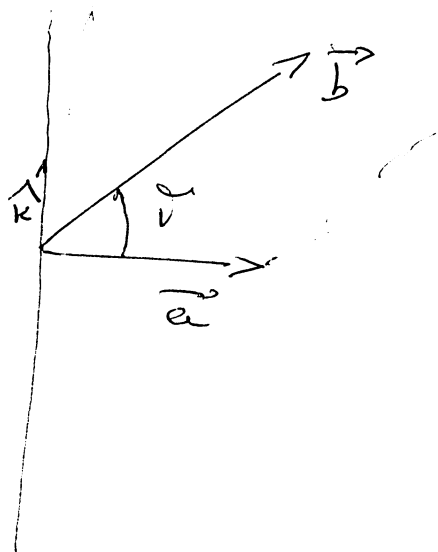


prodotto vettoriale

$$\vec{a}, \vec{b}$$

 $\vec{a}$  e  $\vec{b}$  individuano un piano


$$\vec{c} = \vec{a} \times \vec{b}$$

 $\vec{c}$  è diretto lungo la normale al piano individuato da  $\vec{a}$  e  $\vec{b}$ 

$$\vec{c} = a b \sin \vartheta \hat{k}$$

il verso di  $\hat{k}$  (di  $\vec{c}$ ) è il verso di avanzamento di vite destra che ruota secondo la rot.  $\vartheta < \pi$  che porta  $\vec{a}$  a sovrapporsi a  $\vec{b}$

$\vec{a}, \vec{b}, \vec{c} \Rightarrow$  terna destra (non orlog.)

o anche rot.  $\vartheta$  di  $\vec{a}$  per sovrapporsi a  $\vec{b}$

$\vec{c}$  antioraria quando vista da estremità di  $\vec{c}$

$$|\vec{c}| = a b \sin \vartheta = \text{area parallelogramma dei } a, b$$

nota  $\vec{b} \times \vec{a} = -\vec{a} \times \vec{b} = -\vec{c}$

il prodotto vettoriale anticommuta

rispetto a terna cartesiana  
ortogonale (ma la def. è indep. da n.f.)

29/10/12 (2)

$$\vec{a} = a_x \hat{i} + a_y \hat{j} + a_z \hat{k}$$

$$\vec{b} = b_x \hat{i} + b_y \hat{j} + b_z \hat{k}$$

$$\vec{c} = c_x \hat{i} + c_y \hat{j} + c_z \hat{k}$$

$$\begin{cases} a_x b_y - b_x a_y = c_z \\ a_y b_z - b_y a_z = c_x \\ a_z b_x - b_z a_x = c_y \end{cases}$$

(1)

~~ma la def.~~

discende da

$$\vec{a} \times (\vec{b} + \vec{c}) = \vec{a} \times \vec{b} + \vec{a} \times \vec{c}$$

n.b. se itero  $\vec{a} \times (\vec{b} \times \vec{c}) \neq (\vec{a} \times \vec{b}) \times \vec{c}$   
in gen

$$\hat{u}_x \times \hat{u}_y = \hat{u}_z$$

$$\hat{u}_y \times \hat{u}_z = \hat{u}_x$$

$$\hat{u}_z \times \hat{u}_x = \hat{u}_y$$

$$\hat{u}_x \times \hat{u}_x = 0$$

~~vettori di terna cartesiana~~

coerenza di notazione

$$\hat{i} \times \hat{j} = \hat{k}$$

$$\hat{j} \times \hat{k} = \hat{i}$$

$$\hat{k} \times \hat{i} = \hat{j}$$

$$\hat{i} \times \hat{i} = 0$$

ecc.

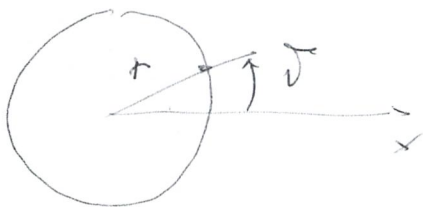
da queste con un po'  
di algebra ottengo le (1)

# definizione di velocità angolare vettoriale

29/10/11

(3)

Visto per moto ~~circolare uniforme~~ circolare



$$v = r \frac{d\varphi}{dt} = \omega r$$

$$\omega = \frac{d\varphi}{dt} \text{ velocità angolare}$$

più in generale si era visto per la  
derivata del vettore posizione, intrinseca a questo

