL CORPO È SOGGETTO A DUE FORZE UGUALI E OPPOSITE CHE SI COMPENSANO LUNGO L'ASSE Y ALLORA LA SUA DECELERAZIONE PUÒ ESSERE SPIEGATA DALL'ESISTENZA DI UNA FORZA CHE CONTRASTA IL SUO MOTO DETA FORZA DI ATRITO DINAMICO

$$m\vec{a} = \sum \vec{F}_i = \vec{F}_g + \vec{N} + \vec{F}_d$$

$$\begin{array}{l} \text{LUNGO } y \\ \text{LUNGO } x \end{array} \left\{ \begin{array}{l} \vec{N} + \vec{F}_g = \vec{0} \\ m\vec{a} = \vec{F}_d \end{array} \right.$$

ATRITO DINAMICO SI SVILUPPA QUANDO L'OGGETTO È IN MOTO ED È PARALLELA ALLA SUPERFICIE SU CUI L'OGGETTO SCIVOLA

SUPPONIAMO ADESSO DI VOLER SPOSTARE UN OGGETTO POSTO SU UNA SUPERFICIE AGENDO CON UNA FORZA \vec{F}_1 .



LA FORZA \vec{F}_1 È MISURATA ATTRAVERSO UN DINAMOMETRO

OSSERVIAMO CHE NONOSTANTE CIÒ, PER QUALCUNE RAGIONE, L'OGGETTO NON SI MUOVE. DEVE ESSERE PERCIÒ UNA FORZA CHE COMPENSA ESATTAMENTE LA FORZA \vec{F}_1 CHE STIAMO APPLICANDO. TALE FORZA È DETA FORZA DI ATRITO STATICO ANCH'ESSA, COME QUELLA DI ATRITO DINAMICO, È PARALLELA ALLA SUPERFICIE SU CUI È POSTO L'OGGETTO. $|\vec{F}_1| = |\vec{F}_s|$ $|\vec{N}| = |\vec{F}_g|$

AUMENTIAMO LA FORZA \vec{F}_1 . LA MOLLA DEL DINAMOMETRO SI ALLUNGHERÀ. ADESSO IL CORPO INIZIA A MUOVERSI. CIÒ ACCADE PERCHÈ ADESSO LA FORZA \vec{F}_1 È IN GRADO DI VINCERE QUELLA DI ATRITO STATICO.

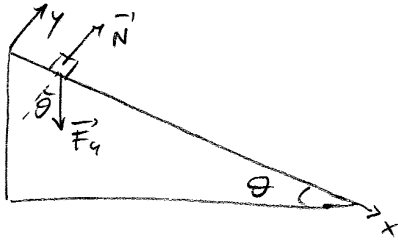
OSSERVIAMO ANCHE CHE UNA VOLTA CHE L'OGGETTO HA PRESO A MUOVERSI PER MANTENERLO A $v = \text{cost}$ BISOGNA RIDURRE LA FORZA \vec{F}_1 APPLICATA PER METTERLO IN MOTO. VALGONO QUINDI I SEGUENTI FATTI:

- 1) $|\vec{F}_1| < F_s \Rightarrow$ L'OGGETTO È FERMO
- 2) $|\vec{F}_1| > F_s \Rightarrow$ L'OGGETTO SI METTE IN MOTO
- 3) $|\vec{F}_d| = |\vec{F}_1| < F_s \Rightarrow$ L'OGGETTO CHE ABBIAMO MESSO IN MOTO PROSEGUIRÀ CON $v = \text{cost}$

QUINDI: " \vec{F}_d È MENO INTENSA DEL VALORE MASSIMO DELL'INTENSITÀ DELL'ATRITO STATICO"

Esercizio 2 QUESTA VOLTA ESISTE ATTITO

SUPPONIAMO DI POTER VARIARE L'INCLINAZIONE θ

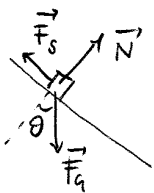


QUELLO CHE SI OSSERVA È CHE: 1) SE INCLINIAMO IL PIANO IN MODO CHE $\theta > \theta_0$ L'OGGETTO SCIVOLA;
2) SE $\theta \leq \theta_0$ L'OGGETTO NON SI MUOVE.

VOGLIAMO DETERMINARE:

- 1) θ_0
- 2) IL MOTO PER $\theta > \theta_0$

DIAGRAMMA DI CORPO LIBERO $\theta \leq \theta_0$



$$m\vec{a} = \vec{F}_s + \vec{N} + \vec{F}_g = \vec{0} \quad \vec{F}_s = F_s \vec{u}_x \quad \vec{N} = N \vec{u}_y$$

$$\vec{F}_g = -mg \cos \theta \vec{u}_y + mg \sin \theta \vec{u}_x$$

L'ACCELERAZIONE ESISTE SOLO LUNGO X.
AL DI LA' DI QUESTO IN UNA CONDIZIONE DI EQUILIBRIO STATICO DEVE VERIFICARSI $\sum \vec{F} = \vec{0}$. QUINDI

$$F_s \vec{u}_x + N \vec{u}_y - mg \cos \theta \vec{u}_y + mg \sin \theta \vec{u}_x = \vec{0}$$

$$\begin{matrix} \text{LUNGO } x \\ \text{LUNGO } y \end{matrix} \begin{cases} F_s + mg \sin \theta = 0 \\ N - mg \cos \theta = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_s = -mg \sin \theta \\ N = mg \cos \theta \end{cases}$$

$|F_s| = mg \sin \theta$ SI NOTI CHE AUMENTANDO θ AUMENTA LA COMPONENTE LUNGO Y DI F_g ED AUMENTA $|F_s|$ CHE DEVE NEUTRALIZZARLA

$|F_s|$, PERÒ, PER DEFINIZIONE PUÒ ESSERE AL MASSIMO $|F_s| = \mu_s N = \mu_s mg \cos \theta$

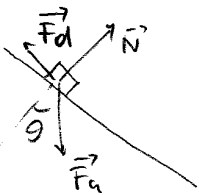
$$F_s = mg \sin \theta \leq \mu_s mg \cos \theta$$

IN θ_0 F_s ASSUME IL SUO MODULO MASSIMO. QUINDI:

$$\theta = \theta_0 \quad |F_s| = mg \sin \theta_0 = \mu_s mg \cos \theta_0 \quad (\text{MAX INTENSITA'})$$

$$\text{DA CUI} \quad \sin \theta_0 = \mu_s \cos \theta_0 \Rightarrow \boxed{\mu_s = \tan \theta_0}$$

QUANDO $\theta > \theta_0$ IL CORPO INIZIA A MUOVERSI.



$$m\vec{a} = \vec{F}_d + \vec{N} + \vec{F}_g \quad \vec{F}_d = -\mu_d N \vec{u}_x$$

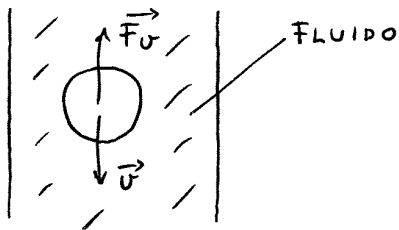
$$\begin{matrix} \text{LUNGO } x \\ \text{LUNGO } y \end{matrix} \begin{cases} ma = mg \sin \theta - \mu_d N \\ N = mg \cos \theta \end{cases}$$

$$a = g \sin \theta - \frac{\mu_d N}{m} = g \sin \theta - \mu_d g \cos \theta =$$

$$= g \sin \theta \left(1 - \frac{\mu_d}{\tan \theta} \right)$$

ATTRITO VISCOSO

SI MANIFESTA SU QUALSIASI OGGETTO CHE SI MUOVE ALL'INTERNO DI UN FLUIDO. LA FORZA DI ATTRITO VISCOSO, COME QUELLA DI ATTRITO RADENTE, HA LA STESSA DIREZIONE DELLA VELOCITA' DELL'OGGETTO MA VERSO OPPOSTO.



