

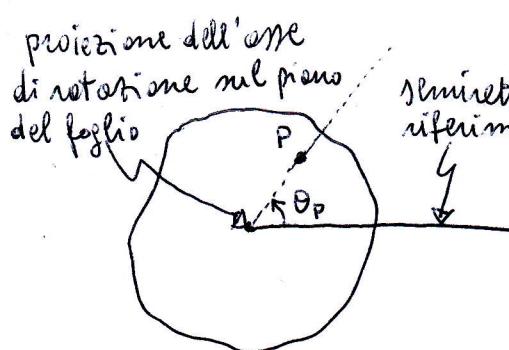
# MOTO ROTAZIONALE (PRIMA PARTE)

Un corpo che ruote attorno a un asse, in generale, non puo' essere considerato assimilabile a un punto materiale, in quanto punti diversi dello stesso corpo hanno, e ogni intente, velocita' vettoriali diverse.

Un corpo estero in rotazione e' quindi, a tutti gli effetti, un sistema di punti materiali in moto.

Se il corpo considerato non e' deformabile, cioe' se le distanze relative tra tutti i punti restano fisse, il sistema e' chiamato CORPO RIGIDO.

## Pozione, velocita' e accelerazione angolare



Studiamo un corpo in rotazione attorno a un asse fisso. Sul piano perpendicolare a questo asse, tracciamo una semiretta che parte dall'asse stesso;

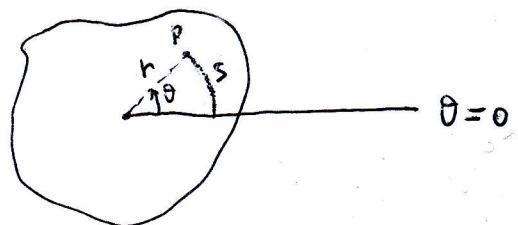
a partire da queste semirette si misure la POSIZIONE ANGOLARE di ogni punto del corpo in esame.

Fixato un verso positivo per l'asse di rotazione (uscendo dal piano del foglio se stiamo guardando il sistema lungo l'asse di rotazione (che quindi e' orientato positivamente verso l'osservatore), usiamo la convenzione di misurare posizioni angolari positive procedendo in senso ANTICORARIO a partire dalla semiretta di riferimento. ①

Ciascuna posizione angolare è individuata da una seconda semiretta che parte anch'essa dall'asse di rotazione, perpendicolarmente a questo, e passa per il punto P considerato (vedi scheme alle pagine precedenti).

Con queste convenzioni, la posizione angolare del punto P è individuata dall'angolo  $\theta_P$  (vedi anche scheme).

In un corpo rigido, un suo punto P muove attorno a un asse fisso restando a distanze fisse dall'asse, e quindi percorrendo una traiettoria circolare nel piano perpendicolare all'asse.



Indichiamo con  $r$  la distanza del punto P dall'asse di rotazione, con  $\theta$  la sua posizione angolare (misurata in RADIANI) rispetto alle semirette di riferimento, e con  $s$  le lunghezze dell'arco di circonferenza che sottende l'angolo  $\theta$ .

Vede la relazione

$$s = r\theta \quad (\theta \text{ in radianti})$$

Ricordare le corrispondenze tra misure angolari in radianti e misure angolari in gradi sessagesimili:

$$\theta \text{ (radianti)} = \frac{\pi}{180} \theta \text{ (gradi)}$$

Attenzione: in un corpo rigido, quando avviene una rotazione di un certo angolo attorno a un asse fisso, tutti i punti del corpo rigido compiono la stessa rotazione, cioè ruotano tutti dello stesso angolo.

La variazione delle posizioni angolari di un punto fra un istante  $t = t_i$  e un istante  $t = t_f$  è detta SPOSTAMENTO ANGOLARE del corpo rigido (in quanto tutti i punti del corpo rigido subiscono lo stesso spostamento angolare), e si indica con

$$\Delta\theta = \theta_f - \theta_i$$

Il rapporto fra lo spostamento angolare  $\Delta\theta$  e l'intervalle di tempo  $\Delta t$  in cui tale spostamento angolare avviene è detto VELOCITÀ ANGOLARE MEDIA nell'intervalle di tempo  $\Delta t$ :

$$\omega_m = \frac{\theta_f - \theta_i}{t_f - t_i} = \frac{\Delta\theta}{\Delta t}$$

(n misure in rad/s)

Il limite per  $\Delta t \rightarrow 0$  di queste quantità definisce la VELOCITÀ ANGOLARE ISTANTANEA. Se la posizione angolare varia nel tempo secondo le legge  $\theta(t)$ , risulta allora:

$$\omega(t) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta\theta}{\Delta t} = (\theta(t))'$$

VELOCITÀ ANGOLARE  
ISTANTANEA

Per finire le idee, facciamo coincidere l'asse di rotazione fino di un corpo rigido con l'asse z di un sistema di assi certi non ortogonali tridimensionale (cioè, nello spazio).

Se  $\theta(t)$  cresce al passare del tempo, risulta  $\omega(t) > 0$ ; se  $\theta(t)$  decresce al passare del tempo, risulta  $\omega(t) < 0$ : dunque, se la rotazione è in senso antiorario risulta  $\omega(t) > 0$ , mentre risulta  $\omega(t) < 0$  in caso di rotazione in senso orario.

Indicate con  $\Delta\omega = \omega_f - \omega_i$  la variazione delle velocità angolare istantanea in un dato intervallo di tempo  $\Delta t = t_f - t_i$ , si definisce ACCELERAZIONE ANGOLARE MEDIA del corpo rigido nell'intervallo di tempo  $\Delta t$  la quantità

$$\alpha_m = \frac{\omega_f - \omega_i}{t_f - t_i} = \frac{\Delta\omega}{\Delta t} \quad (\text{in misure in rad/s}^2)$$

Il limite per  $\Delta t \rightarrow 0$  di queste quantità definisce l'ACCELERAZIONE ANGOLARE ISTANTANEA:

$$\alpha(t) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{\Delta\omega}{\Delta t} = (\omega(t))' = (\theta(t))''$$

Quando un corpo rigido ruota attorno a un asse fisso, ogni punto del corpo ruota attorno allo stesso asse, a ogni istante, con la stessa velocità angolare e la stessa accelerazione angolare.

### Moto circolare e rotatorio con accelerazione angolare costante

Consideriamo il caso di moto circolare o rotatorio con  $\alpha(t) = \alpha$  (costante).

Dalle relazioni  $(\omega(t))' = \alpha$  ottieniamo pertanto (ricordando una situazione simile, quelle del moto rettilineo uniformemente accelerato):

$$(1) \quad \boxed{\omega(t) = \omega_0 + \alpha t}, \quad \text{dove } \omega_0 \text{ e' la velocita' angolare}$$

instantanea all'istante  $t=0$ .

Dalle relazioni  $(\theta(t))' = \omega(t)$  ottieniamo poi:

$$(2) \quad \boxed{\theta(t) = \theta_0 + \omega_0 t + \frac{1}{2} \alpha t^2}, \quad \text{dove } \theta_0 \text{ e' la posizione}$$

angolare all'istante  $t=0$ .