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d}{dt} (r \hat{u}_r) = \hat{u}_r \frac{dr}{dt} + r \frac{d\varphi}{dt} \hat{u}_\varphi$$

che avevamo anche trascritto in coordinate  
polari ~~2d~~ corrispondeva alla notaz. intrinseca  
( $\vec{r}$ )

$$\vec{v} = \frac{dr}{dt} \hat{u}_r + r \frac{d\varphi}{dt} \hat{u}_\varphi$$

ancora  $\frac{d\varphi}{dt}$  è vel. angolare

la componente  $r \frac{d\varphi}{dt} \hat{u}_\varphi$  è componente  
di  $\vec{v} \perp \vec{r}$

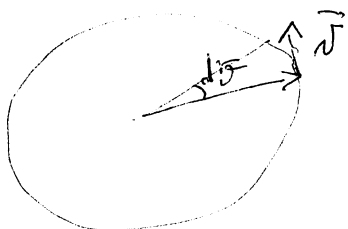
notare che q.s.  $\frac{d\varphi}{dt}$  non è vel. angolare  
a meno che O sia centro di circonf.  
osculatrice

ora considero moto circolare

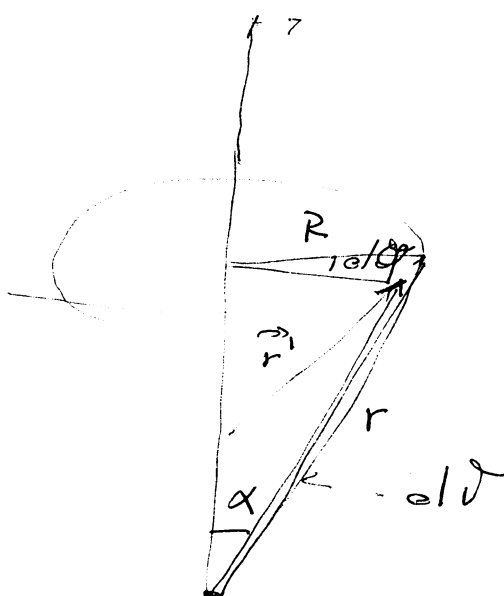
(4)

$$\frac{d\vec{r}}{dt} = 0$$

$$\vec{v} = \frac{d\vec{r}}{dt} = r \frac{d\vartheta}{dt} \hat{u}_\perp$$



ma anche



(a)

(b)

$$v = R \frac{d\varphi}{dt} = r \frac{d\vartheta}{dt} = r' \frac{d\vartheta'}{dt}$$

$$R = r \sin \alpha \quad d\vartheta = d\varphi \sin \alpha$$

Considero (b) che è la rappres. più gen di moto circolare: vettore  $\vec{r}$  ruota attorno ad asse,

$\Rightarrow$  velocità istantanea  $\perp \vec{r}$  ma anche  $\perp$  ad asse  $z$  (per def.  $\perp$  a circ conf. del moto)

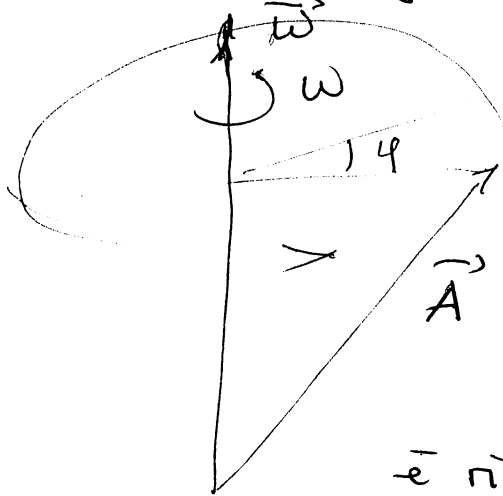
allora posso definire vettore velocità angolare  $\vec{\omega}$  da

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

definizione di velocità angolare in moto circolare

è indep. da dove scelgo  $O$  su asse  $z$

(5)

~~il risultato~~con la definizione data di  $\vec{\omega}$ il risultato  $\frac{d\vec{r}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{r}$  si estendeimmediatamente a vettore che precede  
attorno ad asse fisso

$$\omega = \frac{d\varphi}{dt}$$

$$\frac{d\vec{A}}{dt} = \vec{\omega} \times \vec{A}$$

è risultato che useremo  
più avanti (moti giroscopici)

