



Pisa, 11 luglio 2006

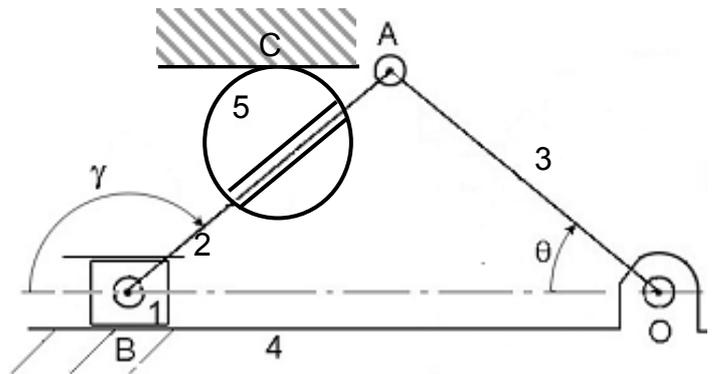
**ESAME DI MECCANICA**  
*Corso di Laurea in Ingegneria Biomedica*

**Esercizio cinematica**

Il manovellismo schematizzato in figura ha biella e manovella di uguale lunghezza  $r$ . Alla biella 2 è collegato attraverso una coppia prismatica un disco, che è in contatto di rotolamento con il telaio. Determinare che tipo di rotolamento ci deve essere in C affinché il sistema abbia 1 gdl.

Sapendo che la velocità angolare della manovella  $\omega = \dot{\theta}$  (oraria) è costante,

- 1) si determinino (per valori di  $\theta$  compresi fra 0 e  $\pi/2$ ) le espressioni esatte di spostamento, velocità ed accelerazione del corsoio;
- 2) si utilizzi l'approccio vettoriale per risolvere le velocità del manovellismo e si confrontino i risultati con quelli del punto 1), prima per un  $\theta$  generico poi facendo riferimento alla configurazione  $\theta = \pi/6$ ;
- 3) si determinino la velocità angolare del corpo 5 e la velocità di C (noti AC e il raggio del disco) (caso  $\theta = \pi/6$ );
- 4) si individuino i centri delle velocità dei corpi, la velocità angolare di 5 rispetto a 3 e la velocità di C relativa ad 1;
- 5) si imponga la soluzione del problema delle accelerazioni per il sistema.



**DATI:**  $r=200$  mm,  $\omega=1$  rad/s,  $AC=20\sqrt{3}$  mm,  $r_{Disco}=30$  mm

(Anche se il disco “ostacolerebbe” il raggiungimento di  $\theta=0^\circ$ , si studi comunque il manovellismo nel campo indicato ed il disco a  $30^\circ$ ).

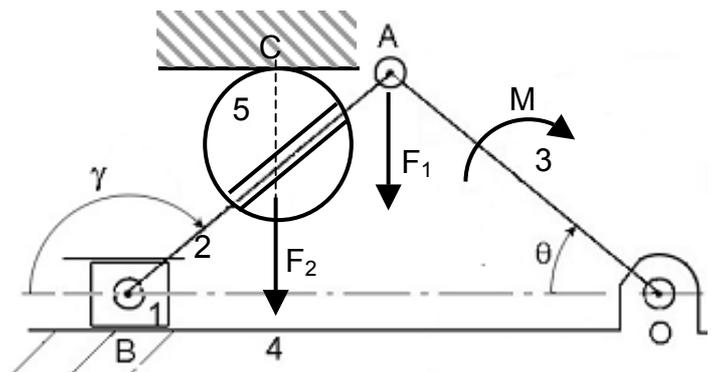
**Esercizio statica**

Si studi l'equilibrio del sistema precedente, determinando, con il principio di sovrapposizione degli effetti, il momento  $M$  da applicare alla manovella per equilibrare le forze  $F_1$  e  $F_2$ .

Si faccia attenzione alla reazione in C, in base al tipo di rotolamento, a quanto ottenuto dalla cinematica sulla velocità di C... sapendo inoltre che l'angolo di attrito in C è  $10^\circ$  (che tipo di attrito?).