" SE LA VELOCITA' DELL'OGGETTO NON È TROPPO ELEVATA IN INTENSITA' $|\vec{F}_v| \propto |\vec{v}|$ "

IN TAL CASO SIAMO IN UN REGIME DI MOTO LAMINARE DEL FLUIDO DETTO ANCHE

REGIME DI STOKES

IN QUESTE CONDIZIONI VALE LA LEGGE:

$$\vec{F}_v = -k \eta \vec{v}$$

K È UN COEFFICIENTE CHE DIPENDE DALLA FORMA E DIMENSIONE DELL'OGGETTO. NEL CASO DI UN OGGETTO SFERICO DI RAGGIO R $k = 6 \pi R$

$$[k] = [L]$$

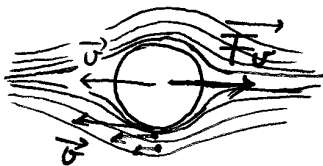
η INDICA LA VISCOSITA' $[\eta] = [M L^{-1} T^{-1}]$

PER VELOCITA' PIÙ ELEVATE $|\vec{F}_v| \propto v^2$ (QUESTO ACCADE NELLA GALERIA DEI VENTI AD ESEMPIO)

A COSA È DOVUTA LA FORZA DI ATTRITO VISCOSO ???

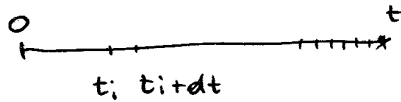
TUTTI I FLUIDI SONO CARATTERIZZATI DALLA PROPRIETA' DI NON AVERE UNA FORMA PROPRIA PERCIO' QUANDO UN FLUIDO È IN MOTO LE PARTI DEL FLUIDO NON SI MUOVONO TUTTE CON LA STESSA VELOCITA'. QUANDO LA VELOCITA' DEL FLUIDO NON È TROPPO ELEVATA IL SUO MOTO PUO' ESSERE DESCRITTO COME MOTO DI SCORRIMENTO DI STRATI SOVRAPPosti INFINITAMENTE SOTILI (REGIME LAMINARE) CHE SI MUOVONO UNO RISPETTO ALL'ALTRO. STRATI ADIACENTI POSSONO MUOVERSI CON DIVERSA VELOCITA'. LE INTERAZIONI MICROSCOPICHE TRA UNO STRATO E L'ALTRO SI MANIFESTANO A LIVELLO MACROSCOPICO CON DELLE FORZE CHE SI OPPONGONO AL MOTO DI SCORRIMENTO RELATIVO DEGLI STRATI. QUESTA FORZA È DETTA FORZA DI ATTRITO VISCOSO PERCHE' LEGATA ALLA PROPRIETA' DELLA VISCOSITA'.

COSA SUCCEDDE QUANDO UN CORPO SCORRE IN UN FLUIDO ???



LO STRATO A DIRETTO CONTATTO CON IL CORPO VERRA' TRASCINATO DA ESSO E SI MUOVERA' CON LA STESSA VELOCITA'. ALLO STESSO TEMPO UNO STRATO PIÙ ESTERNO VERRA' TRASCINATO DA QUELLO PIÙ INTERNO MA L'EFFETTO DI TALE TRASCINAMENTO SARA' MINORE ED ESSO SI MUOVERA' CON VELOCITA' PIÙ BASSA, E COSI' VIA ... TRA QUESTI STRATI IN MOTO RELATIVO SI GENERA UNA FORZA CHE PRODUCE A LIVELLO MACROSCOPICO UNA FORZA DI ATTRITO VISCOSO SULL'OGGETTO \vec{F}_v

SUPPONIAMO ORA DI CALCOLARE QUESTA ESPRESSIONE PER OGNI INTERVALLINO INFINITESIMO COMPRESO TRA 0 E t :



$$\frac{dv_i}{f + \frac{k\eta v_i}{m}} = -dt_i$$

E ADESSO SOMMIAMO LE ESPRESSIONI COSÌ TROVATE PER OGNI i | $i = 1 \rightarrow i = n$
(i VA DA 1 A n INTERVALLINI) CON $n \rightarrow +\infty$

$$\sum_i \frac{dv_i}{\left(f + \frac{k\eta v_i}{m}\right)} = - \sum_i dt_i = -t$$

IL TUTTO SARÀ UGUALE A $-t$ CON t L'INTERVALLO TOTALE

QUESTO È UN INTEGRALE CON $v(0) = 0$ (CONDIZIONE INIZIALE)

$$\int_{v(0)}^{v(t)} \frac{dv}{f + \frac{k\eta v}{m}} = -t$$

LO RISOLVIAMO PER SOSTITUZIONE

$$y = f + \frac{k\eta v}{m}$$

y È UNA FUNZIONE DI v

$$y(v) = f + \frac{k\eta v}{m} \quad \text{SE } v \rightarrow v + dv \Rightarrow dy = y(v + dv) - y(v) =$$

ALLORA $y \rightarrow y + dy$

$$= \frac{dy}{dv} dv = \frac{k\eta}{m} dv$$

$$dy = \frac{k\eta}{m} dv \Leftrightarrow dv = \frac{m}{k\eta} dy$$

RISCRIVIAMO L'INTEGRALE. GLI ESTREMI DI INTEGRAZIONE SARANNO:

$$\int_f^{f + \frac{k\eta v(t)}{m}} \frac{\left(\frac{m}{k\eta}\right) dy}{y} =$$

$v \rightarrow 0 \Rightarrow y \rightarrow f$
 $v \rightarrow v(t) \Rightarrow y = f + \frac{k\eta v(t)}{m}$

$$\frac{m}{k\eta} \int_f^{f + \frac{k\eta v(t)}{m}} \frac{dy}{y} = \frac{m}{k\eta} \log(y) \Big|_f^{f + \frac{k\eta v(t)}{m}} = \frac{m}{k\eta} \cdot \log\left(\frac{f + \frac{k\eta v(t)}{m}}{f}\right) =$$

$$= \frac{m}{k\eta} \log\left(1 + \frac{k\eta v(t)}{mf}\right)$$

QUANTO RAPIDAMENTE RAGGIUNGE IL VALORE LIMITE ???

VALUTIAMO IL RAPPORTO:

$$\frac{|v_{\infty}| - |v(t)|}{|v_{\infty}|} = \frac{\frac{m_f}{k\eta} - \frac{m_f}{k\eta} (1 - e^{-\frac{t}{t_0}})}{\frac{m_f}{k\eta}} = e^{-\frac{t}{t_0}}$$

LA QUANTITÀ

$$\frac{|v_{\infty}| - |v(t)|}{|v_{\infty}|} = e^{-\frac{t}{t_0}}$$

MI DICE DI QUANTO IL VALORE DELLA VELOCITÀ IN UN ISTANTE t SI DISCOSTA DALLA VELOCITÀ LIMITE $|v_{\infty}|$

PER $t = t_0 \Rightarrow e^{-\frac{t}{t_0}} = e^{-1} \approx \frac{1}{3}$

QUINDI SOSTITUENDO $t = t_0$ NELLA FUNZIONE $|v(t)|$ CI SI RENDERRÀ CONTO CHE:

$|v(t_0)| \approx 63\%$ DELLA SUA VELOCITÀ LIMITE $|v_{\infty}|$

\Rightarrow IL PARAMETRO $t_0 = \frac{m}{k\eta}$ È DETTO TEMPO DI MASSAMENTO

PER $t = 2t_0$ LA GOCCIA D'ACQUA RISULTERÀ ANCORA PIÙ VICINA ALLA VELOCITÀ LIMITE (VELOCITÀ DI REGIME)

PER $t \gg t_0$ $|v(t)| \approx |v_{\infty}| = \text{CONSTANTE}$

IL FATTO CHE $|v(t)|$ SIA COSTANTE IMPLICA CHE $a = 0$ E QUESTO ACCADE SE E SOLO SE $\sum F = 0$

INFATTI PER $t \gg t_0$ ABBIAMO CHE LE FORZE IN GIOCO SONO:

$$\underbrace{m_f}_{\text{FORZA PESO}} + \underbrace{k\eta v(t)}_{\text{FORZA DI ATRITO VISCOSO}} \approx m_f + k\eta v_{\infty} = m_f + k\eta \left(-\frac{m_f}{k\eta} \right) = 0 \quad \text{LA RISULTANTE È NULLA}$$

LA FORZA DI ATRITO VISCOSO COMPENSA ESATTAMENTE LA FORZA PESO. QUESTO È VERO A PATTO CHE $|v_{\infty}|$ NON SIA MOLTO GRANDE.