(6)

• Principi della dinamica  
valgono per sistemi inerziali

• abbiamo lasciato nel vago lo spazio in cui abbiamo derivato vettori in rif. intrinseco

$\frac{d\vec{r}}{dt}$  intrinseco  $\vec{r}$  supponiamo ass. inerziale

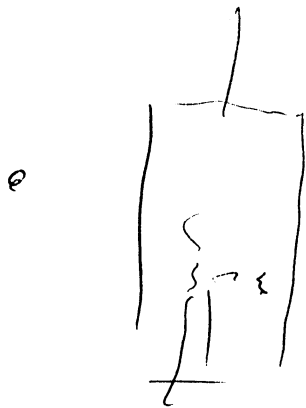
$\frac{d\vec{v}}{dt}$  intrinseco  $\vec{v}$  istantaneo, corrispondente  
a ass. in moto con  $\vec{v}$  risp. al preced.  
→ inerziale se il preced. è inerziale

Talvolta "è comodo" = "calcoli più semplici"  
descrivere fenomeni risp. a ass. non inerziale

e.g.



• il tram frena (e accelera)  
e io "subisco accel. rispetto  
al tram"



si trancia il cavo dell'  
ascensore e rispetto  
ascensore le chiavi "non cadono"

• Dovrei descrivere entrambi i fenomeni risp.  
a ass. iner. e poi passare a rif. in moto acc.  
con transf. di sist. rif.  
semplice nei casi visti sopra

• ma se voglio tirar cannonate al mio  
vicino voglio lavorare con coord. terrestri  
e tener conto che sistema è non inerziale  
e acc. centripeta dip. da latitudine,  
~~e se~~ diversa tra me e mio vicino,  
e devo essere più veloce del vicino a fare i conti.

• Altro esempio:

~~sono~~ <sup>su</sup> al centro di una giostra in movimento  
cammino con vel. costante (nel r.f. di  
giostra) in direzione radiale quale  $\vec{F}$   
agisce su di me?

Sicuramente  $\vec{F}_r$  centripeta e prop. a  $r$ ,  
ma anche forza tangenziale perche  $\vec{v} = \omega r$   
~~e  $\vec{F}$~~

Voglio calcolarmi tutto questo nel r.f. del tram,  
ascensore, giostra (o anche di giostra sul tram)

Cerco accelerazione  $\vec{a}_{n.i.}$  rispetto a sistema  
n.i. dato ~~in un sistema~~ e poi ~~definisce~~  $\vec{F}_{app}$

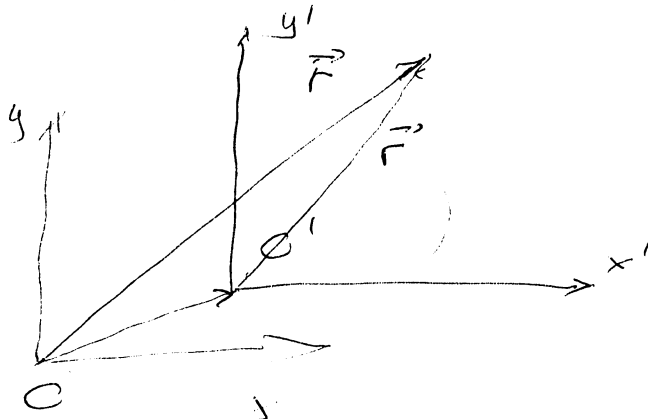
Scrivo  $\vec{F}_{n.i.} = m \vec{a}_{n.i.} \Rightarrow \vec{F}_{app} = \vec{F}_{n.i.} - \vec{F}$

alla fine posso lavorare nel sistema n.i.