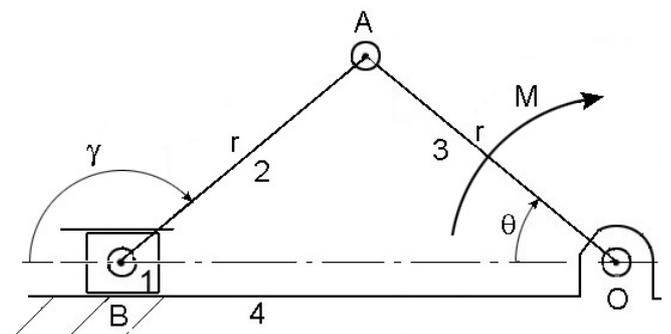
Facoltativa: ci sono sottosistemi isostatici?

$F_1=10\sqrt{3}$  N,  $F_2=10$  N



**Esercizio dinamica**

Si consideri ancora il manovellismo precedente (si è eliminato il disco), in cui il corsoio 1 ha massa  $m_1$ , la biella 2 massa  $m_2$  e momento d'inerzia  $J_2$  rispetto al baricentro (posizionato in mezzeria); la massa della manovella 3 è trascurabile. La cinematica corrispondente all'esercizio 1 è ottenuta grazie ad un momento  $M$  (incognito), applicato alla manovella. Si determinino:



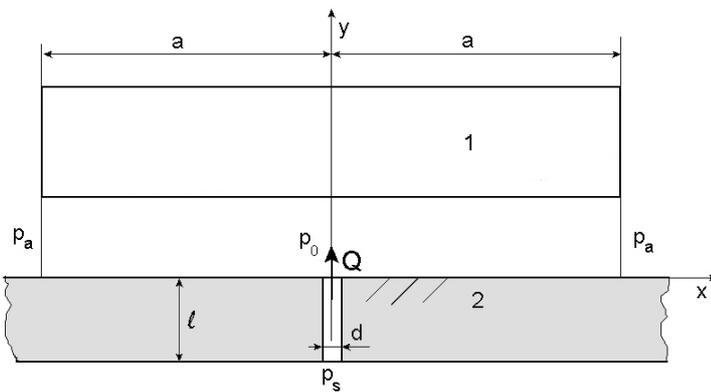


1. forze e momenti agenti su ogni elemento, incluso il telaio, per via grafica ed analitica, usando le masse di sostituzione della biella e la sovrapposizione degli effetti;
2. i valori numerici delle forze agenti sul telaio e del momento  $M$  per  $\theta=\pi/6$ .

$$m_1=0.2 \text{ kg}, m_2=0.4 \text{ kg}, J_2=0.01 \text{ kgm}^2$$

### Esercizio lubrificazione

La coppia lubrificata rappresentata in figura ha la dimensione ortogonale al piano del disegno molto maggiore (teoricamente infinita) rispetto alle altre (larghezza,  $2a$ , e altezza del meato,  $h$  - costante lungo la direzione  $x$ ). Non vi sono movimenti relativi fra i due corpi; la pressione dell'olio è uguale a quella atmosferica  $p_a$  alle estremità della coppia. Sono date le espressioni generiche dell'equazione di Reynolds e dell'andamento della velocità del lubrificante lungo l'asse  $x$ , nonché la formula di Poiseuille. Sono noti la lunghezza  $l$  ed il diametro  $d$  del condotto di adduzione dell'olio nel meato, la portata  $Q$ , la viscosità del lubrificante  $\mu$ , la pressione di alimentazione  $p_s$ , l'altezza del meato  $h$  e la dimensione  $a$ .



1. Si ricavano le forme dell'equazione di Reynolds e della velocità  $v_x$  relativamente al caso in esame.
2. Si ricavano le espressioni della pressione e del carico per unità di lunghezza e si calcoli il valore numerico di quest'ultima grandezza.
3. Si riportino in forma grafica l'andamento della pressione nel meato ed i profili di velocità nelle due sezioni di uscita e nella centrale.

4. Si ricavi l'espressione della tensione tangenziale agente lungo  $x$  in corrispondenza della superficie del corpo 2 e si calcoli la forza d'attrito totale in tale direzione.
5. Data la rugosità superficiale delle due superfici  $R_{q1}$  e  $R_{q2}$ , si verifichi il regime di lubrificazione riportando adeguate giustificazioni teoriche sui regimi di lubrificazione.