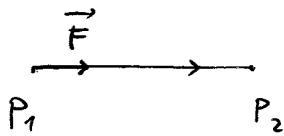
CIÒ SI REALIZZA IN TUTTI I CORPI OMOGENEI IN CUI LA MASSA DELL'OGGETTO CONSIDERATO È PROPORZIONALE AL VOLUME. IL RAPPORTO $\frac{m}{V}$ È DETTO DENSITÀ.

PER UN OGGETTO SFERICO $m \propto \frac{4}{3} \pi R^3$

VOLUME DELLA SFERA

ENERGIA MECCANICA

LAVORO COMPIUTO DA UNA FORZA \vec{F} QUANDO UNA PARTICELLA È SPOSTATA DA $P_1 \rightarrow P_2$
 SUPPONIAMO CHE UNA PARTICELLA VENGA SPOSTATA DA P_1 A P_2 LUNGO LA RETTA
 CONGIUNGENTE I DUE PUNTI.



SUPPONIAMO INOLTRE CHE \vec{F} SIA COSTANTE E ABBA
 VERSO CONCORDE A QUELLO DELLO SPOSTAMENTO
 CHIAMIAMO \vec{l} IL VETTORE SPOSTAMENTO.

$$\vec{l} = |\vec{P_1 P_2}| \quad l = |\vec{l}|$$

IL LAVORO SI DEFINISCE COSÌ:

$$W = |\vec{F}| l \quad \text{LE SUE DIMENSIONI SONO } [W] = [FL] = [MLT^{-2} \cdot L] \\ = [ML^2 T^{-2}] = [MJ^2]$$

NEL SISTEMA "MKSA" LA SUA UNITÀ DI MISURA È IL JOULE:

$$\text{JOULE (J)} = N \cdot m = kg \frac{m^2}{s^2}$$

1) SUPPONIAMO ADESSO CHE LA FORZA AGENTE SULLA PARTICELLA CHE SI MUOVE
 DA P_1 A P_2 LUNGO LA RETTA CONGIUNGENTE ABBA VERSO OPPOSTO ALLO
 SPOSTAMENTO.

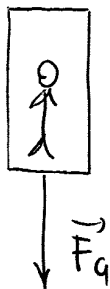


$$\text{IN TAL CASO } W = -|\vec{F}| l$$

NEL PRIMO CASO LA FORZA FAVORISCE LO SPOSTAMENTO E $W = |\vec{F}| l > 0$
 " SECONDO " " " SFAVORISCE " " " $W = -|\vec{F}| l < 0$

ESEMPIO

SIAMO IN UN ASCENSORE



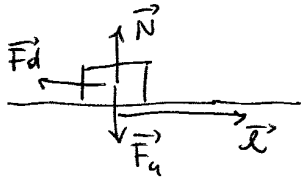
SE LO SPOSTAMENTO DELL'ASCENSORE È
 VERSO L'ALTO

$$\uparrow W = -m g l < 0 \quad (\vec{F}_g \text{ SI OPPONE ALLO SPOSTAMENTO})$$

SE LO SPOSTAMENTO È VERSO IL BASSO

$$\downarrow W = m g l > 0 \quad (\vec{F}_g \text{ FAVORISCE LO SPOSTAMENTO})$$

ESEMPIO | ATRITO DINAMICO



$$\vec{F} = \vec{F}_g + \vec{N} + \vec{F}_d \quad \vec{F}_d = -\mu_d N \vec{u}$$

$$\vec{l} = l \vec{u}$$

$$W = \vec{F} \cdot \vec{l} = (\vec{F}_g + \vec{N} + \vec{F}_d) \cdot \vec{l} = \underbrace{\vec{F}_g \cdot \vec{l}}_{=0} + \underbrace{\vec{F}_d \cdot \vec{l}}_{=0} + \underbrace{\vec{N} \cdot \vec{l}}_{=0}$$

\vec{F}_g ED \vec{N} SONO \perp
ALLO SPOSTAMENTO

$$= -\mu_d l m g < 0$$

ESEMPIO | ATRITO STATICO NON C'È SPOSTAMENTO $\Rightarrow W = 0$

ESEMPIO | ATRITO VISCOZO

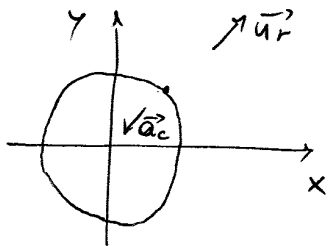
$$\vec{F}_v = -k\eta \vec{v}$$

CONSIDERIAMO UN INTERVALLINO INFINITESIMO dt ; AD ESSO CORRISPONDE UNO SPOSTAMENTO $d\vec{l}$

$$d\vec{l} = \vec{v} dt$$

$$|W = \vec{F}_v \cdot d\vec{l} = (-k\eta \vec{v}) \cdot (\vec{v} dt) = -k\eta |\vec{v}|^2 dt < 0$$

ESEMPIO | MOTO CIRCOLARE



$$\vec{a}_c = -\frac{v^2}{R} \vec{u}_r \quad m \vec{a}_c = \vec{F}_c$$

$$\vec{F}_c = m \left(-\frac{v^2}{R} \right) \vec{u}_r$$

IL LAVORO È DATO DA

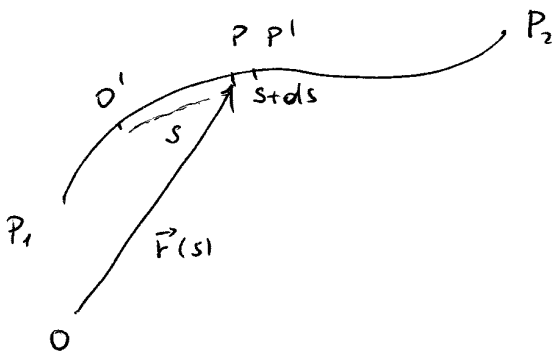
$$dW = \vec{F}_c \cdot d\vec{l} = \left(-m \frac{v^2}{R} \vec{u}_r \right) \cdot (\vec{v} dt)$$

DATO CHE \vec{F}_c E $d\vec{l}$ SONO PERPENDICOLARI COSÌ COME \vec{u}_r E \vec{v}
IL LAVORO SARÀ NULLO

$$dW = 0$$

OGNI INTEGRALE DI LINEA PUO' ESSERE RICONDOTTO, NOFO LO SPOSTAMENTO, A UN INTEGRALE AD UNA SOLA VARIABILE.

