



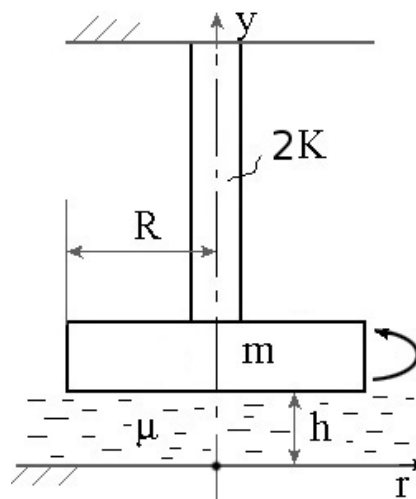
Pisa, 19 febbraio 2013

ESAME DI MECCANICA – SOLO SECONDA PARTE

Corsi di Laurea in Ingegneria Biomedica e Nucleare e della Sicurezza e Protezione

Esercizio 1

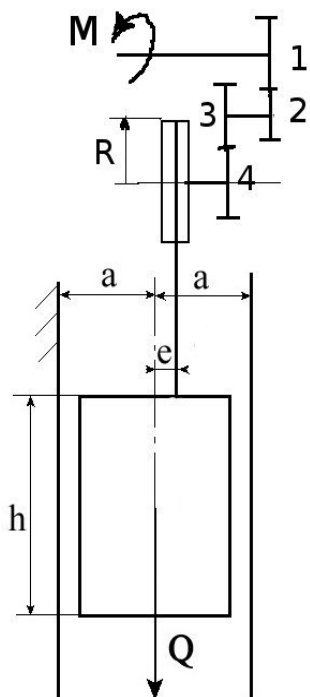
Un disco rigido di raggio R e massa m è collegato al telaio con una molla torsionale di costante $2K$. Fra la superficie inferiore del disco ed il telaio è presente del fluido con viscosità μ (altezza del meato costante ed uguale ad h). Il disco è libero di oscillare attorno al proprio asse.



- 1) Si ricavi l'espressione ed il valore numerico della costante di smorzamento viscoso.
- 2) Si scriva l'equazione di D'Alembert relativa al moto del disco di massa m spiegando il significato fisico dei vari termini.
- 3) Si ricavi l'espressione ed il valore numerico della pulsazione propria del sistema e del fattore di smorzamento viscoso.
- 4) Si ricavi l'espressione della legge del moto del disco sapendo che all'istante iniziale esso viene lasciato libero da una posizione ruotata di un angolo θ_0 rispetto alla posizione di riposo del sistema con una velocità angolare pari a $\dot{\theta}_0$.
- 5) Si tracci il grafico dell'andamento dell'oscillazione.

$$R = 10 \text{ cm}, h = \pi 10^{-1} \text{ mm}, m = 2 \text{ kg}, K = 2 \text{ Nm}, \mu = 0.2 \text{ Pa s}, \theta_0 = 1 \text{ rad}, \dot{\theta}_0 = 5 \sqrt{15} - 5 \text{ rad/s}$$

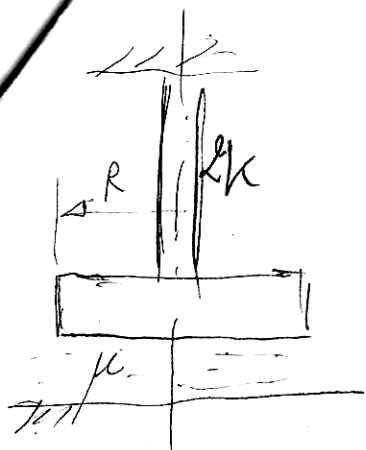
Esercizio 2



Un corpo di peso Q può scorrere entro una guida grazie all'azione di una forza motrice P verticale verso l'alto applicata ad una distanza e dalla retta d'applicazione di Q . La forza motrice è applicata tramite una fune che si avvolge su una puleggia di raggio R solidale con la ruota dentata 4 che ingrana con la ruota 3. La 3 è solidale con la 2 che ingrana con la 1.

