

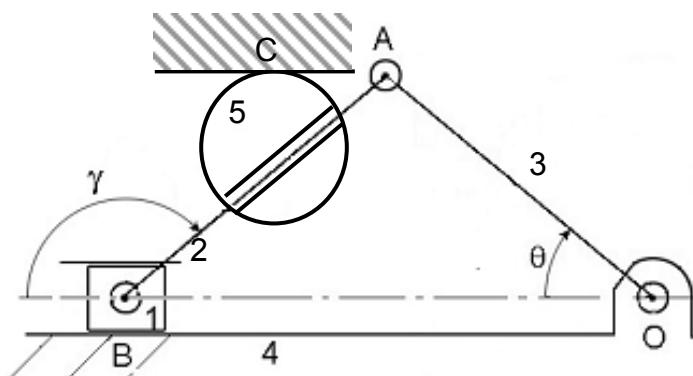
ESAME DI MECCANICA
Corso di Laurea in Ingegneria Biomedica

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 θ 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 θ 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 imposti 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°).

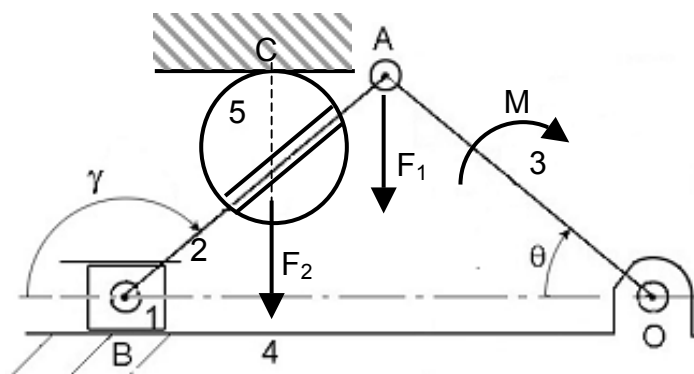
Esercizio statica

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° (che tipo di attrito?).

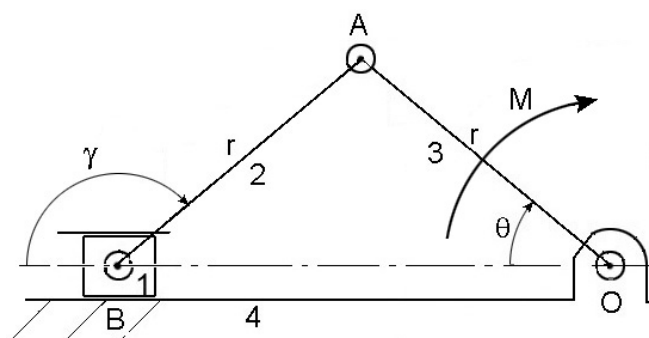
Facoltativa: ci sono sottosistemi isostatici?

$F_1=10\sqrt{3}$ 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:



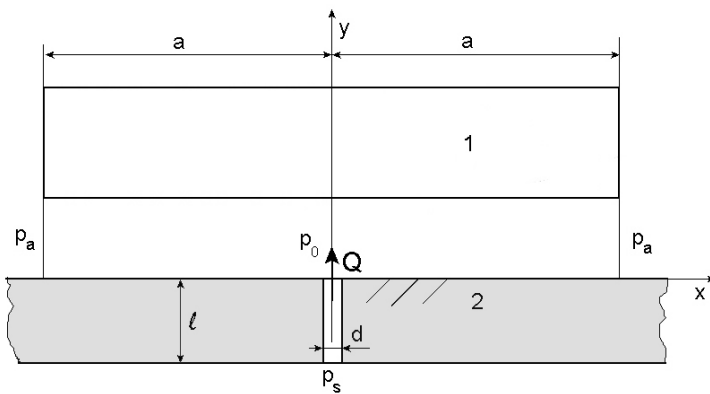


1. forze e momenti agenti su ogni elemento, incluso il telaio, per via grafica ed analitica, usando le masse di sostituzione della biella e la sovrapposizione degli effetti;
2. i valori numerici delle forze agenti sul telaio e del momento M per $\theta = \pi/6$.