Dalle (1) ricaviamo  $t = \frac{\omega(t) - \omega_0}{\alpha}$  (purché  $\alpha \neq 0$ !), che, sostituito nelle (2), permette di scrivere:

$$\theta(t) - \theta_0 = \frac{\omega_0}{\alpha} [\omega(t) - \omega_0] + \frac{1}{2} \alpha \frac{[\omega(t) - \omega_0]^2}{\alpha^2}$$

$$\theta(t) - \theta_0 = \frac{[\omega(t) - \omega_0]}{\alpha} \cdot (2\omega_0 + \omega(t) - \omega_0)$$

$$\theta(t) - \theta_0 = \frac{1}{2\alpha} [\omega(t) - \omega_0] [\omega(t) + \omega_0], \text{ cioè:}$$

$$2\alpha [\theta(t) - \theta_0] = (\omega(t))^2 - \omega_0^2$$

Dunque:

$$(\omega(t))^2 = \omega_0^2 + 2\alpha [\theta(t) - \theta_0]$$

Si noti la somiglianza tra questa relazione e quelle valide per il moto rettilineo uniformemente accelerato (con  $v_x(t)$  e  $v_{x_0}$  il posto rispettivamente di  $\omega(t)$  e di  $\omega_0$ , e  $x(t)$ ,  $x_0$  il posto rispettivamente di  $\theta(t)$  e  $\theta_0$ , e ovviamente con  $a_x$  costante al posto di  $\alpha$  costante).

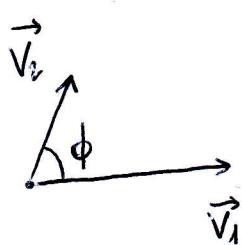
### Prodotto vettoriale di due vettori

Consideriamo due vettori  $\vec{V}_1$  e  $\vec{V}_2$ .

Definiamo una nuova operazione tra due vettori, detta PRODOTTO VETTORIALE, e indicata con  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_2$  ( $\circ \vec{V}_1 \wedge \vec{V}_2$ )

Il prodotto vettoriale di  $\vec{V}_1$  e  $\vec{V}_2$  è una quantità vettoriale:

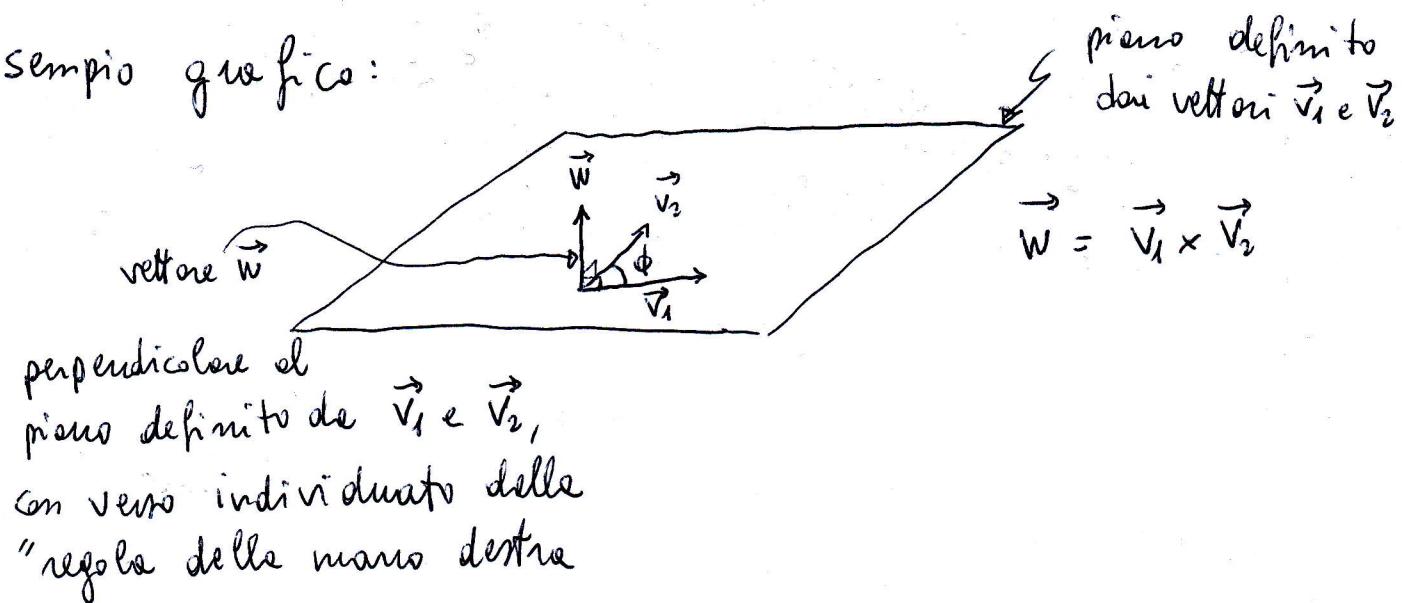
$$\vec{W} = \vec{V}_1 \times \vec{V}_2, \text{ così definita:}$$



- il modulo di  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_2$  è  $|\vec{V}_1| \cdot |\vec{V}_2| \cdot \sin \phi$ , dove  $\phi$  è l'angolo più piccolo tra  $\vec{V}_1$  e  $\vec{V}_2$  nel piano definito dai due vettori (risulta sempre  $0^\circ \leq \phi \leq 180^\circ$ ). ⑥

- La direzione di  $\vec{w} = \vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  è perpendicolare al piano definito dai vettori  $\vec{v}_1$  e  $\vec{v}_2$ .
- Il verso di  $\vec{w} = \vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  si può determinare usando le cosiddette "regole delle mani destre": ponendo l'indice delle mani destre lungo la direzione di  $\vec{v}_1$ , concorde a  $\vec{v}_1$ , e il medio delle mani destre lungo la direzione di  $\vec{v}_2$ , concorde a  $\vec{v}_2$  (in modo che l'angolo tra le due dita sia minore di  $180^\circ$ ), il pollice eretto delle mani destre determina la direzione e il verso del vettore  $\vec{w} = \vec{v}_1 \times \vec{v}_2$ .

Esempio grafico:



Proprietà del prodotto vettoriale, tutte dimostrabili e poste dalla definizione:

- 1) il prodotto vettoriale è un'operazione ANTICOMMUTATIVA; risulta cioè  $\vec{V}_2 \times \vec{V}_1 = -(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)$ ;
- 2) se  $\phi = 0^\circ$  oppure  $\phi = 180^\circ$ , risulta  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_2 = 0$ ;  
in particolare, il prodotto vettoriale di un vettore con se stesso,  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_1$ , è un vettore nullo;
- 3) se  $\phi = 90^\circ$  risulta  $|\vec{V}_1 \times \vec{V}_2| = |\vec{V}_1| \cdot |\vec{V}_2|$

- 4) per i versi dei tre assi cartesiani nello spazio vengono le seguenti regole:

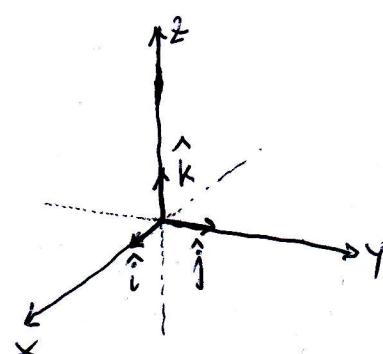
$$\hat{i} \times \hat{i} = \hat{j} \times \hat{j} = \hat{k} \times \hat{k} = 0$$

$$\hat{i} \times \hat{j} = -(\hat{j} \times \hat{i}) = \hat{k}$$

$$\hat{j} \times \hat{k} = -(\hat{k} \times \hat{j}) = \hat{i}$$

$$\hat{k} \times \hat{i} = -(\hat{i} \times \hat{k}) = \hat{j}$$

N.B.: ricordare come sono orientati nello spazio i tre assi cartesiani l'uno rispetto all'altro!