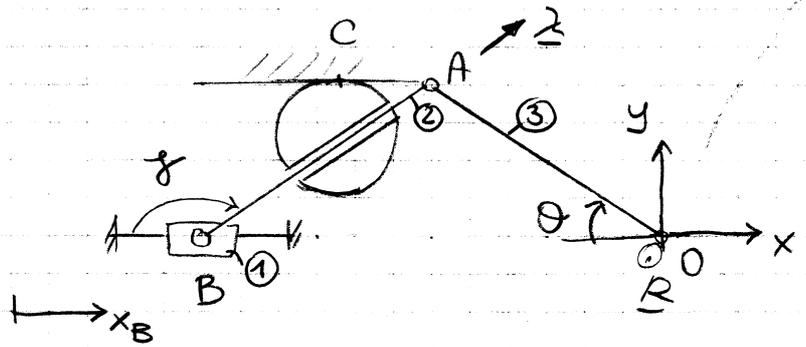
$$\mu=0.1 \text{ Pas}, a=10 \text{ cm}, l=\pi/10 \text{ m}, d=2 \text{ mm}, h=30\mu\text{m}, p_s=10^6 \text{ N/m}^2, p_a\approx 10^5 \text{ N/m}^2, Q=1 \text{ cm}^3/\text{s}, R_{q1}=3 \mu\text{m}, R_{q2}=4 \mu\text{m},$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial p}{\partial x} h^3 \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{\partial p}{\partial z} h^3 \right) = -6 \mu U \frac{\partial h}{\partial x} - 12 \mu V, v_x = -\frac{1}{2\mu} \frac{\partial p}{\partial x} y (h-y) - U \left( 1 - \frac{y}{h} \right), p_s - p_0 = 128 \frac{l\mu Q}{\pi d^4}$$

# COMPITO 11 LUGLIO

## CINEMATICA

1) SI INTRODUCE UN RIFERIMENTO  $x_B$  CON ORIGINE NELLA POSIZIONE DI B PER  $\theta = 0^\circ$



PER UN GENERICO  $\theta$

$$x_B = 2r - r \cos \theta - r \cos(\pi - \theta) = 2r(1 - \cos \theta)$$

essendo  $\pi - \theta = \theta$ , triangolo  $OAB$  isoscele

$$\dot{x}_B = 2r \omega \sin \theta$$

$$\ddot{x}_B = 2r \omega^2 \cos \theta$$

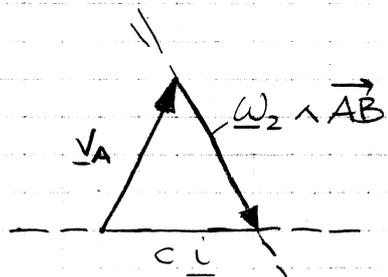
2) in C rotol. con strisc.

$$\underline{v}_{B \in \textcircled{1}} = \underline{v}_{B \in \textcircled{2}} = c \underline{i} = \underline{v}_A + \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB} = \underline{\omega}_3 \wedge \overrightarrow{OA} + \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB}$$

$$c \underline{i} = \underline{\omega}_3 \wedge \overrightarrow{OA} + \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB}$$

$$c > 0$$

$$\omega_2 > 0$$



$$\underline{\omega}_3 \equiv (0, 0, -\dot{\theta}) \quad \overrightarrow{OA} \equiv (-r \cos \theta, r \sin \theta, 0)$$

$$\underline{\omega}_3 \wedge \overrightarrow{OA} = \dot{\theta} r (\sin \theta \underline{i} + \cos \theta \underline{j}) = \underline{v}_A$$

$$\underline{\omega}_2 \equiv (0, 0, \omega_2) \quad \overrightarrow{AB} \equiv (-r \cos \theta, -r \sin \theta, 0)$$

$$\underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB} = r \omega_2 (\sin \theta \underline{i} - \cos \theta \underline{j})$$

$$\begin{pmatrix} c \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r \dot{\theta} \sin \theta \\ r \dot{\theta} \cos \theta \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} r \omega_2 \sin \theta \\ r \omega_2 \cos \theta \end{pmatrix} \rightarrow \omega_2 = \dot{\theta} \quad \left\{ \begin{array}{l} c = 2r \dot{\theta} \sin \theta \\ \text{(COBRENTI CON 1) E GRAF)} \end{array} \right.$$