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

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 μ , 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.

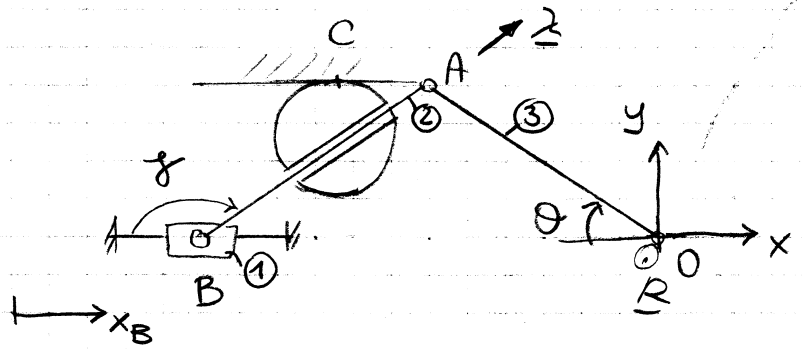
$$\mu = 0.1 \text{ Pas}, a = 10 \text{ cm}, l = \pi/10 \text{ m}, d = 2 \text{ mm}, h = 30 \mu\text{m}, p_s = 10^6 \text{ N/m}^2, p_a \approx 10^5 \text{ N/m}^2, Q = 1 \text{ cm}^3/\text{s}, R_{q1} = 3 \mu\text{m}, R_{q2} = 4 \mu\text{m},$$

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

COMPITO 11 LUGLIO

CINEMATICA

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



PER UN GENERICO θ

$$x_B = 2r - \overline{AO} \cos \theta - \overline{AB} \cos(\pi - \theta) = 2r(1 - \cos \theta)$$

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

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

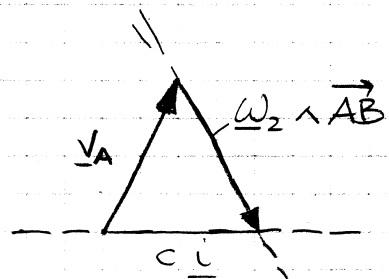
$$\ddot{x}_B = 2r\omega^2 \cos \theta$$

2) in C rotol. con strisc.

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

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

$$c > 0 \\ \omega_2 > 0$$



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

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

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

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

$$\begin{pmatrix} c \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r \dot{\theta} \sin \theta \\ r \dot{\theta} \cos \theta \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} r \omega_2 \sin \theta \\ r \omega_2 \cos \theta \end{pmatrix} \rightarrow \begin{matrix} c = 2r \dot{\theta} \sin \theta \\ \omega_2 = \dot{\theta} \end{matrix} \quad \begin{matrix} \uparrow \\ \text{(COERENTI CON 1) E GRAF)} \end{matrix}$$

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 $\theta = \pi/6$

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

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

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

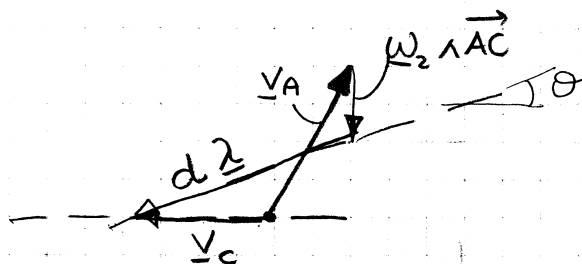
inoltre

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

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

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

$$\begin{pmatrix} e \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} d\sqrt{3}/2 \\ d/2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0.1 \\ 0.1\sqrt{3} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ -0.02\sqrt{3} \end{pmatrix} \rightarrow d = -0.16\sqrt{3} \text{ (m/s)} \quad e = -0.14 \text{ (m/s)}$$