PRENDIAMO UN GENERICO SPOSTAMENTO:



OGNI PUNTO SULLA CURVA PUO' ESSERE INDIVIDUATO CON UNA ASCISSA CURVILINEA S

$$P(x(s), y(s), z(s))$$

SUPPONIAMO DI SPOSTARCI DA P DI MOLTO POCO PASSANDO AD UN PUNTO P1. ESSO SARÀ DESCRITTO DA

$$P1(x(s+ds), y(s+ds), z(s+ds)) = \vec{r}(s+ds)$$

LO SPOSTAMENTO È DATO DA:

$$\begin{aligned} d\vec{r} &= \vec{r}(s+ds) - \vec{r}(s) = (x(s+ds), y(s+ds), z(s+ds)) - (x(s), y(s), z(s)) \\ &= (x(s+ds) - x(s), y(s+ds) - y(s), z(s+ds) - z(s)) = \end{aligned}$$

DIVIDO E MOLTIPLICO PER ds

$$= \left(\frac{x(s+ds) - x(s)}{ds}, \frac{y(s+ds) - y(s)}{ds}, \frac{z(s+ds) - z(s)}{ds} \right) ds$$

INDIVIDUIAMO LE DERIVATE

$$= \left(\frac{dx}{ds}(s), \frac{dy}{ds}(s), \frac{dz}{ds}(s) \right) ds$$

LA FORZA DIPENDERÀ IN GENERALE DA S:

$$\vec{F}(\vec{r}(s)) = \vec{F}(x(s), y(s), z(s))$$

IL LAVORO ELEMENTARE COMPIUTO DALLA FORZA IN UNO SPOSTAMENTO $d\vec{r}$ SI SCRIVE:

$$\begin{aligned} dW &= \vec{F}(\vec{r}(s)) \cdot d\vec{r} = (F_x \vec{u}_x + F_y \vec{u}_y + F_z \vec{u}_z) \cdot \left(\frac{dx}{ds} \vec{u}_x + \frac{dy}{ds} \vec{u}_y + \frac{dz}{ds} \vec{u}_z \right) ds = \\ &= \left(F_x \frac{dx}{ds} + F_y \frac{dy}{ds} + F_z \frac{dz}{ds} \right) ds = f(s) ds \end{aligned}$$

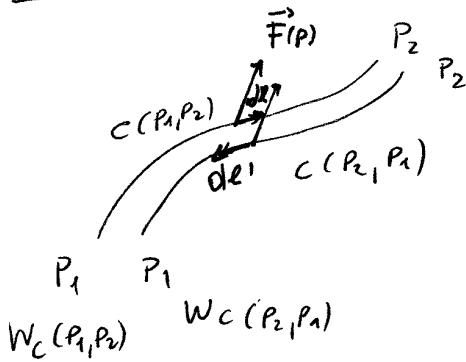
$f(s)$ È LA FUNZIONE $\left(F_x \frac{dx}{ds} + F_y \frac{dy}{ds} + F_z \frac{dz}{ds} \right)$ CHE DIPENDE DA 'S' STESSA IN QUANTO

LA FORZA È QUINDI, F_x, F_y, F_z DIPENDONO DA S (COME DETTO IN PRECEDENZA) E LE DERIVATE $\frac{dx}{ds}, \frac{dy}{ds}, \frac{dz}{ds}$ SONO CALCOLATE RISPETTO A S. POSSIAMO QUINDI RICONDURRE

L'INTEGRALE DI LINEA A UN INTEGRALE AD UNA SOLA VARIABILE:

$$W = \int_{C(P1, P2)} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_{s_1}^{s_2} f(s) ds$$

(ESEMPIO) SPOSTAMENTO ANDATA - RITORNO LUNGO LO STESSO PERCORSO



VOGLIAMO MOSTRARE CHE

$$W_C(P_1, P_2) = -W_C(P_2, P_1)$$

LA FORZA AGENTE DIPENDE DALLA POSIZIONE

$$\vec{F} = \vec{F}(\vec{r})$$

- TALE FORZA IN UN PUNTO DELLA CURVA C È LA STESSA SIA ALL'ANDATA CHE AL RITORNO
- LO SPOSTAMENTO CHE SI OSSERVA ALL'ANDATA È, PERO', OPPOSTO A QUELLO DEL RITORNO.

$$\begin{aligned} d\vec{l} \in C(P_1, P_2) \\ d\vec{l}' \in C(P_2, P_1) \end{aligned} \Rightarrow d\vec{l} = -d\vec{l}'$$

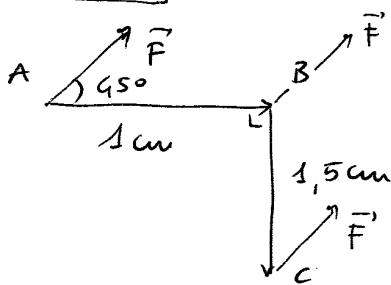
CALCOLIAMO I LAVORI ELEMENTARI E SFRUOTIAMO TALE RELAZIONE:

$$dW = \vec{F}(P) \cdot d\vec{l} = \vec{F}(P) \cdot (-d\vec{l}') = -\vec{F}(P) \cdot d\vec{l}' = -dW'$$

SE CONSIDERIAMO IL LAVORO TOTALE ALL'ANDATA E AL RITORNO POSSIAMO SOMMARE TALI CONTRIBUTI ELEMENTARI CHE SONO UNO L'OPPOSTO DELL'ALTRO QUINDI:

$$W_C(P_1, P_2) = \sum_i dW_i = \sum_i (-dW'_i) = -W_C(P_2, P_1)$$

Esercizio



$$\vec{F} = \text{cost} = 2 \text{ N}$$

INDIVIDUIAMO GLI SPOSTAMENTI \vec{AB} E \vec{BC}

$$W = W_{(AB)} + W_{(BC)}$$

$$\vec{F} = F \left(\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2} \right)$$

$$\vec{AB} = (0,01 \text{ m}, 0)$$

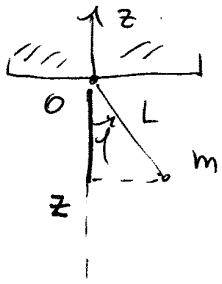
$$\vec{BC} = (0, -0,015 \text{ m})$$

$$\vec{AB} + \vec{BC} = (0,01 \text{ m}, -0,015 \text{ m})$$

$$W = \vec{F} \cdot (\vec{AB} + \vec{BC}) = \vec{F} \cdot \vec{AC} = \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \text{ N}, \frac{\sqrt{2}}{2} \text{ N} \right) \cdot \begin{pmatrix} 0,01 \text{ m} \\ -0,015 \text{ m} \end{pmatrix} = -0,003 \text{ J}$$

$$W_C(P_1, P_2) = -m g L (\cos \varphi_2 - \cos \varphi_1) \quad \left((z_2 - z_1) \right)$$

OSSERVIAMO IL NOSTRO SR:



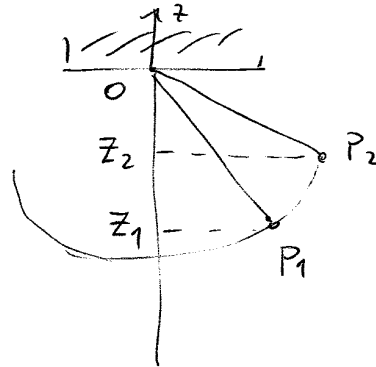
$$|z| = L \cos \varphi$$

DATO CHE "z" SI TROVA AL DI SOTTO DI O QUALUNQUE HA φ ANCHE

$$z = -L \cos \varphi$$

$$\begin{aligned} W_C(P_1, P_2) &= -m g (z_2 - z_1) \\ &= m g (z_1 - z_2) \end{aligned}$$

NEL NOSTRO CASO $\varphi_2 > \varphi_1$
CIOÈ



SE $z_1 > z_2 \quad W > 0$

QUINDI LA FORZA GRAV.
FAVORISCE LO SPOSTAMENTO
CIOÈ IL PENDOLO SCENDE ↙

• SE $z_1 < z_2 \quad W < 0$

LA FORZA GRAV.
SFAVORISCE LO SPOST.
CIOÈ IL PENDOLO SALE ↗

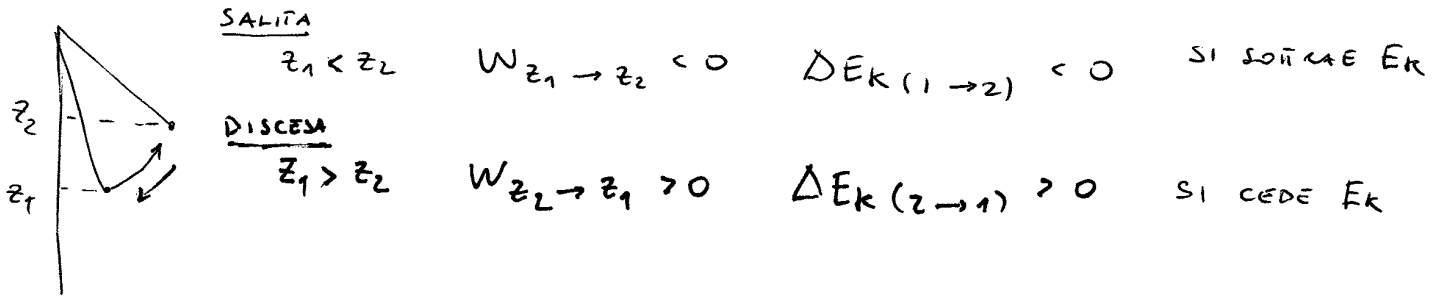
CONTENUTO DEL TEOREMA

$$W_C(P_1, P_2) = \Delta E_K = E_K(t_2) - E_K(t_1)$$

E' COME SE ...