Ⓢ OSSERVA infatti che triangolo è isoscele  $\forall \theta$  per cui

$$\underline{\omega}_2 = -\underline{\omega}_3 = \dot{\theta} \underline{k} = 1 (\text{rad/s}) \underline{k}$$

per  $\theta = \pi/6$

$$\omega_2 = +1 \text{ rad/s}$$

$$\underline{v}_B = 0.2 \text{ (m/s)} \underline{i}$$

$$3) \quad \Sigma \textcircled{2} \quad \underline{v}_{T \in \textcircled{5}} = \underline{v}_T^{(rel)} + \underline{v}_T^{(tr)} = d \underline{\lambda} + \underline{v}_A + \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AT}$$

inoltre

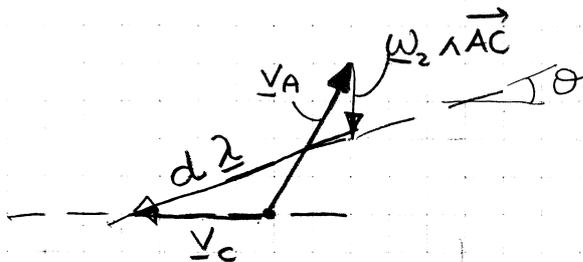
$$\underline{\omega}_5 = \underline{\omega}^{(rel)} + \underline{\omega}^{(tr)} = \underline{0} + \underline{\omega}_2$$

$$T \equiv C \quad \underline{v}_C = e \underline{i} = d \underline{\lambda} + \underline{v}_A + \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AC}$$

$$\underline{\lambda} = (\cos \theta, \sin \theta, 0) \quad \underline{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AC} = -0.02\sqrt{3} \underline{j}$$

$$\begin{pmatrix} e \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d\sqrt{3}/2 \\ d/2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0.1 \\ 0.1\sqrt{3} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ -0.02\sqrt{3} \end{pmatrix} \rightarrow d = -0.16\sqrt{3} \text{ (m/s)}$$

$e = -0.14 \text{ (m/s)}$

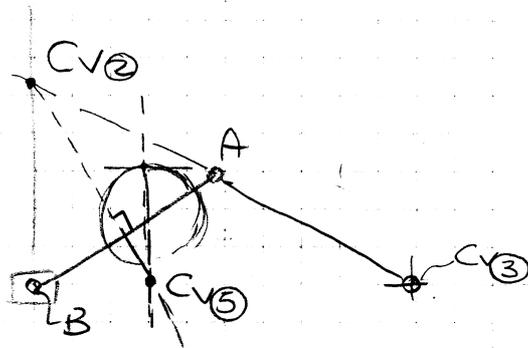


$$\begin{array}{l} d < 0 \\ e < 0 \end{array} \quad \text{OK}$$

$$4) \quad C_{V \textcircled{1}} \neq \text{A}, \quad C_{V \textcircled{3}} \equiv \text{O},$$

$C_{V \textcircled{2}}$  INTERSEZIONE OA E VERTICALE PER B

$C_{V \textcircled{5}}$  INTERSEZIONE VERT PER C E ORTOG A AB PER  $C_{V \textcircled{2}}$



$$\Sigma \textcircled{3} \quad \underline{\omega}_5 = \underline{\omega}^{(tr)} + \underline{\omega}^{(rel)} \rightarrow \underline{\omega}^{(rel)} = \underline{\omega}_5 - \underline{\omega}^{(tr)} = \underline{\omega}_2 - \underline{\omega}_3 = 2\underline{\omega}_2$$

$$\Sigma \textcircled{1} \quad \underline{v}_C = \underline{v}_C^{(rel)} + \underline{v}_C^{(tr)} \rightarrow \underline{v}_C^{(rel)} = e \underline{i} - c \underline{i} = -0.34 \text{ (m/s)} \underline{i}$$