- 5) vele le proprietà distributive; dati i vettori  $\vec{V}_1, \vec{V}_2, \vec{V}_3$ , con  $\vec{V}_2$  e  $\vec{V}_3$  vettori omogenei, risulta:

$$\vec{V}_1 \times (\vec{V}_2 + \vec{V}_3) = (\vec{V}_1 \times \vec{V}_2) + (\vec{V}_1 \times \vec{V}_3)$$

6) Se  $c$  e' una quantita' reale, risulta:

$$c(\vec{v}_1 \times \vec{v}_2) = (c\vec{v}_1) \times \vec{v}_2 = \vec{v}_1 \times (c\vec{v}_2)$$

7) Se  $\vec{v}_1(t)$  e  $\vec{v}_2(t)$  sono due grandezze vettoriali che dipendono dalle variabili  $t$  (il tempo, in genere), risulta:

$$[\vec{v}_1(t) \times \vec{v}_2(t)]' = ([\vec{v}_1(t)]' \times \vec{v}_2(t)) + (\vec{v}_1(t) \times [\vec{v}_2(t)]')$$

(regole di derivazione del prodotto vettoriale)

8) doppio prodotto vettoriale; vale l'identita' seguente:

$$\vec{v}_1 \times (\vec{v}_2 \times \vec{v}_3) = [\vec{v}_2(\vec{v}_1 \cdot \vec{v}_3)] - [\vec{v}_3(\vec{v}_1 \cdot \vec{v}_2)]$$

Espriammo il prodotto vettoriale  $\vec{v}_1 \times \vec{v}_2$  in termini delle componenti cartesiane dei vettori  $\vec{v}_1$  e  $\vec{v}_2$ .

$$\vec{v}_1 = V_{1x} \hat{i} + V_{1y} \hat{j} + V_{1z} \hat{k} \quad \vec{v}_2 = V_{2x} \hat{i} + V_{2y} \hat{j} + V_{2z} \hat{k}$$

Allora, usando le proprie' 5) e 4), ottieniamo:

$$\begin{aligned} \vec{v}_1 \times \vec{v}_2 &= (V_{1x} \hat{i} + V_{1y} \hat{j} + V_{1z} \hat{k}) \times (V_{2x} \hat{i} + V_{2y} \hat{j} + V_{2z} \hat{k}) = \\ &= V_{1x} V_{2y} (\hat{i} \times \hat{j}) + V_{1x} V_{2z} (\hat{i} \times \hat{k}) + V_{1y} V_{2x} (\hat{j} \times \hat{i}) + V_{1y} V_{2z} (\hat{j} \times \hat{k}) + \\ &\quad + V_{1z} V_{2x} (\hat{k} \times \hat{i}) + V_{1z} V_{2y} (\hat{k} \times \hat{j}) = \quad (\text{abbiamo sfruttato le} \\ &\quad \text{proprie' } \hat{i} \times \hat{i} = \hat{j} \times \hat{j} = \hat{k} \times \hat{k} = 0) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} &= V_{1x} V_{2y} \hat{k} - V_{1x} V_{2z} \hat{j} - V_{1y} V_{2x} \hat{k} + V_{1y} V_{2z} \hat{i} + V_{1z} V_{2x} \hat{j} - V_{1z} V_{2y} \hat{i} = \\ &= (V_{1y} V_{2z} - V_{1z} V_{2y}) \hat{i} + (V_{1z} V_{2x} - V_{1x} V_{2z}) \hat{j} + (V_{1x} V_{2y} - V_{1y} V_{2x}) \hat{k} \end{aligned}$$

Se i due vettori  $\vec{V}_1$  e  $\vec{V}_2$  si trovano entrambi nel piano  $(x, y)$ , risulta  $V_{1z} = 0$ ,  $V_{2z} = 0$ , e quindi il loro prodotto vettoriale risulta:

$\vec{V}_1 \times \vec{V}_2 = (V_{1x}V_{2y} - V_{1y}V_{2x}) \hat{k}$ , per cui in questo caso specifico  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_2$  ha solo una componente cartesiana, e  $\vec{V}_1 \times \vec{V}_2$  è diretto lungo l'asse  $z$ :

$$(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_x = 0, \quad (\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_y = 0, \quad (\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_z = V_{1x}V_{2y} - V_{1y}V_{2x}$$

$$(\vec{V}_2 \times \vec{V}_1)_x = 0, \quad (\vec{V}_2 \times \vec{V}_1)_y = 0, \quad (\vec{V}_2 \times \vec{V}_1)_z = V_{2x}V_{1y} - V_{2y}V_{1x}$$

### Esempio 1

$$\vec{V}_1 = 2\hat{i} + 3\hat{j} \quad \vec{V}_2 = -\hat{i} + 2\hat{j}$$

$$\begin{aligned} \vec{V}_1 \times \vec{V}_2 &= (2\hat{i} + 3\hat{j}) \times (-\hat{i} + 2\hat{j}) = 4(\hat{i} \times \hat{j}) - 3(\hat{j} \times \hat{i}) = 4\hat{k} - 3(-\hat{k}) = \\ &= 4\hat{k} + 3\hat{k} = 7\hat{k} \end{aligned}$$

Usando le formule per  $(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_z$  otteniamo infatti:

$$(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_z = (2 \cdot 2) - (3 \cdot (-1)) = 4 - (-3) = 4 + 3 = 7$$

$$\begin{aligned} \vec{V}_2 \times \vec{V}_1 &= (-\hat{i} + 2\hat{j}) \times (2\hat{i} + 3\hat{j}) = -3(\hat{i} \times \hat{j}) + 4(\hat{j} \times \hat{i}) = \\ &= -3\hat{k} + 4 \cdot (-\hat{k}) = -3\hat{k} - 4\hat{k} = -7\hat{k} = -(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2) \end{aligned}$$

Usando le formule per  $(\vec{V}_2 \times \vec{V}_1)_z$  otteniamo infatti:

$$(\vec{V}_2 \times \vec{V}_1)_z = ((-1) \cdot 3) - (2 \cdot 2) = -3 - 4 = -7 = -(\vec{V}_1 \times \vec{V}_2)_z$$

## Quanti' vettoriali nel moto rotazionale

Osserviamo anzitutto che uno spostamento angolare finito non e' una quantita' vettoriale. Infatti, in generale, se effettuiamo una rotazione di un angolo  $\theta_1$  attorno a un asse individuato, nello spazio, da un versore  $\hat{u}_1$ , seguita da una seconda rotazione di un angolo  $\theta_2$  attorno a un altro asse nello spazio individuato da un versore  $\hat{u}_2$ , si osserva che la posizione finale del corpo rigido non coincide con quelle che si ottiene eseguendo le due rotazioni nell'ordine scambiato, e partire dalla stessa posizione iniziale. Dunque, le due operazioni non sono tra loro commutative; per cui non possono essere une quantita' vettoriale e una rotazione finita attorno a un asse nello spazio, in quanto una somma vettoriale deve godere delle proprietà commutative.