- SE $W > 0$ $\Delta E_K > 0$ $E_K \uparrow$ 1) LA FORZA CEDE ENERGIA CINETICA AL SISTEMA ($\Delta E_K > 0$)
- SE $W < 0$ $\Delta E_K < 0$ $E_K \downarrow$ 2) LA FORZA SOTTRA ENERGIA CINETICA AL SISTEMA ($\Delta E_K < 0$)

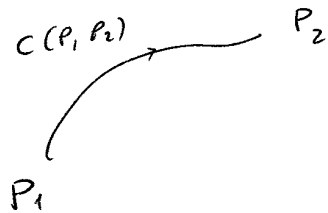
CONSIDERAZIONI MOTO DEL PENDOLO ALLA LUCE DEL TEOREMA



E' BENE PRECISARE CHE NELLA FASE DI SALITA L'ENERGIA CINETICA PERDA DAL PENDOLO VIENE IMMAGAZZINATA IN "UN ENTITA'". ESSA E' CAPACE DI RESTITUIRE INTERAMENTE TALE ENERGIA NEL MOMENTO IN CUI IL PENDOLO COMPIRA' LA FASE DI DISCESA.

QUESTA E' UNA CARATTERISTICA CHE ACCUMUNA LE COSIDDETE FORZE CONSERVATIVE

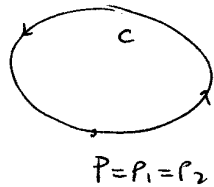
SPOSTO UNA PARTICELLA DA P_1 A P_2



$$W_{P_1 \rightarrow P_2} = W_{C(P_1, P_2)} = -W_{C(P_2, P_1)} = -W_{P_2 \rightarrow P_1}$$

(IL LAVORO COMPIUTO DA \vec{F} PER SPOSTARE LA PARTICELLA DA P_1 A P_2 È UGUALE E OPPOSTO A QUELLO PER SPOSTARE LA PARTICELLA DA P_2 A P_1 LUNGO LO STESSO PERCORSO)

IN PARTICOLARE SE $P_1 = P_2$ IL PERCORSO SARÀ CHIUSO:



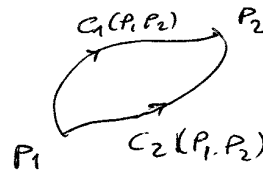
$$W_{P \rightarrow P} = -W_{P \rightarrow P} = 0$$

(PER LA PROPRIETÀ DI ARCHIMEDE UN NUMERO 2 È UGUALE A ZERO SE E SOLO SE $|2| = 0$)

\vec{F} CONSERVATIVA $\iff \forall C$ PERCORSO CHIUSO : $\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{e} = 0$

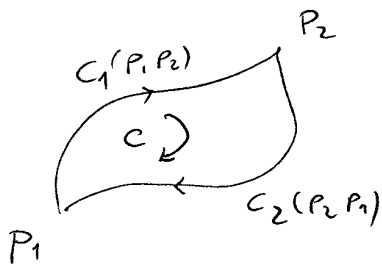
DIMOSTRIAMO CHE $\forall C : \oint_C \vec{F} \cdot d\vec{e} = 0 \implies \vec{F}$ CONSERVATIVA

VOGLIAMO DIMOSTRARE CHE DATO UN PERCORSO VARRA':



$$\int_{C_1(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} = \int_{C_2(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e}$$

SPOSTIAMO LA MASSA DA P_1 A P_2 LUNGO C_1 E LORIPORTIAMO A P_1 LUNGO C_2 .



PER IPOTESI $\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{e} = 0$

$$\oint_C \vec{F} \cdot d\vec{e} = \int_{C_1(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} + \int_{C_2(P_2, P_1)} \vec{F} \cdot d\vec{e} = 0$$

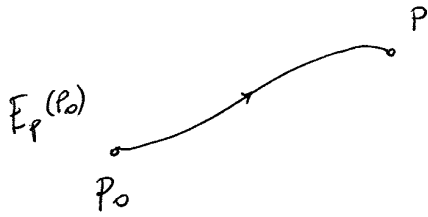
$$\int_{C_1(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} = - \int_{C_2(P_2, P_1)} \vec{F} \cdot d\vec{e}$$

$$\int_{C_1(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} = \int_{C_2(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} \quad (\text{TESI DEL TEOREMA})$$

" C_1, C_2 GENERALI $\implies W_{C_1(P_1, P_2)} = W_{C_2(P_1, P_2)} = W_{P_1 \rightarrow P_2} \implies \vec{F}$ CONSERVATIVA "

DATA \vec{F} CONSERVATIVA COME DETERMINO $E_p(P)$?

PRENDO P_0 E FISSO ARBITRARIAMENTE $E_p(P_0)$; FISSO INOLTRE P E ESPRIMO $E_p(P)$.



$$E_p(P) = \vec{F}_p(P) - E_p(P_0) + E_p(P_0)$$

$$E_p(P) = - \int_{P_0 \rightarrow P} \vec{F} \cdot d\vec{\ell} + E_p(P_0)$$

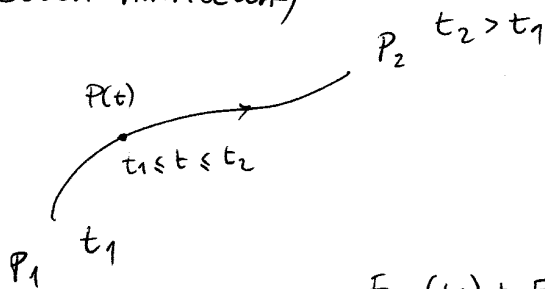
QUINDI ASSEGNO ARBITRARIAMENTE $E_p(P_0)$ E MISURO IL LAVORO

$$W_{P_0 \rightarrow P} = - \int_{P_0 \rightarrow P} \vec{F} \cdot d\vec{\ell} \text{ IL FATTO DI FISSARE } E_p(P_0) \text{ EQUIVALE A}$$

FISSARE LA COSTANTE "C".

CONSERVAZIONE ENERGIA MECCANICA

SIA DATA \vec{F} CONSERVATIVA (RESULTANTE DI TUTTE LE FORZE CHE AGISCONO SULLA PARTICELLA)



$$W_{P_1 \rightarrow P_2} = E_p(P_1) - E_p(P_2) = \left(\begin{array}{l} \text{QUESTO VALE} \\ \text{SOLO PER } \vec{F} \\ \text{CONSERVATIVE} \end{array} \right)$$

$$= E_k(t_2) - E_k(t_1) \left(\begin{array}{l} \text{QUESTO VALE} \\ \text{SEMPRE} \end{array} \right)$$

$$E_k(t_1) + E_p(P_1) = E_k(t_2) + E_p(P_2)$$

$$\square E_k(t_1) + E_p(P_1(t_1)) = E_k(t_2) + E_p(P_2(t_2))$$

DEFINISCO $E_k + E_p = E$ COME ENERGIA MECCANICA

L'EQ. \square MOSTRA CHE "E" E' COSTANTE IN OGNI ISTANTE.