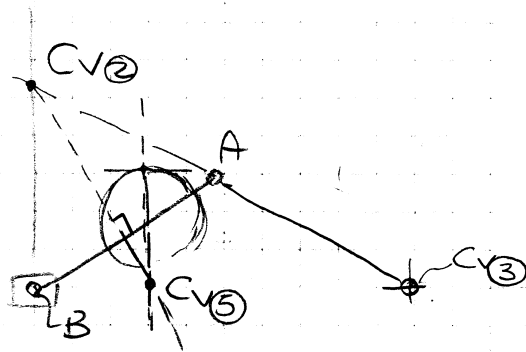


$$d < 0 \quad | \quad e < 0 \quad | \quad \text{OK}$$

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

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

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



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

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

5) per manovellismo

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

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

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

$$\Sigma \textcircled{2} \quad \underline{a}_{O_5} = \underline{a}^{(tr)} + \underline{a}^{(rel)} + \underline{a}^{(cor)} = \underline{a}_A + \cancel{\dot{\omega}_2 \wedge \vec{AO}_5} - \omega_2^2 \vec{AO}_5 + \dot{d} \underline{\hat{z}} + 2 \underline{\omega}_2 \wedge d \underline{\hat{z}}$$

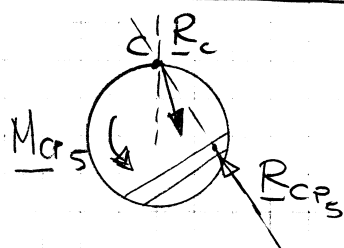
(è $\underline{v}_{O_5}^{(rel)} = \underline{v}_c^{(rel)}$) da cui

$$\underline{a}_{O_5} = \underline{\ddot{d}} = -\omega_3^2 \vec{OA} - \omega_2^2 \vec{AO}_5 + \dot{d} \underline{\hat{z}} + 2 \underline{\omega}_2 \wedge d \underline{\hat{z}}$$

$$\Sigma \textcircled{2} \quad \underline{\dot{\omega}}_5 = \underline{\dot{\omega}}_2$$

STATICA

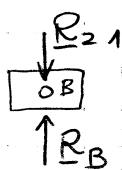
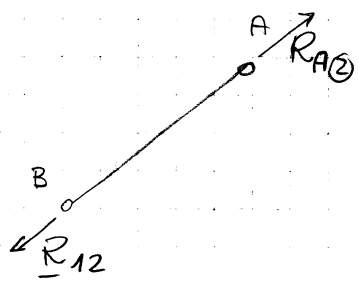
1) \underline{F}_1 e \underline{M}



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

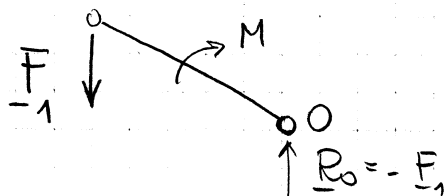
$\underline{R}_c + \underline{R}_{cp5} = \underline{0}$ solo se $\underline{R}_c = \underline{R}_{cp5} = \underline{0}$
avendo direzione diversa

oss. infatti che disco è un sottosist. isostatico



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

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



resta solo asta 3

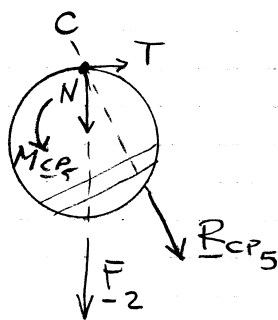
$$\underline{R}_0 = - \underline{F}_1$$

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

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

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

2) $\underline{F}_2 \in \underline{M}$



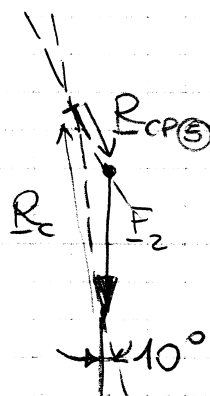
azioni coppia prism $(C, \underline{R}_{cp5}) + \underline{M}_{cp5}$