Provate, per verificare, a eseguire una rotazione di un foglio di carta, e partire da una posizione finita, prima attorno a un asse orizzontale di  $90^\circ$ , e poi attorno a un asse verticale di  $90^\circ$ , e confrontate l'orientamento finale con quelli ottenuti, e partire dalla stessa posizione iniziale, effettuando le due rotazioni nell'ordine inverso.

Se tuttavia si considerano spostamenti angolari molto piccoli, si osserva che le differenze riportate in precedenza tende a scomparire per  $\Delta\theta \rightarrow 0$  (o, che è lo stesso caso, per  $\Delta t \rightarrow 0$ ).

Se poniamo di essere a un spostamento angolare molto piccolo  $\Delta\theta$  attorno a un asse individuato da un versore  $\hat{u}$  una quantità vettoriale  $\Delta\theta \hat{u}$ , è possibile introdurre immediatamente un vettore VELOCITÀ ANGOLARE ISTANTANEA:

$$\vec{\omega}(t) = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \left( \frac{\Delta\theta}{\Delta t} \hat{u} \right) = \omega(t) \hat{u}$$

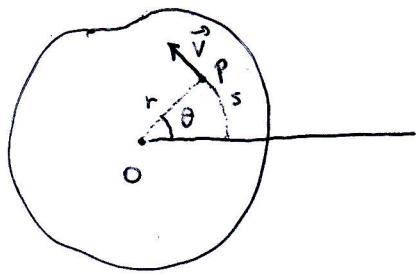
Per i segni valgono naturalmente le convenzioni introdotte da pag. ① e pag. ④; anche per il verso positivo dell'asse.

Se l'asse di rotazione resta fisso, derivando i due membri della relazione scritta sopra rispetto al tempo otteniamo un'altra quantità vettoriale, detta ACCELERAZIONE ANGOLARE ISTANTANEA:

$$\vec{\alpha}(t) = [\vec{\omega}(t)]' = [\omega(t)]' \hat{u}$$

Sia  $\vec{\omega}(t)$  e  $\vec{\alpha}(t)$  sono vettori diretti lungo l'asse di rotazione individuato dal versore  $\hat{u}$ .

Consideriamo un punto P interno a un corpo rigido in rotazione attorno a un asse fisso.



Sul piano perpendicolare all'asse di rotazione e passante per il punto P,

il punto P si muove lungo una traiettoria circolare avente raggio  $r$  dato dalle distanze tra il punto P e l'asse di rotazione.

Il vettore velocità istantanea  $\vec{v}$  del punto P, dunque, è tangente a ogni istante a questa traiettoria circolare, e per questo motivo viene anche detto, nel moto rotazionale, VELOCITÀ TANGENZIALE, e  $v_t$  è la sua componente tangente alla traiettoria.

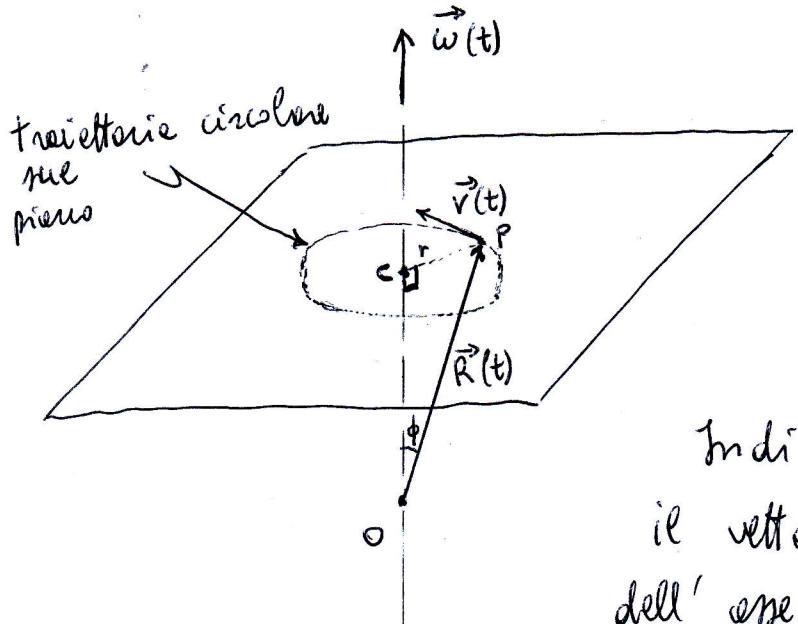
Indichiamo con  $s$  la lunghezza dell'arco di circonferenze di raggio  $r$  tra le semirette di riferimento e la posizione del punto P. Se l'angolo  $\theta$  (posizione angolare del punto P) è misurato in radianti, vale ovviamente la relazione

$$s = r\theta, \text{ con } r \text{ costante, per cui risulta:}$$

$$|\vec{v}(t)| = |[s(t)]'| = r |[\theta(t)]'| = r |\omega(t)|$$

Dunque, se usiamo la convenzione naturale che la velocità tangenziale  $v_t$  sia positiva se la rotazione avviene in senso antiorario (con verso dell'asse di rotazione positivo uscente dal foglio), possiamo quindi scrivere:

$$v_t(t) = r \omega(t)$$



Adesso, fissiamo un origine

O lungo l'asse di rotazione.

Sia  $\vec{R}(t)$  il vettore posizione del punto P rispetto all'origine O.

Indichiamo con  $\phi$  l'angolo fra il vettore  $\vec{R}$  e il verso positivo dell'asse di rotazione (verso l'alto nello schema qui sopra). Il raggio della traiettoria circolare del punto P e' quindi:

$$r = R \sin \phi, \quad \text{dove } R = |\vec{R}|$$

Per quanto abbiamo visto in precedenze, il vettore velocità angolare istantanea e' diretto lungo l'asse di rotazione, nel verso indicato nello schema qui sopra se il verso di  $\vec{v}(t)$  e' quello indicato.

Osserviamo che risulta  $|\vec{v}(t)| = |\omega(t)| \cdot r = |\omega(t)| \cdot R \sin \phi$ , e che il vettore  $\vec{v}(t)$  e' perpendicolare al piano definito dai vettori  $\vec{\omega}(t)$  e  $\vec{R}(t)$

Dunque, vale la relazione vettoriale seguente:

$$\boxed{\vec{v}(t) = \vec{\omega}(t) \times \vec{R}(t)}$$

Questa relazione vale se l'origine del sistema di riferimento si trova sull'asse di rotazione.