~~come~~ "quasi" come in sist. in. ~~non~~ sommando  
a  $\vec{F}$   $\vec{F}_{app}$ . Ma  $\vec{F}_{app}$  non soddisfa 3° principio

Considero in 2-d

$O'$  con rif. solidale, in moto  
qualunque risp.  $O$  inerziale



$$\vec{r} = \vec{OO'} + \vec{r'}$$

$$\frac{d\vec{r}}{dt} = \frac{d\vec{OO'}}{dt} + \frac{d\vec{r'}}{dt} = \vec{u} + \frac{d\vec{r'}}{dt}$$

Ora studio, nel rif. cartesiano di  $O'$ ,  
cosa succede alle coordinate del punto

$$\frac{d\vec{r'}}{dt} = \frac{d}{dt} (x' \hat{i}' + y' \hat{j}') = \frac{dx'}{dt} \hat{i}' + \frac{dy'}{dt} \hat{j}' \leftarrow \vec{v}'$$

$$+ x' \frac{d\hat{i}'}{dt} + y' \frac{d\hat{j}'}{dt}$$

$$= \vec{v}' + x' \frac{d\theta}{dt} \hat{j}' - y' \frac{d\theta}{dt} \hat{i}'$$

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

n.b  $\vec{\omega}$  dir. lungo  
z è la vel. ang. ~~di~~  
rif. di  $O'$  risp.  $O$  inerz.

e  $\vec{v}' = \vec{v} - \vec{v}_{O'}$

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

itero

9

$$\vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{d\vec{u}}{dt} + \frac{d|\vec{v}|}{dt} + \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \times \vec{r})$$

mi limito a considerare  $\vec{\omega} = \text{cost.}$

$$\vec{v} = \frac{dx'}{dt} \hat{i}' + \frac{dy'}{dt} \hat{j}'$$

$$\begin{aligned} \frac{d\vec{v}}{dt} &= \frac{d^2x'}{dt^2} \hat{i}' + \frac{d^2y'}{dt^2} \hat{j}' + \frac{dx'}{dt} \frac{d\hat{i}'}{dt} + \frac{dy'}{dt} \frac{d\hat{j}'}{dt} \\ &= \vec{a}' + \frac{dx'}{dt} \frac{d\hat{i}'}{dt} \hat{j}' - \frac{dy'}{dt} \frac{d\hat{j}'}{dt} \hat{i}' \\ &= \vec{a}' + \vec{\omega} \times \vec{v}' \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} (\vec{\omega} \times \vec{r}) &= \underbrace{\frac{d}{dt} \vec{\omega} \times \vec{r}}_{=0} + \vec{\omega} \times \frac{d\vec{r}}{dt} \\ &= \vec{\omega} \times (\vec{v}' + \vec{\omega} \times \vec{r}') \end{aligned}$$

$$\vec{a} = \vec{a}_{o'} + \vec{a}' + 2\vec{\omega} \times \vec{v}' + \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')$$

$$\vec{a}' = \vec{a} - \vec{a}_{o'} - 2\vec{\omega} \times \vec{v}' - \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}')$$

O è inerziale, quindi  $\vec{a} = \frac{\vec{F}}{m}$

$\vec{F}$  è la risultante delle forze "newtoniane"

Se O' vuole sopravvivere  $(\sum_i \vec{F}_i)_{O'} = m \vec{a}'$

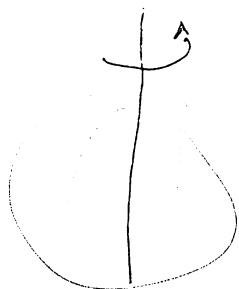
$$\begin{aligned} (\sum_i \vec{F}_i)_{O'} &= m \vec{a} - m \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') - 2m \vec{\omega} \times \vec{v}' - m \vec{a}_{O'} \\ &= \vec{F} + \vec{F}_{a_2} + \vec{F}_{a_3} + \vec{F}_{a_1} \end{aligned}$$

1.  $\vec{F}_{a_1} = -m \vec{a}_{O'}$  accelerazione di ~~oggetto~~  
~~ris~~  $\rightarrow$  forza su oggetto  
 rispetto a tram che  
 frena

2.  $\vec{F}_{a_2} = -\frac{1}{2} m \vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}) \rightarrow$  forza "centrifuga"  
 mi spinge contro  
 parete  $\hat{=}$   $-m a_{centrif.}$

3.  $\vec{F}_{a_3} = -2m \vec{\omega} \times \vec{v}'$  : forza Coriolis  
 è quella che deve  
 contrastare per muover-  
 mi rapidamente su/giusto

• è la forza che genera movimenti  
 ciclonici per masse d'aria in ~~un~~ moto  
 nell'atmosfera