in C N e T (opposta a \underline{v}_c) con

$$T = f N = \tan 10^\circ N$$

$$\curvearrowright M_{cp5} = 0$$

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

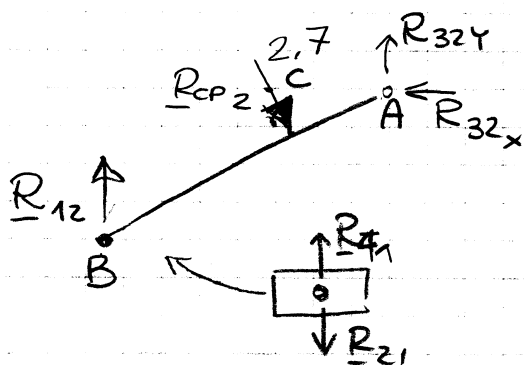
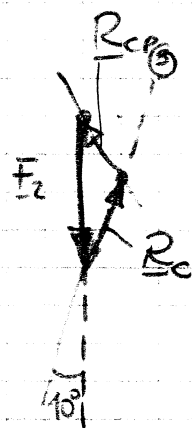


da costruzione grafica osservo che così otterrei T concorde con \underline{v}_c

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...)

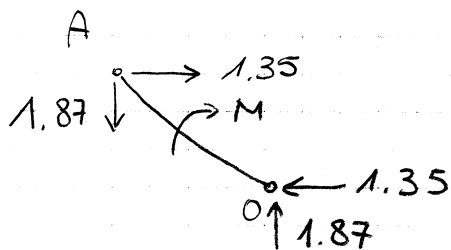


$$\curvearrowright A \quad \overline{AB} \cos \theta R_{12} - \overline{AC} \cos \theta R_{cp2} = 0$$

$$R_{12} = \frac{0.02 \sqrt{3}}{0.210} \cdot 2.7 \approx 0.47 \text{ N}$$

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

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

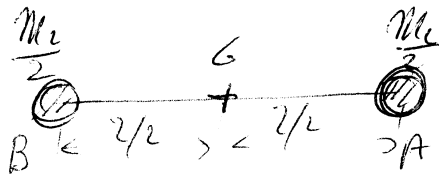


$$\curvearrowright O \quad M + R_{23x} \overline{OA} \sin \theta - R_{23y} \overline{OA} \cos \theta = 0$$

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

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

BIELLA



PIANO ORIZZONTALE

SUPERFLUO:

evidente che $m_A = m_B = \frac{m}{2}$

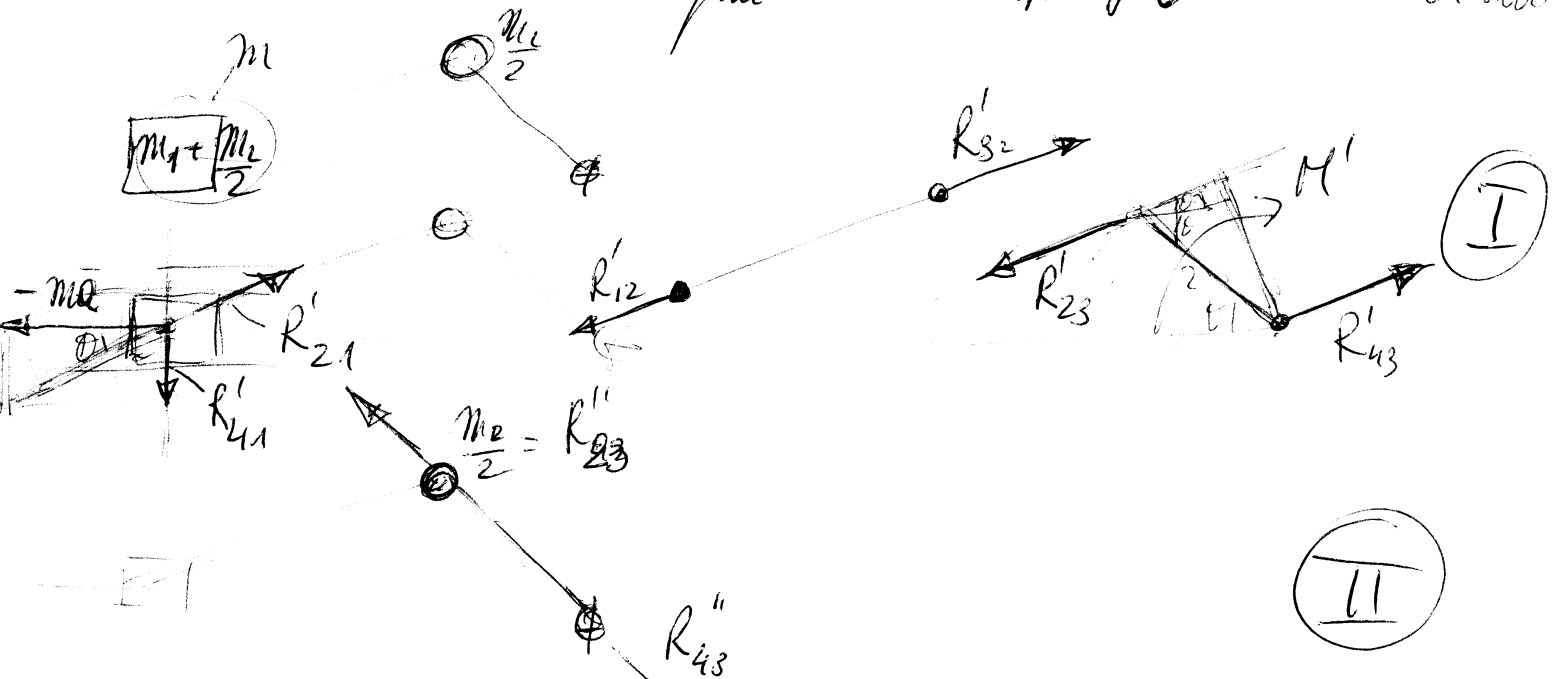
e J_0 non necessaria si può dimostrare, infatti $J = 0$