5) per manovellismo

$$\underline{a}_B = \dot{c} \underline{i} = \underline{a}_A + \dot{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB} - \omega_2^2 \overrightarrow{AB} = -\omega_3^2 \overrightarrow{OA} + \dot{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AB} - \omega_2^2 \overrightarrow{AB}$$

ma essendo  $\dot{\omega}_2(t) = -\dot{\omega}_3(t)$  e  $\dot{\omega}_3 = \underline{0} \Rightarrow \dot{\omega}_2 = \underline{0}$

per il disco 5;  $\underline{a}_c$  non nota, si considera centro del disco  $O_5$

$$\Sigma_{(2)} \quad \underline{a}_{O_5} = \underline{a}^{(tr)} + \underline{a}^{(rel)} + \underline{a}^{(cor)} = \underline{a}_A + \dot{\omega}_2 \wedge \overrightarrow{AO_5} - \omega_2^2 \overrightarrow{AO_5} + \dot{d} \underline{\lambda} + 2 \underline{\omega}_2 \wedge d \underline{\lambda}$$

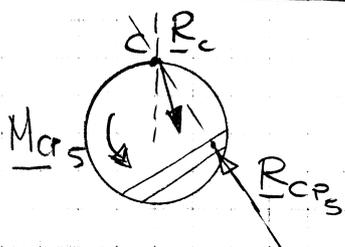
(è  $\underline{v}_{O_5}^{(rel)} = \underline{v}_c^{(rel)}$ ) da cui

$$\underline{a}_{O_5} = \dot{\underline{v}} = -\omega_3^2 \overrightarrow{OA} - \omega_2^2 \overrightarrow{AO_5} + \dot{d} \underline{\lambda} + 2 \underline{\omega}_2 \wedge d \underline{\lambda}$$

$$\Sigma_{(2)} \quad \underline{\omega}_5 = \underline{\omega}_2$$

## STATICA

1)  $\underline{F}_1$  E  $\underline{M}$

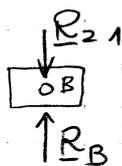
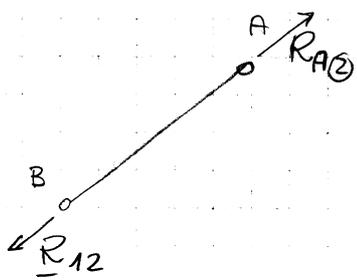


$$c) \quad M_{cp5} = 0$$

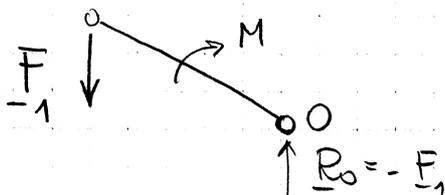
$\underline{R}_c + \underline{R}_{cp5} = \underline{0}$  solo se  $\underline{R}_c = \underline{R}_{cp5} = \underline{0}$   
avendo direzione diversa

oss. infatti che disco è un sottosist. isostatico

quindi AB è un'asta scarica  
dall'equilibrio di ① e di ②  
dovendo essere



$\underline{R}_{12} = -\underline{R}_{21}$  (aventi direzioni  
diverse)  $\underline{R}_{12} = \underline{R}_{A2} = \underline{R}_{21} = \underline{R}_B = \underline{0}$



resta solo asta 3

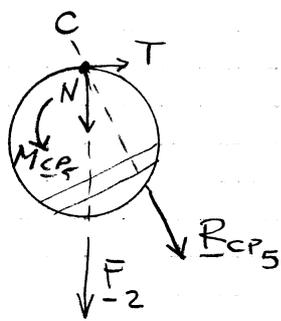
$$\underline{R}_0 = -\underline{F}_1$$

$$\curvearrowright \quad M - F_1 \overline{OA} \cos \theta = 0$$

$$M = 10\sqrt{3} \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 3 \text{ Nm}$$

oss. senza disco anche ①+② sono sottosist. isostatico  
e ancora anche ①+②+⑤ → da cui si poteva considerare solo asta ③