"devia" verso destra  
 traiettorie nell'emisfero Nord

Lavoro

viste per  $\vec{F}$  di cui è nota dip da  $t$   $\vec{F}(t)$   
 il teorema dell'impulso  $\Delta \vec{p} = \int_{t_{in}}^{t_f} \vec{F}(t) dt$

Ora cerco forma  $\int$  di leggi Newton  
 quando sia nota  $\vec{F}(\vec{r})$ , o in

1-dim  $F_x(x)$

potrei per es. chiedermi

$$1-d \int_{x_{in}}^{x_f} F_x(x) dx = ?$$

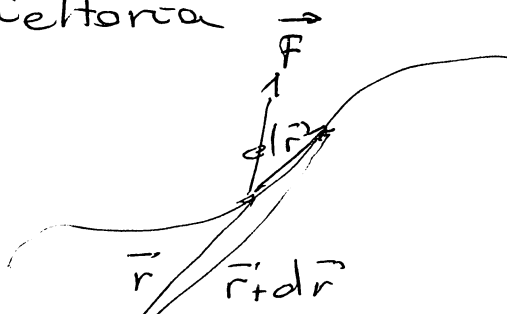
ma osservo subito che  $\vec{F}$  e  $\vec{r}$  sono  
 vettori, allora 2-d (si generalizza  
 subito a 3-d)

$$\int_{\vec{r}_{in}}^{\vec{r}_{fin}} F_x(x,y) dx + F_y(x,y) dy = ?$$

Neochiamo per gradi:

$$F_x(x,y) dx + F_y(x,y) dy = \vec{F} \cdot d\vec{r}$$

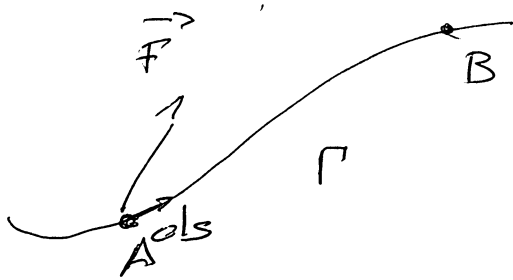
traiettoria



chissà perché spostam. infinites.

lungo traiettoria si preferisce  
chiamare  $d\vec{S}$

30/10/12 (2)

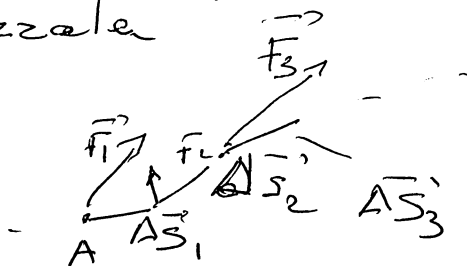


mi sto chiedendo se impara qualcosa  
da  $\int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{S}$

$\nearrow$   $\Gamma$   
 dove specif. punto iniziale A  
 punto finale B  
 traiettoria  $\Gamma$

è "integrale di linea", che non  
sa risolvere neppure chi, tra gli  
studenti, sa già fare  $\int$

Però se approssimo linea con  
spezzata



so calcolare  $\Delta W_i = \vec{F}_i \cdot \Delta \vec{S}_i$

$$e \quad W = \sum_{i=1}^n \Delta W_i = \sum_i (\vec{F}_i \cdot \Delta \vec{S}_i)$$

30/10/2012

(3)

definisco Lavoro infinitesimo

$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{s}$$

e lavoro della forza  $\vec{F}(x,y)$  lungo spezzata

$$W = \sum_i W_i = \sum_i \vec{F}_i \cdot \Delta \vec{s}_i$$

per la spezzata che approssima  
meglio la traiettoria  $\Delta \vec{s}_i \rightarrow d\vec{s}(\vec{r})$ 

$$W = \int_A^B \vec{F}(x,y) \cdot d\vec{s}$$

def. di lavoro  
di  $\vec{F}(x,y)$ Fino qui la def., ma ancora non  
ho imparato nulla (se non che non so  
fare l'  $\int$ )Vediamo di 'manipolare'  $\vec{F} \cdot d\vec{s}$ 

$$\begin{aligned} \vec{F} \cdot d\vec{s} &= m \vec{a} \cdot d\vec{s} \quad (\text{e infinitesimo}) \\ &= m \frac{d\vec{v}}{dt} \cdot d\vec{s} \end{aligned}$$

$$(\text{perch\u00e9}) = m \frac{d\vec{v}}{dt} \cdot \frac{d\vec{s}}{dt} = m \frac{d\vec{v}}{dt} \cdot \vec{v}$$

$$\text{ma } d(v^2) = d(\vec{v} \cdot \vec{v}) = 2 \vec{v} \cdot d\vec{v}$$

$$\Rightarrow \vec{F} \cdot d\vec{s} = \frac{1}{2} m d(v^2)$$

~~E~~ e quindi

(4)

$$W_{AB} = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{s} = \int_A^B \frac{1}{2} m d(v^2) \\ = \frac{1}{2} m (v_B^2 - v_A^2)$$