Siano f e f_a rispettivamente il coefficiente d'attrito cinetico e statico fra il corpo e la guida. Si ricavino:

1. L'espressione della forza P in funzione di f e dei dati geometrici riportati in figura, considerando trascurabile il gioco rispetto ad a .
2. La relazione fra f e le grandezze geometriche affinché non si abbia impuntamento in relazione anche al possibile innesco del movimento.
3. L'espressione del rapporto di trasmissione τ del rotismo noti i numeri dei denti z_1, z_2, z_3, z_4 delle 4 ruote.
4. L'espressione del momento motore M da applicare alla ruota 1 sapendo anche che il rendimento del rotismo è η_t .
5. Il rendimento del sistema completo.



$$1) \tau = \mu \frac{\omega R^2}{2}$$

$$M = \int_0^R \mu \frac{\omega R^2}{2} 2\pi r dr = \frac{\pi \mu \omega R^4}{4} = \frac{\pi \mu R^4 \omega}{4}$$

$$C = \frac{\pi \cdot 0.2}{2\pi \cdot 10^{-4}} (10^{-4})^4 = 0.1 \text{ Nm s}$$

$$2) -\frac{1}{2} m R^2 \ddot{\theta} - C \dot{\theta} - 2k\theta = 0$$

↑
MOM. FORCE
DISPER
↑
MOM. VISCOS
↑
MOM. ELASTICO

$$3) \omega_n = \sqrt{\frac{2k}{\frac{1}{2} m R^2}} = 2 \sqrt{\frac{k}{m R^2}} = 2 \sqrt{\frac{2}{2(10^{-4})^2}} = 2 \cdot 10 = 20 \text{ rad/s.}$$

$$\chi = \frac{C}{C_n} = \frac{C}{2 \sqrt{2k \frac{1}{2} m R^2}} = \frac{\pi \mu R^4}{2k} = \frac{0.1}{2 \sqrt{2 \cdot 2(10^{-4})^2} \cdot 4 \cdot 10^{-1}} = \frac{0.1}{4} = \frac{1}{4} = 0.25 < 1$$

$$4) \theta(t) = A e^{-\chi \omega_n t} \cos(\omega_s t + \varphi)$$

$$\omega_s = \omega_n \sqrt{1 - \chi^2} = 20 \sqrt{1 - \frac{1}{16}} = 5 \sqrt{15} \text{ rad/s}$$

$$\theta(t) = A e^{-5t} \cos(5\sqrt{15} t + \varphi)$$

$$\chi \omega_n = \frac{1}{4} \cdot 20 = 5 \text{ rad/s}$$

$$\dot{\theta} = -A \cdot 5 e^{-5t} \cos(5\sqrt{15} t + \varphi) + A e^{-5t} \sin(5\sqrt{15} t + \varphi) \cdot 5\sqrt{15}$$

$$\theta(0) = \theta_0 \Rightarrow A \cos \varphi = \theta_0 \rightarrow A = \frac{\theta_0}{\cos \varphi}$$

$$\dot{\theta}(0) = \dot{\theta}_0 \Rightarrow -5A \cos \varphi + A 5\sqrt{15} \sin \varphi = \dot{\theta}_0 \rightarrow -\frac{5\theta_0}{\cos \varphi} \cos \varphi + 5\sqrt{15} \frac{\theta_0}{\cos \varphi} \sin \varphi = \dot{\theta}_0$$

$$-5\theta_0 - 5\sqrt{15}\theta_0 \tan \varphi = \dot{\theta}_0$$

$$\tan \varphi = -\frac{5\theta_0 + \dot{\theta}_0}{5\sqrt{15}\theta_0}$$

$$\frac{1 - \cos^2 \varphi}{\cos^2 \varphi} = \tan^2 \varphi \Rightarrow 1 - \cos^2 \varphi = \tan^2 \varphi \cos^2 \varphi \Rightarrow 1 = \cos^2 \varphi (1 + \tan^2 \varphi)$$

$$\cos^2 \varphi = \frac{1}{1 + \tan^2 \varphi} = \frac{1}{1 + \frac{(5\theta_0 + \dot{\theta}_0)^2}{25 \cdot 15 \theta_0^2}}$$