SE CONOSCO IL MOTO ED IN PARTICOLARE \vec{v} E \vec{r} POSSO SCRIVERE:

$$E = E_k(|\vec{v}|) + E_p(\vec{r}) = \frac{m|\vec{v}|^2}{2} + E_p(\vec{r})$$

$$\text{SE } \vec{F} \text{ E' CONSERVATIVA } \implies E(t) = \frac{m|\vec{v}'(t)|^2}{2} + E_p(\vec{r}'(t)) = \text{cost} \quad (\text{SI CONSERVA!})$$

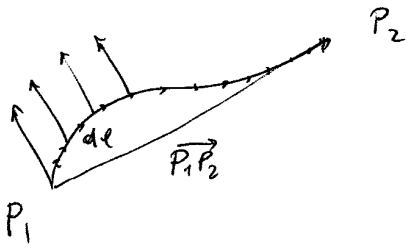
QUINDI IN DUE QUALSIASI ISTANTI:

$$\Delta E = E(t_2) - E(t_1) = 0 \implies \Delta E_p + \Delta E_k = 0$$

$$\boxed{\Delta E_k = -\Delta E_p}$$

ESEMPIO FORZA CONSERVATIVA

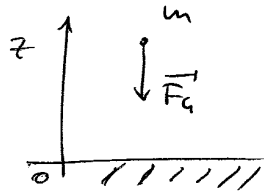
FORZA COSTANTE (ESEMPIO FORZA GRAVITAZIONALE)



$$\begin{aligned}
 W_{C(P_1, P_2)} &= \int_{C(P_1, P_2)} \vec{F} \cdot d\vec{e} = \sum \vec{F} \cdot d\vec{e} = \\
 &= \vec{F} \cdot (\sum d\vec{e}) = \vec{F} \cdot (\vec{P}_1 P_2) = \vec{F} \cdot (\vec{r}_2 - \vec{r}_1) = \\
 &= (-\vec{F} \cdot \vec{r}_1) - (-\vec{F} \cdot \vec{r}_2) = \\
 &= E_p(\vec{r}_1) - E_p(\vec{r}_2)
 \end{aligned}$$

DOVE IN GENERALE $E_p(\vec{r}) = -\vec{F} \cdot \vec{r} + C$ FORZA GRAVITAZIONALE

$$\vec{F}_g = -m_f \vec{u}_z = \text{cost.}$$



$$\vec{E}_p(\vec{r}) = -\vec{F}_g \cdot \vec{r} + C =$$

$$= -(-m_f \vec{u}_z) \cdot (x \vec{u}_x + y \vec{u}_y + z \vec{u}_z) + C =$$

$$= -\begin{pmatrix} 0 & 0 & -m_f \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} = m_f z + C$$

FISSIAMO C PONENDO $E_p(z=0) = 0 \implies C = 0$

$$\text{QUINDI } E_p(z) = m_f z$$

$$E_p(z) = E_p(z) - E_p(z=0) = W_{z \rightarrow 0}$$

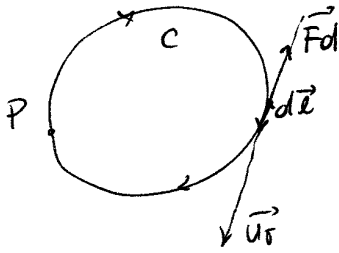
SE LA FORZA GRAVITAZIONALE È L'UNICA FORZA A COMPIERE LAVORO VALE:

$$E = \frac{m |\vec{v}|^2}{2} + E_p(z) = \frac{m |\vec{v}|^2}{2} + m_f z(t) = \text{cost.} \quad \left(\begin{array}{l} \text{CONSERV. DELL'ENERGIA} \\ \text{MECCANICA} \end{array} \right)$$

ESEMPIO FORZA DI ATRITO DINAMICO (NON CONSERVATIVA)

RICORDIAMO CHE UNA FORZA \vec{F} È CONSERVATIVA \Leftrightarrow IL LAVORO DA ESSA COMPIUTO LUNGO UN PERCORSO CHIUSO È ZERO.

CONSIDERIAMO PERÙ UN PERCORSO CHIUSO



$$d\vec{l} = dl \vec{u}_T$$

LUNGO LO SPOSTAMENTO INFINITESIMO $d\vec{l}$ AGISCE LA FORZA D'ATRITO:

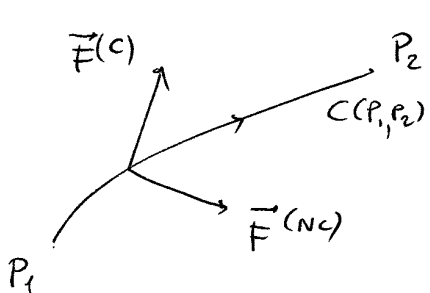
$$\vec{F}_d = -\mu dN \frac{\vec{v}}{|\vec{v}|} = -\mu dN \vec{u}_T = -\mu d m g \vec{u}_T$$

$$dW = \vec{F} \cdot d\vec{l} = (-\mu d m g \vec{u}_T) \cdot (dl \vec{u}_T) = -\mu d m g dl < 0$$

$$W_c = \oint_C \vec{F}_d \cdot d\vec{l} = \int_C (-\mu d m g dl) = -\mu d m g \int dl = -\mu d m g L < 0$$

LA QUANTITÀ $-\mu d m g L \neq 0 \Rightarrow \vec{F}$ NON È CONSERVATIVA

PARTICELLA SOGGETTA A FORZE CONSERVATIVE E NON CONSERVATIVE



$\vec{F}^{(c)}$ = RESULTANTE FORZE CONSERVATIVE

$\vec{F}^{(nc)}$ = RESULTANTE FORZE NON CONSERVATIVE

$$\vec{F} = \vec{F}^{(c)} + \vec{F}^{(nc)}$$

$$W_c(P_1, P_2) = W_{c(P_1, P_2)}^{(c)} + W_{c(P_1, P_2)}^{(nc)} = E_p(P_1) - E_p(P_2) + W_{c(P_1, P_2)}^{(nc)}$$

PER IL LAVORO $W_{c(P_1, P_2)}^{(c)}$ LAVORO DI UNA FORZA CONSERVATIVA VALE LA RELAZIONE $W_{c(P_1, P_2)}^{(c)} = E_p(P_1) - E_p(P_2)$

$$= \Delta E_k = E_k(t_2) - E_k(t_1)$$

$$-\Delta E_p + W_{c(P_1, P_2)}^{(nc)} = \Delta E_k$$

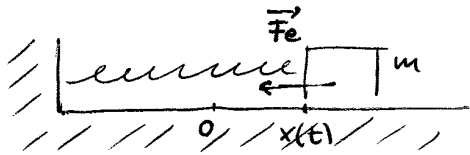
SAPENDO CHE $E = E_k + E_p \Rightarrow \Delta E = \Delta E_k + \Delta E_p$

$$\Delta E = \Delta E_k + \Delta E_p = W_{c(P_1, P_2)}^{(nc)}$$

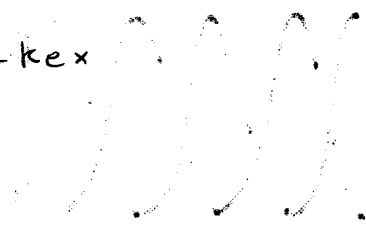
SE LE FORZE NON CONSERVATIVE COMPIONO LAVORO ED IN PARTICOLARE LA RESULTANTE DELLE FORZE ^{NON} CONSERVATIVE COMPIE LAVORO \Rightarrow L'ENERGIA MECC. NON SI CONSERVA
 INOLTRE $\Delta E = W_{c(P_1, P_2)}^{(nc)}$

$$E_p(x) = - \int F(x) dx + C$$

UN ESEMPIO DI FORZA DI QUESTO TIPO È LA FORZA ELASTICA



$$\vec{F}_e(x) = F(x) \vec{u}_x \quad F(x) = -kex$$



ASSOCIATO ALLA FORZA UN'ENERGIA POTENZIALE

$$E_p(x) = - \int (-kex) dx + C = ke \int x dx + C = ke \frac{x^2}{2} + C$$

SAPENDO CHE IN GENERALE

$$E_p(x) = -f(x); \quad \frac{dE_p(x)}{dx} = - \frac{df}{dx};$$

QUINDI NEL NOSTRO CASO:

$$\vec{F}_e(x) = - \frac{dE_p(x)}{dx} = -kex$$

$$F(x) = - \frac{dE_p(x)}{dx}$$

FISSIAMO "C" PONENDO

$$E_p(x=0) = 0 \Rightarrow C = 0$$

$$E_p(x) = ke \frac{x^2}{2}$$

SE LA FORZA ELASTICA È L'UNICA A COMPIERE LAVORO L'ENERGIA MECCANICA SI CONSERVA

$$E = m \frac{v^2}{2} + ke \frac{x^2}{2} = \text{cost. LUNGO IL MOTO}$$

VERIFICHIAMO CHE E È COSTANTE.