2)  $F_2 \in M$



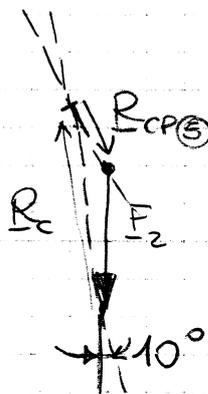
azioni: coppia prism  $(C, R_{cp5}) + M_{cp5}$

in C N e T (opposta a  $v_c$ ) con

$T = f N = \text{tg } 10^\circ N$

$\curvearrowright M_{cp5} = 0$

$$\begin{cases} N + F_2 + R_{cp5} \cos \theta = 0 \\ T + R_{cp5} \sin \theta = 0 \\ T = f |N| \text{ provo } T = f N \end{cases}$$

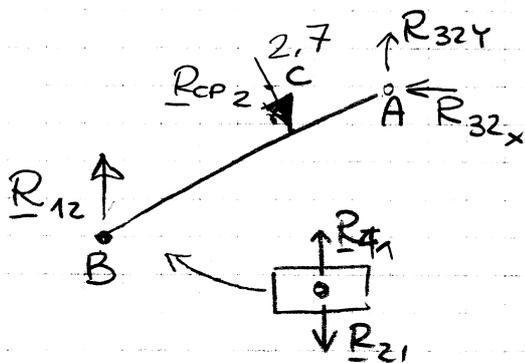
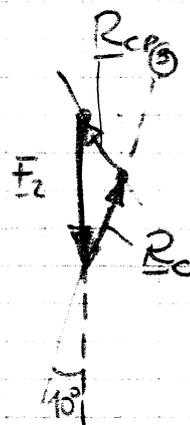


da costruzione grafica osservo che così otterrei T concorde con  $v_c$

allora  $T = -f N$

$R_{cp5} = -2.7 \text{ N} \quad N = -7.66 \text{ N} \quad T = 1.35 \text{ N}$

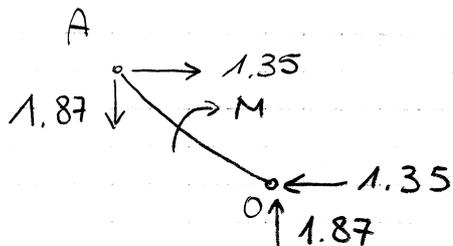
(si ottiene un risultato comunque "strano" con N diretta verso il telaio...)



$\curvearrowright A \quad \overline{AB} \cos \theta R_{12} - \overline{AC} \cos \theta R_{cp2} = 0$   
 $R_{12} = \frac{0.02 \sqrt{3}}{0.210} \cdot 2.7 \approx 0.47 \text{ N}$

$R_{32x} = R_{cp2} \sin \theta = 1.35 \text{ N}$

$R_{32y} = R_{cp2} \cos \theta - R_{12} = 1.87 \text{ N}$

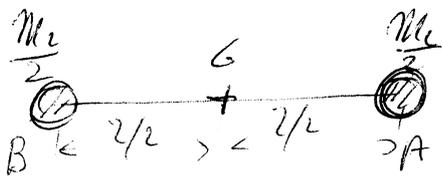


$\curvearrowright O \quad M + R_{23x} \overline{OA} \sin \theta - R_{23y} \overline{OA} \cos \theta = 0$

$M = \overline{OA} (R_{23y} \cos \theta - R_{23x} \sin \theta) = 0.19 \text{ Nm}$

$M_{TOT} = M^{(1)} + M^{(2)} = 3 + 0.19 = 3.19 \text{ Nm}$

BIELLA



PIANO ORIZZONTALE

SUPERFLUO:

evidente che  $M_A = M_B = \frac{m_2}{2}$

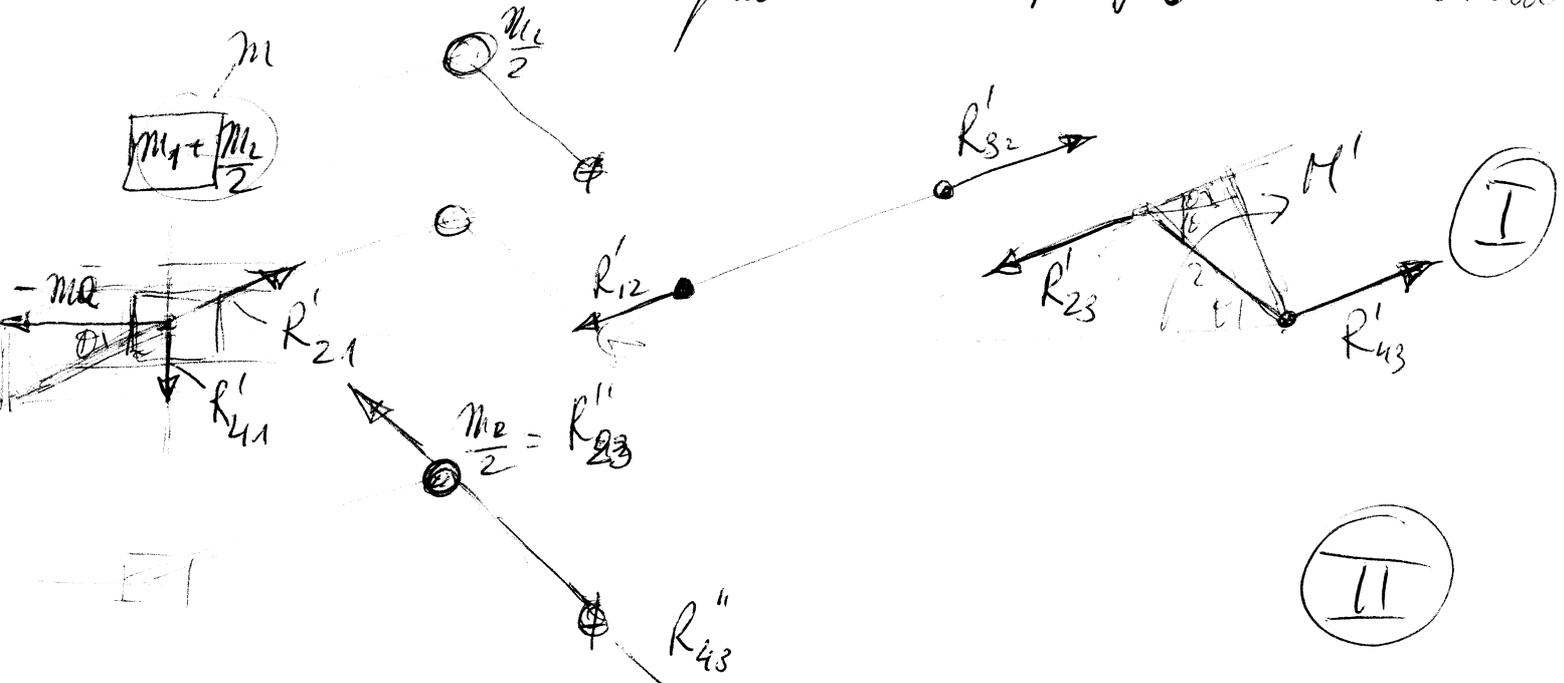
e  $J_0$  non necessario si può dimostrare, infatti  $f = 0$

$$M_A + M_B = m_2$$

$$\frac{M_B}{2} \cdot \frac{L}{2} + \frac{M_A}{2} \cdot \frac{L}{2} \rightarrow 0 \rightarrow M_A = M_B$$

$$\left(\frac{m_2}{2} \cdot \frac{L^2}{4}\right) + \frac{m_2}{2} \cdot \frac{L^2}{4} + J_0 = J_2$$

$$J_0 = J_2 - \frac{m_2}{2} \cdot \frac{L^2}{2} = 0.01 - \frac{0.4 \cdot (0.2)^2}{2} = 0.01 - 0.1 \cdot 4 \cdot 10^{-2} = 0.01 - 0.004 = 0.006$$