Derivando rispetto al tempo i due membri di questa relazione ottieniamo:

$$\vec{a}(t) = [\vec{v}(t)]' = [\vec{\omega}(t)]' \times \vec{R}(t) + \vec{\omega}(t) \times [\vec{R}(t)]'$$

Si ottiene che risulta  $[\vec{R}(t)]' = \vec{v}(t)$  (verificare!),

e quindi possiamo scrivere:

$$\boxed{\vec{a}(t) = \vec{\alpha}(t) \times \vec{R}(t) + \vec{\omega}(t) \times \vec{v}(t)}$$

Osserviamo che:

- il vettore  $\vec{\alpha}(t) \times \vec{R}(t)$  e' diretto nella direzione tangente alla traiettoria circolare nel punto P, e il suo modulo e':  
 $| \vec{\alpha}(t) | R \sin\phi = | \alpha(t) | R \sin\phi = | \alpha(t) | r = r [ \omega(t) ]' =$   
 $= | v_t(t) |^2$ ;
- dunque,  $\vec{\alpha}(t) \times \vec{R}(t)$  si puo' chiamare VETTORE ACCELERAZIONE TANGENZIALE del punto P in rotazione.
- il vettore  $\vec{\omega}(t) \times \vec{v}(t)$  e' diretto lungo la direzione perpendicolare all'asse di rotazione, orientato del punto P verso l'asse di rotazione; poiché  $\vec{\omega}(t)$  e  $\vec{v}(t)$  sono tra loro perpendicolari, risulta:

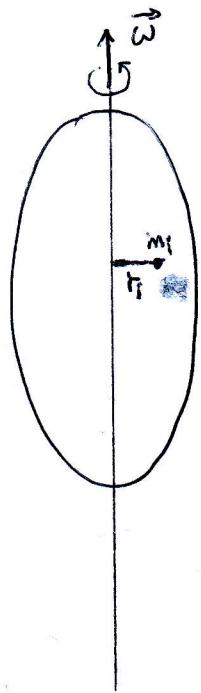
$$| \vec{\omega}(t) \times \vec{v}(t) | = | \vec{\omega}(t) | \cdot | \vec{v}(t) | = | \omega(t) | \cdot | v_t(t) | = ( \omega(t) )^2 r = \frac{(v_t(t))^2}{r};$$

dunque, il vettore  $\vec{\omega}(t) \times \vec{v}(t)$  rappresenta il VETTORE ACCELERAZIONE CENTRIPETA del punto P in rotazione.

Il modulo del vettore accelerazione istantanea di un punto in rotazione attorno a un asse è, quindi (in generale):

$$\alpha(t) = |\vec{\alpha}(t)| = \sqrt{|\vec{\omega}(t) \times \vec{r}(t)|^2 + |\vec{\omega}(t) \times \vec{v}(t)|^2} = \sqrt{r^2(\alpha(t))^2 + r^2(\omega(t))^4} = \\ = r \sqrt{(\alpha(t))^2 + (\omega(t))^4}$$

### Energia cinetica rotazionale di un sistema rigido



Consideriamo un corpo rigido, oppure un sistema rigido di  $N$  punti materiali, in rotazione attorno a un asse fisso con velocità angolare  $\omega$ .

Indichiamo con  $m_i$  la massa del ~~punto~~ punto materiale  $i$ -esimo del sistema rigido, e con  $\vec{v}_i$  la sua velocità istantanea.

Sia  $r_i$  la distanza di questo punto materiale dall'asse di rotazione. Dunque, l'energia cinetica di questo punto materiale è:

$$K_i = \frac{1}{2} m_i |\vec{v}_i|^2 = \frac{1}{2} m_i (r_i \omega)^2 = \frac{1}{2} m_i r_i^2 \omega^2$$

Dunque, l'energia cinetica totale di rotazione del sistema rigido è:

$$K = \sum_{i=1}^N K_i = \sum_{i=1}^N \left( \frac{1}{2} m_i r_i^2 \omega^2 \right) = \frac{1}{2} \left[ \sum_{i=1}^N (m_i r_i^2) \right] \omega^2,$$

in quanto la velocità angolare di rotazione è la stessa per tutti i punti di un sistema rigido; abbiamo inoltre sfruttato la relazione  $|\vec{v}_i| = r_i |\omega|$ , vista in precedenza.

Poniamo, quindi:

$$I_z = \sum_{i=1}^N (m_i r_i^2)$$

$I_z$  e' il MOMENTO D'INERZIA del sistema rigido relativo all'asse di rotazione considerato (asse z).

Pertanto, l'energia cinetica di un sistema rigido costituito a N punti materiali in rotazione attorno a un asse fisso e':

$$K = \frac{1}{2} I_z \omega^2$$

Il momento d'inerzia si misure in  $\text{kg m}^2$  nel S.I. di unita' di misura.

Supponiamo ora di conoscere il momento d'inerzia, rispetto a un asse fisso, di un sistema rigido di N punti materiali, quando l'asse di rotazione pone per il centro di massa del sistema. Vogliamo calcolare il momento d'inerzia del sistema rigido relativo a un secondo asse di rotazione, parallelo al primo e a distanza d da questo.

Rispetto all'origine O posta sull'asse di rotazione, indichiamo con  $\vec{R}_i$  il vettore posizione del punto materiale i-esimo quando l'asse di rotazione non pone per il centro di massa del sistema, con  $\vec{R}_{CM}$  il vettore posizione del centro di massa del sistema, e con  $\vec{R}'_i$  il vettore posizione del punto

materiale rispetto al centro di massa del sistema.

Risulta quindi, per costruzione:

$$\vec{R}_i = \vec{R}_{CM} + \vec{r}'_i \quad (*)$$

Rispetto ai due assi considerati, che sono paralleli e quindi diretti entrambi parallelamente all'asse z (per fissare le idee), ogni vettore può essere considerato come somma vettoriale di due vettori componenti: uno parallelo all'asse z, e l'altro perpendicolare all'asse z, per cui potremo scrivere:

$$\vec{R}_i = z_i \hat{k} + \vec{r}_i; \quad \vec{R}_{CM} = z_{CM} \hat{k} + \vec{r}_{CM}; \quad \vec{r}'_i = z'_i \hat{k} + \vec{r}'_i$$

$\vec{r}_i$ ,  $\vec{r}_{CM}$ ,  $\vec{r}'_i$  sono i vettori componenti perpendicolari all'asse z rispettivamente dei vettori  $\vec{R}_i$ ,  $\vec{R}_{CM}$ ,  $\vec{r}'_i$ .

Risulta chiaramente:  $|\vec{r}_i| = r_i$ ,  $|\vec{r}_{CM}| = r_{CM}$ ,  $|\vec{r}'_i| = r'_i$ ,

cioè  $|\vec{r}_i|$  e  $|\vec{r}_{CM}|$  sono le distanze rispettivamente del punto i-esimo del sistema e del centro di massa del secondo asse di rotazione, mentre  $|\vec{r}'_i|$  è la distanza del punto i-esimo dal primo asse di rotazione (quello ponente per il centro di massa del sistema).

La relazione vettoriale (\*) implica che deve risultare

$$\vec{r}_i = \vec{r}_{CM} + \vec{r}'_i$$

Nelle formule che definiscono il momento d'inerzia compone  $r_i^2$ ; risulta quindi:

$$r_i^2 = |\vec{r}_i|^2 = |\vec{r}_{CM} + \vec{r}'_i|^2 = |\vec{r}_{CM}|^2 + |\vec{r}'_i|^2 + 2 \vec{r}_{CM} \cdot \vec{r}'_i = \\ = r_{CM}^2 + (r'_i)^2 + 2 \vec{r}_{CM} \cdot \vec{r}'_i$$

Allora, il momento d'inerzia del sistema rigido relativo al secondo asse diventa:

$$I_2 = \sum_{i=1}^N (m_i r_i^2) = \sum_{i=1}^N [m_i (r_{CM}^2 + (r'_i)^2 + 2 \vec{r}_{CM} \cdot \vec{r}'_i)] = \\ = \left( \sum_{i=1}^N m_i \right) r_{CM}^2 + \sum_{i=1}^N [m_i (r'_i)^2] + 2 \vec{r}_{CM} \cdot \left( \sum_{i=1}^N (m_i \vec{r}'_i) \right) = \\ = M_{TOT} r_{CM}^2 + \sum_{i=1}^N [m_i (r'_i)^2] + 2 M_{TOT} \vec{r}_{CM} \cdot \left[ \frac{\sum_{i=1}^N (m_i \vec{r}'_i)}{M_{TOT}} \right]$$

Per le richieste fatte in pertinenza, risulta chiaramente

$r_{CM} = d$ ; ma che cosa e' la quantita'

$$\frac{\sum_{i=1}^N (m_i \vec{r}'_i)}{M_{TOT}}$$

A vista, e' la componente perpendicolare all'asse di rotazione del vettore posizione del centro di massa del sistema ... rispetto al centro di massa del sistema!! Pertanto, per costruzione, e' un vettore nullo.