$$m_A + m_B = m_2$$

$$\frac{m_B}{2} \cdot \frac{2}{2} + \frac{m_A}{2} \cdot \frac{2}{2} \rightarrow 0 \rightarrow m_A = m_B$$

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

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



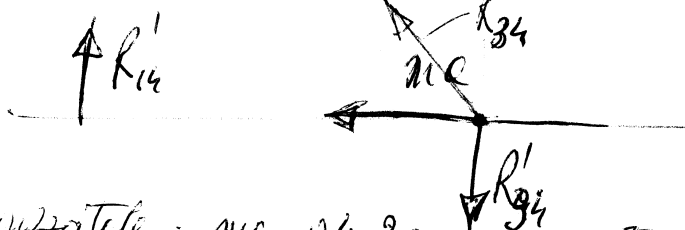
$$R'_{21} = R'_{32} = R'_{43} = \left(m_1 + \frac{m_2}{2} \right) \cdot 2 \cdot 2 \omega^2 \cos \theta$$

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

$$M = (0.2 + 0.2) \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot 1 \cdot 0.2 \cdot \pi \cdot \frac{\pi}{3}$$

$$= 0.4 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 4 \cdot 2 \cdot 2 \cdot 10^{-1} \cdot 10^{-1} \cdot 10^{-1} \sqrt{3} = 16 \cdot 10^{-3} \sqrt{3} = \underline{\underline{0.028 \text{ Nm}}}$$

Sul telaio:



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

spinta orizzontale: $m \omega = 0.4 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 0.08 \sqrt{3} \text{ N} = \text{push}$

la reazione verticale: $R'_{44} = \frac{m_2}{2} \cdot \omega^2 \cdot 2 = 0.2 \cdot 0.2 = 0.04 \text{ N}$

allungamento delle braccia $2 \ell \cos \theta$
 $M_T = 0.08 \cdot 2 \cdot 0.2 \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} = 0.016 \sqrt{3} = \underline{\underline{0.028 \text{ Nm}}}$

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

$$\int_{p_a}^{p_e} \frac{dh}{h^3} = \int_x^a \frac{C}{h^3} dx \rightarrow p_e - p_a = C (a - x)$$

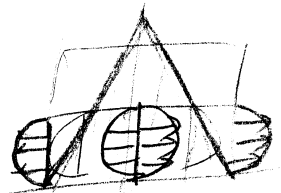
$$p_0 = p_s - \frac{128 \mu Q}{\pi d^4} =$$

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

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

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

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



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

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

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

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

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

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

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