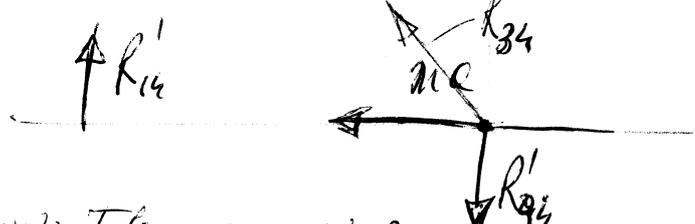
$$R'_{21} = R'_{32} = R'_{43} = \left(\frac{m_1 + m_2}{2}\right) \cdot 2 \cdot \omega^2 \cdot \cos \theta$$

$$M' = \left(\frac{m_1 + m_2}{2}\right) \cdot 2 \cdot \omega^2 \cdot 2 \cdot \mu \cdot L^2 \cdot \cos \theta$$

$$M = (0.2 + 0.2) \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot \mu \cdot \frac{\pi}{3} = 0.4 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 4 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 10^{-1} \cdot 10^{-1} \cdot 10^{-1} \sqrt{3} = 16 \cdot 10^{-3} \sqrt{3} = 0.028 \text{ Nm}$$

e per il caso (II) non si può essere sicuro, conviene con M

Sul telaio:



$$R'_{14} = R'_{34} = R'_{43} \text{ sen } \theta = \left(\frac{m_1 + m_2}{2}\right) \cdot 2 \cdot \omega^2 \cdot \text{sen } \theta = (0.2 + 0.2) \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot 1 \cdot \frac{1}{2} = 0.4 \cdot 0.2 = 0.08 \text{ N}$$

aff. orizzontale:  $\mu \omega = 0.4 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 0.08 \sqrt{3} \text{ N} = \text{fich. } M_T = 0.08 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 0.016 \sqrt{3} = 0.028 \text{ Nm}$

la distanza massima:  $R'_{43} = \frac{m_2}{2} \cdot \omega^2 \cdot L = 0.2 \cdot 0.2 = 0.04 \text{ N}$

$$\frac{d}{dx} \left( \frac{dh}{dx} h^3 \right) = 0 \rightarrow \frac{d^2 h}{dx^2} h^3 = 0 \rightarrow \frac{dh}{dx} = c$$

$$\int_{p_a}^{p_e} \frac{dh}{h^3} = \int_0^a \frac{c}{h^3} dx \rightarrow p_e - p_a = c (a - 0) \rightarrow p_e - p_a = c a$$

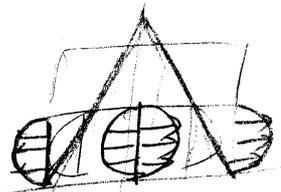
$$p_0 = p_a - \frac{128 \mu Q}{\pi d^4} =$$

$$\text{for } x=0 \quad p = p_0 \quad : \quad p_0 - p_a = c a \rightarrow c = \frac{p_e - p_a}{a}$$

$$p - p_a = \frac{(p_e - p_a)}{a} (x - 0) = (p_e - p_a) \left( \frac{x}{a} \right)$$

$$p - p_0 = (p_0 - p_a) \left( 1 - \frac{x}{a} \right)$$

$$P_1 = (p_0 - p_a) \frac{Q}{\pi d^4} = 8.2 \cdot 10^5 \cdot 0.1 = 82000 \frac{N}{m}$$



$$\tau = \mu \frac{\partial u}{\partial y} \quad \text{in } V_x = -\frac{1}{2\mu} \frac{dh}{dx} y(h-y) = -\frac{1}{2\mu} (p_0 - p_a) \left(-\frac{1}{a}\right) y(h-y)$$

$$\tau = \mu \cdot \frac{1}{2\mu a} (p_0 - p_a) (h - 2y)$$

$$= \frac{1}{2\mu a} (p_0 - p_a) y(h-y)$$

$$\tau_{y=0} = (p_0 - p_a) \frac{h}{2a} \quad T = 0$$

$$\frac{128 \cdot \pi \cdot 10^{-1} \cdot 0.1 \cdot 10^{-6}}{\pi (2 \cdot 10^{-3})^4} = \frac{128 \cdot 10^{-8}}{16 \cdot 10^{-12}} = 8 \cdot 10^4 \text{ Pa}$$

$$p_0 = 10^6 - 8 \cdot 10^4 = 10^4 (100 - 8) = 92 \cdot 10^4 = 9.2 \cdot 10^5 \frac{N}{m^2}$$

$$\lambda = \frac{10}{\sqrt{9+16}} \cdot \frac{30}{5} = 6$$