Definisco

$$E_K = \frac{1}{2} m v^2$$

energia  
cinetica

Quindi

$$W_{AB} = \frac{1}{2} m v_B^2 - \frac{1}{2} m v_A^2 = E_{KB} - E_{KA} = \Delta E_K$$

$$W_{AB} = E_K(B) - E_K(A)$$

Teor  
teorema dell'energia cinetica:  
la variazione dell'energia cinetica  
di una part. che va da A a B  
lungo  $\Gamma$  è uguale al lavoro lungo  $\Gamma$   
da A a B della risultante delle  
forze agenti su part.

$$\text{Sì! } \vec{F}(x,y) = \sum_i \vec{F}_i(x,y)$$

È immediato:

$$W_{AB} = \sum_i W_{AB,i}$$

lavoro di risultante  
è  $\sum$  di lavori delle  
singole forze

$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{s}$$

5

il lavoro è scalare (invar. per rotaz.)

~~multivettore~~

~~MA MA~~ Il lavoro  $W$  dip. in generale da sist. di rif., anche se mi limito a sistemi inerziali

$O \rightarrow O'$  inerziali

$$\begin{cases} \vec{F} = \vec{F}' \\ d\vec{s} \neq d\vec{s}' \end{cases} \quad (d\vec{s} = d\vec{s}' + \vec{u} dt)$$

$$\Rightarrow \delta W' = \vec{F} \cdot d\vec{s}' \neq \vec{F} \cdot d\vec{s} = \delta W$$

$$W'_{AB} \neq W_{AB}$$

ma resta vero

$$\int W'_{AB} = E'_K(B) - E'_K(A)$$

$$\int W_{AB} = E_K(B) - E_K(A)$$

$$\Delta E'_K \neq \Delta E_K$$

$E_K$  e  $\Delta E_K$  dip. in generale da sist. rif.

Teorema en. cinet.  $W_{\text{tot}} = \Delta E_K$   
vale per tutti sistemi inerziali

DIMENTICATO IL 12

# Potenza

~~10~~  
5

$$\cancel{P} \quad P = \frac{SW}{dt} \quad \text{definizione}$$

da cui

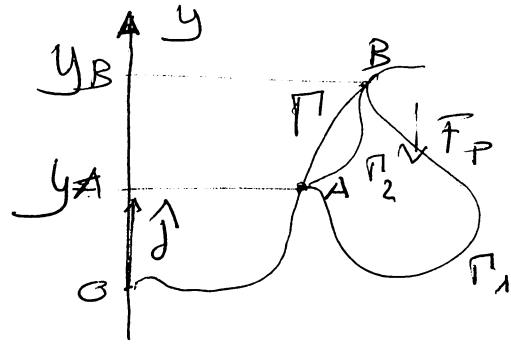
$$P = \vec{F} \cdot \frac{d\vec{s}}{dt} = \vec{F} \cdot \vec{v}$$

(6)

realizziamo esempi

1. lavoro di  $\vec{F}_P$ 

$$\vec{F}_P = -mg \hat{j}$$



$$\vec{F}_P \cdot d\vec{s} = -mg dy$$

$$W_{AB} = \int_A^B \vec{F}_P \cdot d\vec{s} = \int_A^B -mg dy = \int_{y_A}^{y_B} -mg dy$$