In definitiva, otteniamo:

$$\sum_{i=1}^n (m_i r_i^2) = M_{TOT} d^2 + \sum_{i=1}^n [m_i (r'_i)^2]$$

Ma  $\sum_{i=1}^n [m_i (r'_i)^2]$  e' il momento d'inerzia del sistema rigido relativo all'asse passante per il centro di massa, per cui il momento d'inerzia di un sistema rigido relativo a un asse parallelo a quello passante per il centro di massa, posto a distanza  $d$  da questo, e' dato da:

$$I_z = M_{TOT} d^2 + I_{z,CM}$$

dove  $I_{z,CM}$  e' il momento d'inerzia del sistema rigido relativo all'asse passante per il centro di massa.

Questa relazione che abbiamo appena dimostrato e' nota come TEOREMA DI HUYGENS - STEINER, o anche come TEOREMA DEGLI ASSI PARALLELI.

-----/

Nel caso di un corpo estero e continuo (solido in rotazione), per il calcolo del momento d'inerzia relativo a un asse dato e' necessario procedere, in sostanza, immaginando di suddividerlo in piccolissimi cubetti aventi volume crescenti  $\Delta V_i$  e massa  $\Delta m_i$ , con il cubetto  $i$ -esimo posto a distanze  $r_i$  dall'asse di rotazione.

Allora, se  $N$  e' il numero di questi cubetti, potremo scrivere in prima approssimazione:

$$I_z \approx \sum_{i=1}^N (r_i^2 \Delta m_i)$$

Se nel punto considerato risulta  $\Delta m_i = \rho_i \Delta V_i$ , dove  $\rho_i$  e' la densita' del corpo in quel punto, otteniamo:

$$I_z \approx \sum_{i=1}^N (\rho_i r_i^2 \Delta V_i)$$

Facendo tendere  $N$  a infinito (e quindi facendo tendere a zero i volumetti  $\Delta V_i$ ) otteniamo:

$$I_z = \lim_{\Delta V_i \rightarrow 0} \sum_{i=1}^N (r_i^2 \rho_i \Delta V_i) = \int \rho r^2 dV$$

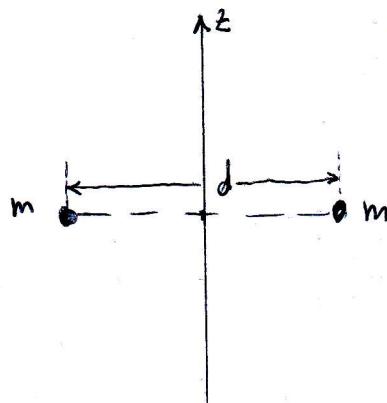
Questo integrale, in generale, e' un "integrale di volume", che in coordinate cartesiane equivale in generale a un opportuno integrale triplo (semplificabile se il corpo presenta simmetrie rispetto all'asse considerato).

Ovviamente, se il corpo e' omogeneo risulta  $\rho = \frac{M}{V} = \text{costante}$ , dove  $M$  e' la massa del corpo e  $V$  e' il suo volume.

## Esempio 2

Si consideri un modellino di una molecola di ossigeno biatomico ( $O_2$ ): ciascun atomo ha massa  $m = 2,66 \times 10^{-26} \text{ kg}$ , e i due atomi sono a distanza  $d = 1,21 \times 10^{-10} \text{ m}$  l'uno dall'altro.

- Calcolare il momento d'inerzia del sistema rigido relativo a un asse perpendicolare alle rette congiungente i due atomi, passante per il punto medio del segmento congiungente.
- Se la velocità angolare di rotazione del sistema attorno all'asse considerato al punto a) è  $\omega = 4,6 \times 10^{12} \text{ rad/s}$ , calcolare l'energia cinetica rotazionale delle molecole.



a)

Per le richieste del problema, ciascuna molecola si trova a distanze  $d/2$  dall'asse considerato, e quindi il momento d'inerzia è:

$$I_z = m \left( \frac{d}{2} \right)^2 + m \left( \frac{d}{2} \right)^2 = 2m \left( \frac{d}{2} \right)^2 = 2m \cdot \frac{d^2}{4} = \frac{1}{2} md^2 = \\ = 1,9473 \times 10^{-46} \text{ kg m}^2$$

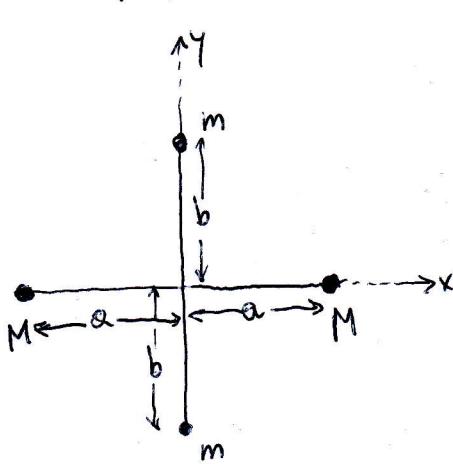
- Dalle leggi che fornisce l'energia cinetica rotazionale ottieniamo:

$$K = \frac{1}{2} I_z \omega^2 = 2,0602 \times 10^{-21} \text{ J}$$

### Esempio 3

Quattro piccole sfere sono fissate a un telaio formato da due aste di massa trascurabile, che giace nel piano  $(x,y)$ . Si suppone che il raggio delle sfere sia piccolo rispetto alle dimensioni del telaio (vedi figure).

- a) Se il sistema ruota intorno all'asse  $y$  con velocità angolare  $\omega$ , si calcolino il momento d'inerzia e l'energia cinetica rotazionale rispetto a tale asse.
- b) Si supponga ora che il sistema ruoti nel piano  $(x,y)$  intorno all'asse  $z$  passante per il centro del telaio. Si calcolino il momento d'inerzia rispetto all'asse  $z$  e l'energia cinetica di rotazione.