SUPPONIAMO DI CONSIDERARE LA SITUAZIONE IN CUI $x(0) = x_0 > 0$ $v(0) = 0$

LE EQ. CHE DESCRIVONO IL MOTO SONO

$$x(t) = x_0 \cos(\omega_0 t)$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{ke}{m}}$$

$$v(t) = -x_0 \omega_0 \sin(\omega_0 t)$$

$$E_k(t) = \frac{m}{2} v(t)^2 = \frac{m}{2} x_0^2 \omega_0^2 \sin^2(\omega_0 t) = \frac{ke x_0^2}{2} \sin^2(\omega_0 t)$$

$$E_p(t) = ke \frac{x(t)^2}{2} = \frac{ke x_0^2}{2} \cos^2(\omega_0 t)$$

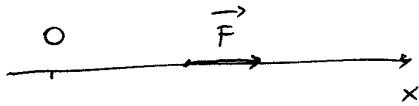
$$E = E_p(t) + E_k(t) = \frac{ke x_0^2}{2} (\sin^2(\omega_0 t) + \cos^2(\omega_0 t)) = \frac{ke x_0^2}{2} =$$

$$= E_k(t=0) + E_p(t=0) = \text{cost}$$

= 0 NELL'IST. INIZIALE PERCHÉ $v(0) = 0$

PUNTI DI EQUILIBRIO STABILE E INSTABILE

RIEPILOGHIAMO CHE ...

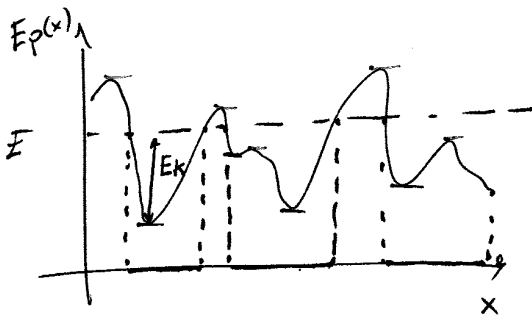


NEL CASO DI UNA FORZA AGENTE LUNGO LA DIREZIONE DELLO SPOSTAMENTO VALGONO LE SEGUENTI RELAZIONI:

$$\vec{F}(x) = F(x) \vec{u}_x \rightarrow E_p(x) = - \int F(x) dx + C$$

$$F(x) = - \frac{dE_p(x)}{dx}$$

IL GRAFICO DI $E_p(x)$ CI DÀ IMPORTANTI INFORMAZIONI SUL MOTO
SUPPONIAMO DI CONOSCERE UNA GENERICA FUNZIONE $E_p(x)$:



1) I PUNTI DI MINIMO SONO PUNTI DI EQUILIBRIO STABILE.

2) I PUNTI DI MASSIMO SONO PUNTI DI EQUILIBRIO INSTABILE.

DATO CHE E_k È SEMPRE POSITIVA VALE LA LEGGE:

$$E_k = \frac{m}{2} \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 = E - E_p(x) \geq 0$$

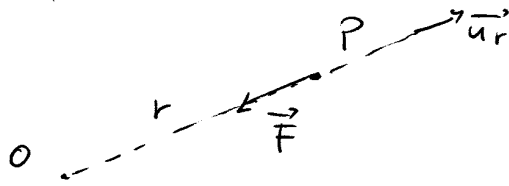
AFFINCHÈ QUESTO VALGA DEVE ESSERE $E \geq E_p(x)$.

SE CONOSCIAMO L'ENERGIA MECCANICA DELLA PARTICELLA ALLORA CONOSCIAMO GLI INTERVALLI ENTRO CUI LA PARTICELLA SI POTRÀ MUOVERE: QUEL

IN CUI IL GRAFICO DI $E_p(x)$ È AL DI SOTTO DELLA RETTA $y = E$, SEGNATI IN ROSSO SULL'ASSE X

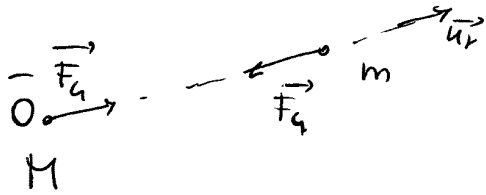
FORZE CENTRALI

SONO FORZE TALI CHE 1) IN OGNI PUNTO HANNO SEMPRE DIREZIONE DELLA
 LONGIUNGENTE DI DUE PUNTI DI CUI UNO È IL CENTRO DELLA FORZA "O";
 2) IL MODULO DI TALI FORZE DIPENDE SOLO DALLA DISTANZA "r".



$$\vec{F}(\vec{r}) = F(r) \vec{u}_r \quad \left\{ \begin{array}{l} F(r) > 0 \text{ FORZA ATTRATTIVA} \\ F(r) < 0 \text{ FORZA REPULSIVA} \end{array} \right.$$

ESEMPIO: FORZA GRAVITAZIONALE



FISSIAMO UN "SR" SOLIDALE ALLA MASSA M
 IN CUI PONIAMO IL CENTRO DELLA FORZA.
 $\vec{F}_g(\vec{r}) = F_g(r) \vec{u}_r$

$$F_g = -\frac{\gamma}{r^2} \quad \gamma = GMm$$

IN GENERALE PERÒ IL "SR" POSTO IN M NON È INERZIALE
 IN QUANTO M SUBISCE UNA FORZA.

SE $M \gg m$ ALLORA TALE "SR" DIVENTA APPROSSIMATIVAMENTE INERZIALE

$$\text{INFATTI } \begin{cases} M \vec{a}_M = -\vec{F}_g \\ m \vec{a}_m = \vec{F}_g \end{cases} \implies \frac{|\vec{a}_M|}{|\vec{a}_m|} = \frac{m}{M} \ll 1$$

QUINDI L'EFFETTO DI \vec{F}_g SU m È MOLTO MAGGIORE DI QUELLO DI $-\vec{F}_g$ SU M.

$$E_p(r) = -f(r) = - \int F(r) dr + C$$

SE CONSIDERIAMO FORZE GRAVITAZIONALI O ELETTROSTATICHE GENERALIZZIAMO

$$F(r) = -\frac{\gamma}{r^2} \quad E_p(r) = - \int F(r) dr + C = - \int -\frac{\gamma}{r^2} dr + C = +\gamma \int \frac{1}{r^2} dr + C =$$

$$E_p(r) = -\frac{\gamma}{r} + C$$

DOBBIAMO FISSARE LA COSTANTE "C". PONIAMO $E_p(r \rightarrow +\infty) = 0$

$$\text{QUINDI } C = 0. \quad E_p(r) = -\frac{\gamma}{r} \quad \left[\lim_{r \rightarrow +\infty} E_p(r) = 0 \right]$$

$$E_p(r) = E_p(r) - 0 = \\ = E_p(r) - E_p(r \rightarrow +\infty) = W_{r \rightarrow +\infty}$$