$$= -mg (y_B - y_A) = mg (y_A - y_B)$$

$$= \Delta E_K = \frac{1}{2} m v_B^2 - \frac{1}{2} m v_A^2$$

o anche

$$\frac{1}{2} m v_B^2 = \frac{1}{2} m v_A^2 + mg (y_A - y_B)$$

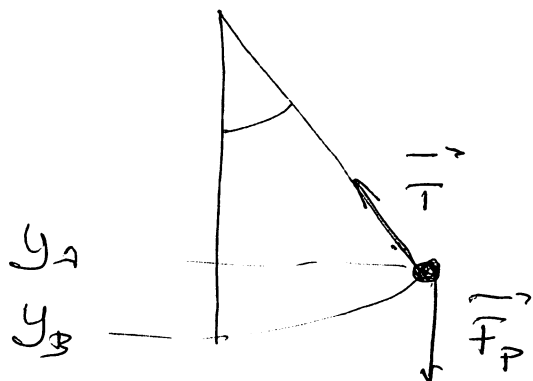
Il teorema dell'energia cinetica  
mi ha permesso di risparmiare  
qualche conto

n.b. in questo caso,  $\vec{F}_P$   
il risultato non dip dal perc.  $\Gamma$   
che scelgo per andare da A a B,  
~~però~~ ma solo da A e B  
(anzi: solo da  $y_A$  e  $y_B$ )

$$W_{AB} = \Delta E_K = \frac{1}{2} m v_B^2 - \frac{1}{2} m v_A^2 = -(mgy_B - mgy_A)$$

2. lavoro della risultante delle  $\vec{F}$   
agenti su pendolo

7



$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{s} = \vec{F}_P \cdot d\vec{s} + \vec{T} \cdot d\vec{s}$$

$$\text{ma } \vec{T} \perp d\vec{s} \Rightarrow \vec{T} \cdot d\vec{s} = 0$$

$$W = \int_A^B \vec{F}_P \cdot d\vec{s} = - (mgy_B - mgy_A)$$

$$= \frac{1}{2} m v_B^2 - \frac{1}{2} m v_A^2$$

$\Rightarrow$  la variazione di  $E_K$  del pendolo  
è la stessa di quella di un ~~corpo~~  
che si muove vert. da  $y_A$  a  $y_B$ ,  
ma non è la stessa la variazione del  
velocità : anche  $\vec{T}$  che  
non compie lavoro contribuiscono  
a  $\Delta \vec{p}$

La loro di  $\vec{F}_{el}$

(8)

$$\vec{F}_{el} = -Kx \hat{i}$$

$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{s} = -Kx dx$$

$$W_{AB} = \int_A^B -Kx dx = - \int_{x_A}^{x_B} Kx dx = - \left( \frac{1}{2} Kx_B^2 - \frac{1}{2} Kx_A^2 \right)$$

Anche qui ho ris. che dip. solo da  
posiz. iniziale e finale (n.b. è necessario  
se moto è in una sola dim e  $\vec{F}$  dip  
solo da pos (x))

ma generalizzo subito a 2-dim polari

$$\vec{F}_{el} = -K\cancel{r} K r \hat{u}_r$$

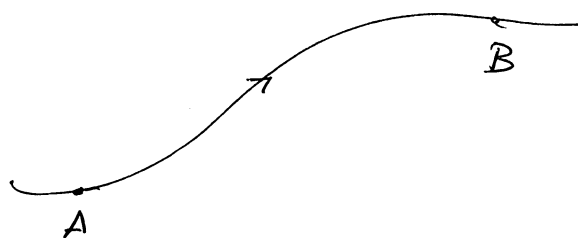
$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{s} = -K r dr$$

$$W_{AB} = - \left( \frac{1}{2} K r_B^2 - \frac{1}{2} K r_A^2 \right)$$

quindi anche el. 2-d ~~di~~  $W_{AB}$  dipende  
solo da A e B (anzi:  $r_A$  e  $r_B$ ) non  
da traiettoria

# Lavoro di forza attrito radente

(9)



n.b.  $\vec{v}$  in ogni punto è tang a traiettoria

$$\vec{v} = \frac{d\vec{s}}{dt} \Rightarrow \vec{v} \parallel d\vec{s}$$

$$\hat{u}_v \parallel d\vec{s}$$

$$\vec{F}_a = -\mu_d N \hat{u}_v$$

$$W_{AB} = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{s} = -\mu_d N \int_A^B \hat{u}_v \cdot d\vec{s}$$

$$= -\mu_d N \int_A^B ds = -\mu_d N (s_B - s_A)$$

$s$  è coord. lungo traiett.

$s_B - s_A$  è lungh traiett.  $\Gamma$   
da A a B

$\Rightarrow W_{AB}$  dipende da  $\Gamma$