----- /

a)

Il contributo dei due punti materiali di massa  $m$  al momento d'inerzia del sistema rigido rispetto all'asse  $y$  è nullo (si trovano nell'asse  $y$  !!)

$$\text{Allora risulta } I_z = Ma^2 + Ma^2 = 2Ma^2, \text{ e quindi}$$

$$K = \frac{1}{2} I_z \omega^2 = \frac{1}{2} \cdot 2Ma^2 \omega^2 = Ma^2 \omega^2$$

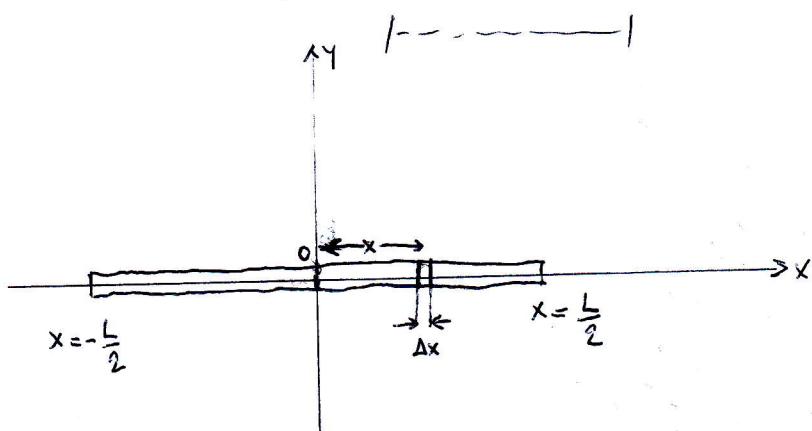
b) One risulta:  $I_z = Ma^2 + Ma^2 + mb^2 + mb^2 = 2(Ma^2 + mb^2)$ ,

e quindi:

$$K = \frac{1}{2} I_z \omega^2 = \frac{1}{2} \cdot 2(Ma^2 + mb^2) \omega^2 = (Ma^2 + mb^2) \omega^2$$

Esempio 4

Si calcoli il momento d'inerzia di una sbarretta rigida omogenea, avente lunghezza  $L$  e massa  $M$ , rispetto a un asse perpendicolare alle sbarrette e passante per il suo centro di massa.



Suddividiamo la sbarretta in tanti piccoli segmentini di lunghezza  $\Delta x$ ; poiché la sbarretta è omogenea per le ipotesi del problema, essa ha una densità lineare di massa costante uguale a

$$\lambda = \frac{M}{L}; \quad \text{dunque le masse contenute in un}$$

$$\text{segmentino di lunghezza } \Delta x \text{ è } \Delta m = \lambda \Delta x = \frac{M}{L} \Delta x$$

Un elemento di sbarretta che si trova nella posizione  $x$ , direttamente si trova a una distanza  $|x|$  dall'asse di rotazione.

Allora il momento d'inerzia delle sbarrette relativo all'asse indicato è:

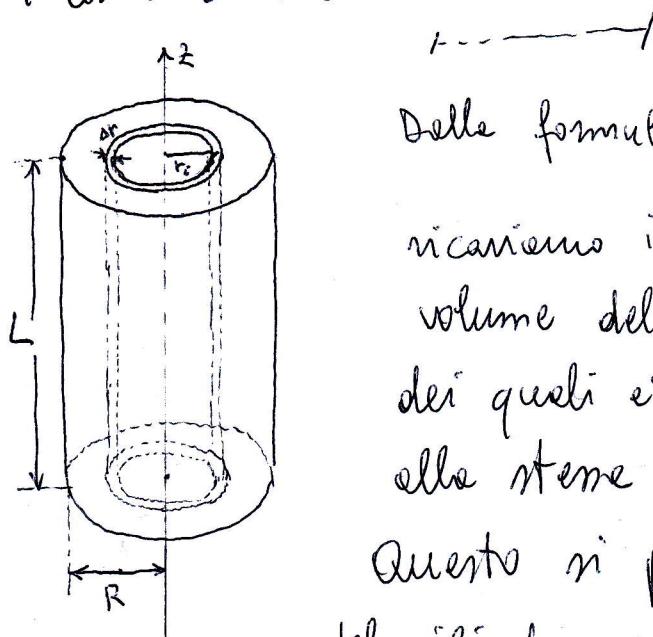
$$I_y \approx \sum_{i=1}^N (x_i^2 \Delta m_i) = \sum_{i=1}^N \left( x_i^2 \frac{M}{L} \Delta x \right) = \frac{M}{L} \sum_{i=1}^N x_i^2 \Delta x$$

Per  $N \rightarrow \infty$  otteniamo quindi:

$$I_y = \frac{M}{L} \int_{-\frac{L}{2}}^{\frac{L}{2}} x^2 dx = \frac{M}{L} \frac{x^3}{3} \Big|_{-\frac{L}{2}}^{\frac{L}{2}} = \frac{M}{3L} \left[ \left(\frac{L}{2}\right)^3 - \left(-\frac{L}{2}\right)^3 \right] = \frac{M}{3L} \cdot \frac{2L^3}{8} = \frac{1}{12} ML^2$$

## Esempio 5

Si calcoli il momento d'inerzia di un cilindro omogeneo di raggio  $R$ , altezza  $L$  e massa  $M$  rispetto al suo asse di simmetria passante per i centri delle due basi.



$$\text{Dalle formule di pertenze } I_z = \sum_{i=1}^N r_i^2 \Delta m_i,$$

ricaviamo il suffisso di suddividere il volume del cilindro in "sotvolumi", ciascuno dei quali è costituito da "punti" che si trovano alle stesse distanze dall'asse di rotazione.

Questo si può fare considerando volumetti del cilindro costituiti da gusci cilindrici

concentrici con l'asse del cilindro, di spessore  $\Delta r$ , molto piccolo. Il volume di uno di tali gusci, costituito dai punti che si trovano alle distanze  $r_i$  dall'asse del cilindro, è:

$$\Delta V_i(r) = 2\pi r_i \cdot \Delta r \cdot L = 2\pi L r_i \Delta r$$

Dato che il cilindro è omogeneo, la sua densità è:

$$\rho = \frac{M}{V} = \frac{M}{\pi R^2 L}, \text{ e dunque le masse } \Delta m_i(r) \text{ contenute}$$

$$\text{in un volumetto } \Delta V_i(r) \text{ è: } \Delta m_i(r) = \rho \Delta V_i(r) = \frac{M}{\pi R^2 L} \cdot 2\pi L r_i \Delta r =$$

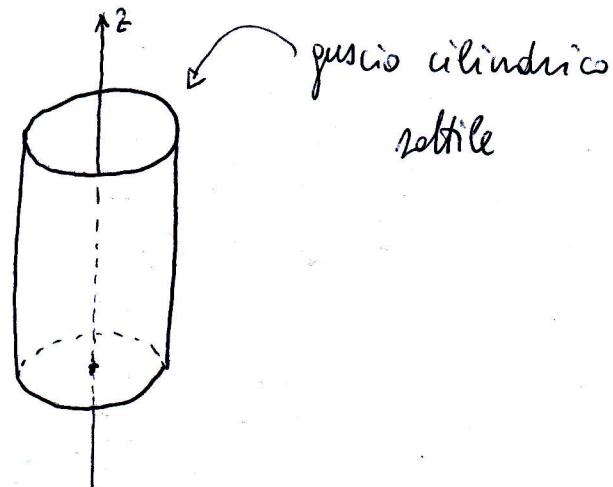
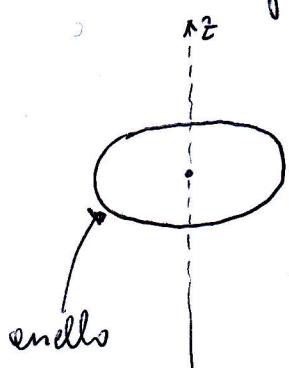
$$= \frac{2M}{R^2} r_i \Delta r; \text{ dunque ottieniamo: } I_z \approx \sum_{i=1}^N r_i^2 \cdot \frac{2M}{R^2} r_i \Delta r =$$

$$= \frac{2M}{R^2} \sum_{i=1}^N r_i^3 \Delta r; \text{ per } N \rightarrow \infty \text{ ottieniamo quindi:}$$

$$I_z = \frac{2M}{R^2} \int_0^R r^3 dr = \frac{2M}{R^2} \left( \frac{r^4}{4} \Big|_0^R \right) = \frac{2M}{R^2} \cdot \frac{R^4}{4} = \frac{1}{2} MR^2$$