QUESTO È IL LAVORO COMPIUTO DA UNA FORZA CHE PORTA LE DUE PARTICELLE A DISTANZA ∞

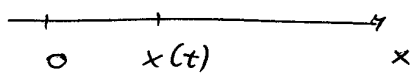
VALE IL PRINCIPIO DI CONSERVAZIONE DI E

$$E = \frac{m|\vec{v}|^2}{2} + E_p(r) = \frac{m|\vec{v}|^2}{2} - \frac{\gamma}{r} = \text{cost}$$

QUESTO RAGIONAMENTO VALE PER MOTI UNIDIMENSIONALI

CARATTERISTICA IMPORTANTE MOTO UNIDIMENSIONALE

IL MOTO È COMPLETAMENTE DETERMINATO DALLA VARIAZIONE DELL'ENERGIA CINETICA CIOÈ DALLA CONSERVAZIONE DELL'ENERGIA MECCANICA



$$E_p(x) = - \int F(x) dx + C$$

$$E = \frac{m}{2} \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 + E_p(x) = \text{cost}$$

E È FISSATA PER DATE CONDIZIONI INIZIALI $v(0) = v_0$
 $x(0) = x_0$

$$\left(\frac{dx}{dt} \right)^2 = \frac{2}{m} (E - E_p(x)) \geq 0$$

SEMPRE ≥ 0

SE E SOLO SE

$$E - E_p(x) \geq 0 \iff \boxed{E \geq E_p(x)}$$

SOSTITUZIONE

$$y(x) = \sqrt{\frac{ke}{2E}} x \quad dy = \frac{dy}{dx} dx = \sqrt{\frac{ke}{2E}} dx \iff dx = \sqrt{\frac{2E}{ke}} dy$$

RISOLVO L'INTEGRALE:

$$= \sqrt{\frac{m}{2E}} \int_{y(x_0)}^{y(x)} \frac{\sqrt{\frac{2E}{ke}} dy}{\sqrt{1-y^2}} = \sqrt{\frac{m}{ke}} \int_{y(x_0)}^{y(x)} \frac{dy}{\sqrt{1-y^2}}$$

NOTIAMO CHE $1 - y^2 \geq 0 \iff y^2 \leq 1$

QUESTO È VERO SEMPRE PERCHÈ:

$$E_p(x) \leq E \quad \frac{ke x^2}{2} \leq E \quad \frac{ke x^2}{2E} \leq 1 \quad \text{CIOÈ} \quad y^2 \leq 1 \quad |y| = \sqrt{\frac{ke x^2}{2E}} \leq 1$$

NOTIAMO INOLTRE CHE:

$$w_0 = \sqrt{\frac{ke}{m}}$$

QUINDI

$$\int_{y(x_0)}^{y(x)} \frac{dy}{\sqrt{1-y^2}} = \pm \sqrt{\frac{ke}{m}} t = \pm w_0 t$$

DATO CHE $|y| \leq 1$ IDENTIFICO y CON IL COSENO DI UN ANGOLO ϑ

$$y = \cos \vartheta \quad 0 \leq \vartheta < \pi$$

$$dy = -\sin \vartheta d\vartheta$$

$$\vartheta = \arccos y$$

L'INTEGRALE DIVENTA

$$\int_{\vartheta_0}^{\vartheta(y)} \frac{-\sin \vartheta d\vartheta}{\sqrt{1-\cos^2 \vartheta}} = \int_{\vartheta_0}^{\vartheta(y)} \frac{-\sin \vartheta d\vartheta}{|\sin \vartheta|} = - \int_{\vartheta_0}^{\vartheta(y)} d\vartheta = \left[\begin{array}{l} \text{DATO CHE} \\ \text{PER } 0 \leq \vartheta \leq \pi \\ \sin \vartheta \geq 0 \\ \text{SEMPRE} \\ \text{POSSO SEMPLIFICARE} \end{array} \right.$$

$$= -(\vartheta(y) - \vartheta_0) = \vartheta_0 - \vartheta(y) =$$

$$= \arccos(y_0) - \arccos(y(x)) = \arccos(y_0) - \arccos(y(x(t))) = \left[\begin{array}{l} y \text{ DIPENDE} \\ \text{DA } x \text{ CHE} \\ \text{A SUA} \\ \text{VOLTA} \\ \text{DIPENDE DA } t \end{array} \right.$$

$$= \arccos(y(t=0)) - \arccos(y(t)) = \pm w_0 t$$

$$\arccos(y(t)) = \pm w_0 t \mp \arccos(y(t=0))$$

IL COSENO È UNA FUNZIONE PARI PERCIÒ POSSO NON PREOCCUPARMI DEI SEGNI

$$\boxed{y(t) = \cos(w_0 t + \varphi)} \quad \varphi = \mp \arccos(y(t=0))$$

$$r = |\vec{r}| \quad \vec{v} = \frac{d\vec{e}}{dt} = \frac{1}{dt} \left(dr \vec{u}_r + r d\varphi \vec{u}_\varphi \right) = \underbrace{\frac{dr}{dt} \vec{u}_r}_{\text{COMPONENTE RADIALE}} + r \underbrace{\frac{d\varphi}{dt} \vec{u}_\varphi}_{\text{COMPONENTE ANGOLARE}}$$

$$\vec{v} = r \vec{u}_\varphi$$

CALCOLIAMO IL MOMENTO ANGOLARE

$$\vec{L} = \vec{r} \times m \vec{v} = m \left(r \vec{u}_r \right) \times \left(\frac{dr}{dt} \vec{u}_r + r \frac{d\varphi}{dt} \vec{u}_\varphi \right) = m r^2 \omega \vec{u}_r \times \vec{u}_\varphi = m r^2 \omega \vec{u}_z = L \vec{u}_z$$

IL PRODOTTO È NULLO

IL VERSO DI \vec{L} DIPENDE DAL SEGNO DI ω

$\omega > 0$	L VERSO L'ALTO
$\omega < 0$	L VERSO IL BASSO

INOLTRE IL FATTO CHE NEL PRODOTTO VETTORIALE IL CONTRIBUTO RADIALE È NULLO ALLORA IL MOMENTO

(NON A CASO DETTO ANGOLARE) DIPENDE SOLO DALLA COMPONENTE ANGOLARE ($r \omega = r \frac{d\varphi}{dt}$)

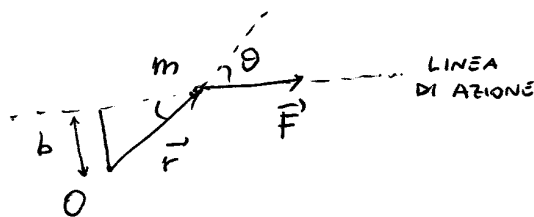
CALCOLIAMO COME VARIA \vec{L} NEL TEMPO:

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \frac{d}{dt} (\vec{r} \times \vec{p}) = \frac{d\vec{r}}{dt} \times \vec{p} + \vec{r} \times \frac{d\vec{p}}{dt} = \underbrace{\vec{v} \times \vec{p}}_{\vec{v} \times m \vec{v} = 0} + \vec{r} \times \vec{F} = \vec{r} \times \vec{F}$$

$$\vec{\tau} = \frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{r} \times \vec{F} \quad \text{È DETTO } \boxed{\text{MOMENTO DELLA FORZA}}$$

ESSO CI DICE: "QUANTO UNA FORZA È IN GRADO DI FAR VARARE LA COMPONENTE ANGOLARE"

DEFINISCO LINEA DI AZIONE DELLA FORZA COME LA DIREZIONE SU CUI ESSA AGISCE



$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{r} \times \vec{F} = \vec{\tau}$$

$$|\vec{\tau}| = |\vec{F}| r \sin \theta = |\vec{F}| b$$

b = BRACCIO DELLA FORZA = È LA DISTANZA DEL PUNTO "O" DALLA LINEA DI AZIONE

$$|\vec{\tau}| = |\vec{F}| b = 0 \iff b = 0$$

CIOÈ LA FORZA GIACE SULLA LINEA DI AZIONE RISPETTO AD "O"

QUESTO VALE PER LE FORZE CENTRALI !!!

• OPPURE SE $|\vec{F}| = 0$ NON È APPLICATA ALCUNA FORZA