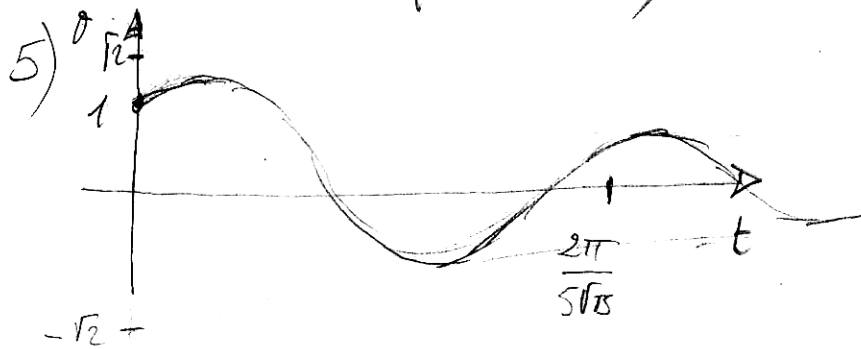
$$A = \frac{\theta_0}{\cos \varphi} = \frac{\theta_0}{\theta_0} \sqrt{\frac{375\theta_0^2 + (5\theta_0 + \dot{\theta}_0)^2}{375}} =$$

$$= \frac{375\theta_0^2}{375\theta_0^2 + (5\theta_0 + \dot{\theta}_0)^2}$$

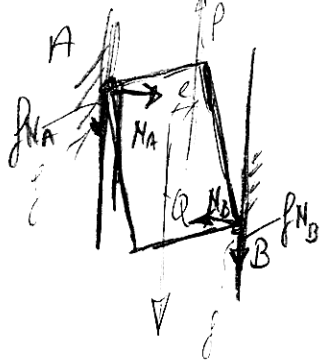
$$\tan \varphi = \frac{-5 + 5\sqrt{15} - 5}{5\sqrt{15}} = -1 \Rightarrow \varphi = -\frac{\pi}{4} \text{ rad.}$$

$$A = \frac{1}{\frac{\sqrt{2}}{2}} = \frac{2}{\sqrt{2}} = \frac{2\sqrt{2}}{2} = \sqrt{2} \text{ rad}$$

$$\theta(t) = \sqrt{2} e^{-5t} \cos\left(5\sqrt{15}t - \frac{\pi}{4}\right)$$



$$T = \frac{2\pi}{5\sqrt{15}}$$



$$1) \begin{cases} P - Q - f N_A - f N_B = 0 \rightarrow N_A = \frac{P - Q}{2f} \\ N_A - N_B = 0 \rightarrow N_A = N_B \end{cases}$$

$$A) \begin{cases} P(e + e) - Q(e) - N_B h - f N_B 2ef = 0 \end{cases}$$

$$P(e + e) - Q(e) - \frac{P - Q}{2f} (h + 2ef) = 0$$

$$P[2fe - 2fe - h - 2ef] - Q[2ef - h - 2ef] = 0$$

$$P = Q \frac{-h}{2fe - h} = \frac{Q}{1 - \frac{2ef}{h}}$$

2) So the impudance is:

$$1 - \frac{2ef}{h} \leq 0 \rightarrow h \leq 2ef$$

$$3) \tau = \frac{\omega_4}{\omega_1} = -\frac{z_1}{z_2} \left(-\frac{z_3}{z_4} \right) = \frac{z_1 z_3}{z_2 z_4}$$

$$4) \begin{matrix} \text{Clockwise} \\ \text{P} \end{matrix} M_2 = PR \text{ applied clockwise} \Rightarrow \eta_t = \frac{PR \omega_4}{M \omega_1} = \frac{PR}{M} \tau$$

$$\text{so we } M = PR \frac{\tau}{\eta_t} = \frac{Q}{1 - \frac{2ef}{h}} R \frac{z_1 z_3}{z_2 z_4} \frac{1}{\eta_t}$$

$$5) \eta = \frac{Q v \rightarrow \omega_4 R}{M \omega_1} = \frac{QR}{M} \tau = \left(1 - \frac{2ef}{h} \right) \eta_t$$

$$\text{then } \eta = \frac{M_0}{M} = \frac{QR \tau}{\frac{QR \tau}{1 - \frac{2ef}{h}}} = \left(1 - \frac{2ef}{h} \right) \eta_t$$