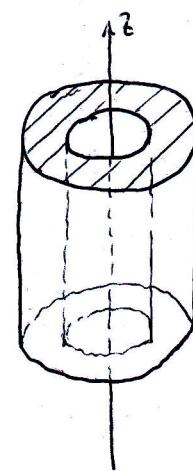
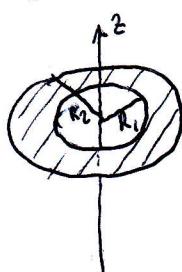
Momenti d'inerzia di alcuni solidi omogenei rispetto a un loro asse di simmetria

1) Anello o guscio cilindrico molto sottile



$$I_z = MR^2$$

2) Coroncine circolari o guscio cilindrico non sottile



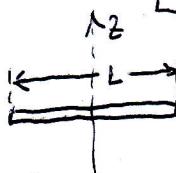
$$I_z = \frac{1}{2}M(R_1^2 + R_2^2)$$

3) Cilindro pieno o disco:

$$I_z = \frac{1}{2}MR^2$$

(dimostrato)

4) Sbarre sottili:



$$I_z = \frac{1}{12}ML^2$$

(dimostrato)

5) Sfere piene:



$$I_z = \frac{2}{5}MR^2$$

6) Guscio sferico sottili:  $I_z = \frac{2}{3}MR^2$

### Esempio 6

Una sbarra omogenea di lunghezza  $L$  e massa  $M$  è libera di ruotare per un suo estremo attorno a un perno più di attuto. Inizialmente la sbarra è in posizione orizzontale, e all'istante iniziale viene rilasciata da ferme.

- Calcolare la velocità angolare della sbarra quando è ellinotata lungo la direzione verticale.
- Calcolare il modulo delle velocità tangenziale del centro di massa e dell'estremo inferiore della sbarretta quando queste è ellinotata lungo la direzione verticale.



a) Poiché la sbarra omogenea, in questo problema, compie una rotazione attorno a un asse perpendicolare alla sbarra e passante per un suo estremo, occorre calcolare il momento d'inerzia delle sbarre relativo a questo asse. Sappiamo già (dimostriamo) che il momento d'inerzia di una sbarra sottile omogenea relativo a un asse perpendicolare alla sbarra e passante per il suo centro di massa è  $I_{z,CM} = \frac{1}{12} ML^2$ ; il momento d'inerzia relativo a un asse parallelo a questo, posto a una distanza  $d = \frac{L}{2}$ , è uguale a:

$$I_z = Md^2 + I_{z,CM} = M\left(\frac{L}{2}\right)^2 + \frac{1}{12}ML^2 = \frac{1}{4}ML^2 + \frac{1}{12}ML^2 = \frac{1}{3}ML^2$$

(ricordare, perché serve in molti problemi ed esercizi!)

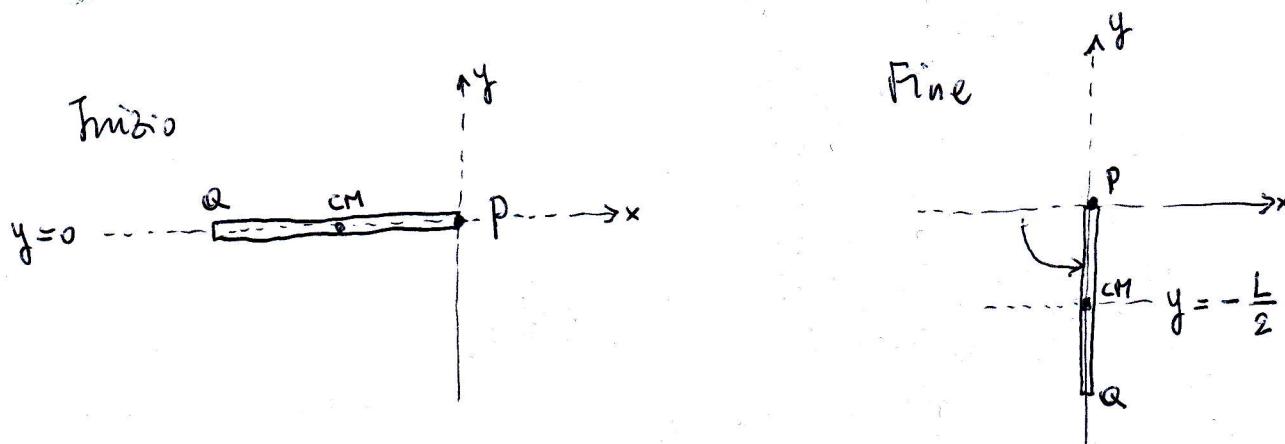
Abbiamo chiaramente utilizzato il teorema di Huygens-Steiner.

Mentre le sbarre ruote verso il basso, le forze agenti su di esse sono: la forza peso e la reazione del perno.

Tuttavia, la reazione del perno è applicata a un punto fisso delle sbarre (il centro delle rotazioni), per cui il lavoro compiuto dalle reazioni del perno è nullo.

L'unica forza che compie lavoro sulle sbarre, quindi, è la forza peso. Poiché, quindi, il lavoro sulle sbarre è compiuto da una forza conservativa, l'energia meccanica delle sbarre si consente durante la rotazione.

S



Se poniamo che le quote del perno siano  $y=0$ , allora le quote iniziali del centro di massa è  $y_{CM,i}=0$ , e le quote finali è  $y_{CM,f}=-\frac{L}{2}$  (il centro di massa di una sbarra omogenea si trova a metà della sua lunghezza, come abbiamo dimostrato).

Poniamo dunque usare le leggi di conservazione dell'energia meccanica tra l'istante  $t_i$  e l'istante  $t_f$ :

$$E_{m,f} = E_{m,i}$$

$$K_f + U_{q,f} = K_i + U_{q,i}$$

Perché le sbarre erano inizialmente ferme, risulta  $K_i = 0$ ;

Inoltre:  $U_{q,i} = Mg y_{cm,i} = 0$

Inoltre:  $K_f = \frac{1}{2} I_z \omega_f^2$ , e  $U_{q,f} = Mg y_{cm,f} = -\frac{1}{2} Mg L$

Allora poniamo di avere:

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{1}{3} M L^2 \omega_f^2 - \frac{1}{2} Mg L = 0, \text{ da cui riceviamo:}$$

$$\frac{1}{3} L \omega_f^2 = g, \text{ cioè } \omega_f^2 = \frac{3g}{L}, \text{ e infine}$$

$$\boxed{\omega_f = \sqrt{\frac{3g}{L}}}$$

b) Il centro di mosa si trova a distanza  $\frac{L}{2}$  dal centro di rotazione, per cui la sua velocità tangenziale all'istante  $t_f$  è:

$$\boxed{V_{cm,f} = \frac{L}{2} \omega_f = \frac{L}{2} \sqrt{\frac{3g}{L}} = \frac{1}{2} \sqrt{3gL}}$$

L'estremo inferiore della sbarra si trova a distanza  $L$  dal centro di rotazione, per cui la sua velocità tangenziale all'istante  $t_f$  è:

$$\boxed{V_{q,f} = L \omega_f = L \sqrt{\frac{3g}{L}} = \sqrt{3gL}}$$